

# FACULTAD DE INGENIERÍA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGIÓN ÁNCASH, PARA LA MEJORA DE LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN – 2019.

TESIS PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

# **AUTOR**

HARO SALAS, ALEXANDER MICHAEL ORCID: 0000–0002–0871–6199

#### **ASESOR**

LEÓN DE LOS RÍOS, GONZALO MIGUEL ORCID: 0000–0002–666–830X

CHIMBOTE – PERÚ 2019

# 1. Título de la tesis:

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash, para la mejora de la condición sanitaria de la población – 2019.

# 2. Equipo de trabajo

#### **Autor**

Haro Salas, Alexander Michael

ORCID: 0000-0002-0871-6199

Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote, Estudiante de Pregrado, Chimbote, Perú

#### **Asesor**

León de los Ríos, Gonzalo Miguel

ORCID: 0000 - 0002 - 1666 - 830X

Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote, Facultad de Ingeniería, Escuela Profesional de Ingeniería Civil, Chimbote,

Perú

#### Jurado

Sotelo Urbano, Johanna Del Carmen

ORCID: 0000 - 0001 - 9298 - 4059

Cerna Chávez, Rigoberto

ORCID: 0000 - 0003 - 4367 - 1480

Quevedo Haro Elena Charo

ORCID: 0000 - 0003 - 4367 - 1480

# 3. Hoja de firma del jurado y asesor

Mgtr. Johanna del Carmen Sotelo Urbano

Presidente

Dr. Rigoberto Cerna Chávez

Miembro

Mgtr. Elena Charo Quevedo Haro

Miembro

Mgtr. Gonzalo Miguel León De los Ríos

Asesor

# 4. Hoja de agradecimiento y/o dedicatoria

# Agradecimiento

Agradecer a Dios por darme la oportunidad de desarrollarme en mi formación profesional.

A mi madre, tía y hermanos que siempre me apoyaron en mis metas propuestas, a mi esposa e hijos que fueron mi motivación para superarme cada día por su entera confianza, depositada en cada reto que se me presentaba sin dudar ni un solo momento en mi inteligencia y capacidad, pero más que nada por su amor y cariño.

A la Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote, y los docentes que contribuyeron en mi formación académica a lo largo de los años de estudio en la universidad.

Al Ing. Gonzalo León de los Ríos por su asesoramiento en el curso de tesis, por formar parte de mi logro personal, por la motivación y confianza que me brindó.

# **Dedicatoria**

A Dios; que siempre ilumina mi camino.

A mi madre y tía:

Por formar parte de mis logros personales motivándome en el día a día para lograr mis objetivos.

A mis hermanos, esposa e hijos que fueron mi inspiración para cumplir con mis metas propuestas a los cuales amo infinitamente, por ser parte de mi vida y así ser ejemplo para ellos.

#### 5. Resumen y Abstract

#### Resumen

Esta investigación tuvo como problema ¿El diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash mejorará la condición sanitaria de la población - 2019?, se planteó el objetivo general diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash para la mejora de la condición sanitaria de la población – 2019. La metodología comprendió las siguientes características. El tipo fue exploratorio, el nivel cualitativo, el diseño fue descriptiva no experimental; se enfocó en la búsqueda de antecedentes., elaboración del marco conceptual, diseñar y analizar instrumentos que permitieron el diseño del sistema de agua potable del centro poblado Canrey Chico. Los resultados fueron una población futura de a 530 habitantes del caserío calculado para un periodo de 20 años, la captación es de ancho y largo de 0.90 m y alto 1.00 m, línea de conducción (450.00 m) se diseñó para conducir un caudal de 1,306 Lt/Sg, la línea de aducción (50.00 m), ambos con diámetro de 1.00 plg, clase 10, PVC, el reservorio proyectado; el reservorio será tipo apoyado rectangular con capacidad de almacenamiento de 5.00 m3; de largo y ancho de 2.10 y alto de 1.21, luego se suministrará por gravedad a las redes de distribución (1,860.03 m) se ha diseñado para conducir el caudal horario hacia las viviendas y finalmente a los hogares; para así beneficiar al 100% de la población y mejorara su condición sanitaria.

**Palabras claves:** Captación de agua potable, Red de distribución de agua potable, Sistema de abastecimiento de agua potable.

#### **Abstract**

This research had as problem: Will the design of the drinking water supply system of the Canrey Chico populated center, Recuay district, province of Recuay - Áncash improve the sanitary condition of the population - 2019?, the general objective was to design the system of drinking water supply of the Canrey Chico populated center, district of Recuay, province of Recuay - Áncash for the improvement of the sanitary condition of the population - 2019. The methodology included the following characteristics. The type was exploratory, the qualitative level, the design was descriptive, not experimental; focused on the search of antecedents., elaboration of the conceptual framework, design and analyze instruments that allowed the design of the drinking water system of the Canrey Chico town center. The results were a future population of 530 inhabitants of the hamlet calculated for a period of 20 years, the collection is 0.90 m wide and long 1.00 m high, driving line (450.00 m) was designed to drive a flow of 1.306 Lt / Sg, the adduction line (50.00 m), both with a diameter of 1.00 in, class 10, PVC, the projected reservoir; the reservoir will be rectangular supported type with storage capacity of 5.00 m3; of length and width of 2.10 and height of 1.21, then it will be supplied by gravity to the distribution networks (1,860.03 m) it has been designed to drive the hourly flow to the homes and finally to the homes; in order to benefit 100% of the population and improve their health status.

.

**Keywords:** Drinking water collection, Drinking water distribution network, Drinking water

supply

system

# 6. Contenido

1.	Titulo de la tesis:11
2.	Equipo de trabajoiii
3.	Hoja de firma del jurado y asesorv
4.	Hoja de agradecimiento y/o dedicatoriavii
5.	Resumen y Abstractx
6.	Contenidoxiii
7.	Índice de gráficos, tablas y cuadrosxix
I.	Introducción1
II.	Revisión de la literatura3
	2.1. Antecedentes
	2.1.1. Antecedentes Locales
	2.1.1. Antecedentes Nacionales
	2.1.2. Antecedentes Internacionales
	2.2. Bases teóricas de la investigación
	2.2.1 Agua
	2.2.2 Agua potable 10
	2.2.3 Afloramiento
	2.2.4 Fuente
	A) Tipos de fuente11

a) Agua de lluvia:
b) Aguas superficiales:
c) Aguas subterráneas:
B) Selección del tipo de fuente
a) Manantiales:13
2.2.5 Demanda
2.2.6 Población futura
A) Periodo de diseño
B) Método de cálculo14
a) Métodos analíticos:
b) Métodos comparativos:
c) Método racional:
d) Crecimiento aritmético:
2.2.7 Dotación
A) Dotación por consumo 16
a) Consumo doméstico:
b) Consumo público:
c) Consumo comercial:
d) Fugas y desperdicios:
B) Variación de consumo
a) Consumo promedio diario anual (Om):

b) Consumo máximo diario (Qm) y horario (Qm): 18
2.2.8 Estudio de Suelo
A) Generalidades19
B) Ubicación19
C) Trabajo de campo
D) Ensayo de laboratorio
2.2.9 Estudio Topográfico
2.2.10. Abastecimiento de Agua potable
2.2.10.1 Componentes del sistema de abastecimiento 22
A). Captación
a) Tipos de captación22
a1. Captación de aguas pluviales:23
a2. Captación Superficial:23
a3. Captación directa y por gravedad 24
a4. Captación directa por bombeo24
a5. Captación de manantiales:25
b) Caudal25
c) Cantidad de agua: 26
d) Método Volumétrico: 20
e) Dotación26
B). Línea de conducción

a) Criterio de diseño
a1. Carga disponible:
a2. Clases de tubería27
a3. Diámetro
a4. Estructuras complementarias 29
a5. Línea de gradiente hidráulico30
a6. Pérdida de carga unitaria: 30
a7. Velocidad 32
a8. Presión
a9. Dotación33
C. Reservorio33
a) Tipos de reservorio34
b) Caseta de válvulas
b.1 Tubería de llegada35
b2. Tubería de salida
b3. Tubería de limpieza
b4. Tubería de rebose
b5. By pass 36
c) Volumen37
d) Dotación37
D. Línea de aducción

a) Diámetro	38
b) Velocidad	38
c) Presión	38
d) Dotación	39
E. Red de distribución.	39
a) Tipo de redes de distribución	40
b) Velocidad	42
c) Presión	42
d) Dotación	42
2.2.11. Condiciones sanitaria	42
2.2.11.1 Cobertura de servicio	42
2.2.11.2 Cantidad del agua	43
2.2.11.3 Continuidad de servicio	43
2.2.11.4 Calidad del servicio	43
a. Propiedades de calidad del agua	44
a.1. Propiedades Físicas - químicas	44
a.2. Propiedades Bacteriológicas	46
2.2.12. Incidencia en la condición sanitaria	46
III. Hipótesis	47
IV. Metodología	48
4.1. Diseño de la Investigación	48

4.2. Población y muestra	49
4.1.1. Población:	49
4.1.2. Muestra:	49
4.3. Definición y Operacionalización de variables e indicadores	50
4.4. Técnicas e instrumentos de recolección de datos	51
4.4.1. Técnica de observación directa	51
4.5. Plan de análisis	52
4.6. Matriz de consistencia	53
4.7. Principios éticos	55
4.7.1. Ética para el inicio de la evaluación	55
4.7.2. Ética en la recolección de datos	55
4.7.3. Ética en el mejoramiento del sistema de agua potable	55
V. RESULTADOS	56
5.1. Resultados	56
5.2. Análisis de Resultados.	66
VI. Conclusiones	68
Aspectos complementarios	69
Referencias bibliográficas:	70
Amorrog	74

# 7. Índice de gráficos, tablas y cuadros

# Índice de gráficos

Gráfico	1. Análisis bacteriológico 1	56
Gráfico	2. Análisis bacteriológico 2	57
Gráfico	<b>3.</b> Análisis bacteriológico 3	57
Gráfico	<b>4.</b> Análisis bacteriológico 4	58
Gráfico	5. ¿Mejorara la condición sanitaria con el diseño del sistema?	65

# Índice de tablas

Tabla 1. Dotación por número de habitantes.	16
Tabla 2. Dotación por región.	16
Tabla 3. Dotación de Agua según Guía MEF Ámbito Rural	16
Tabla 4. Los valores de K para el cálculo de consumo.	19
Tabla 5. Criterio para determinar el tipo de topografía de un terreno	22
<b>Tabla 6.</b> Clase de tubería	28
Tabla 7: Tipo de tubería.	31
Tabla 8. Dosificación por goteo	58
Tabla 9. Diseño de la captación	59
Tabla 10. Diseño de la línea de conducción	60
Tabla 11. Diseño del reservorio	62
Tabla 12. Diseño de la línea de aducción	63
Tabla 13. Diseño de red de distribución	64

# Índice de cuadros

Cuadro 1. Definición y Operacionalización de variables e indicadores .	50
Cuadro 2. Matriz de consistencia	53

#### I. Introducción

La presente investigación tuvo como fin, diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico se encuentra a 3430 m.s.n.m. Escobar, et al. definen que el sistema de abastecimiento de agua potable es el conjunto de obras de captación, tratamiento, conducción, regulación y distribución de agua. Se presentó una propuesta de diseño del sistema de abastecimiento de agua potable, en función de la problemática actual que está pasando la población. Se planteó el siguiente enunciado: ¿El diseño del sistema de abastecimiento de agua potable centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash mejorará condiciones de la población -2020?, Para dar respuesta al problema, se formuló el siguiente objetivo general: Diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash para la mejora de la condición sanitaria de la población - 2019. Para poder conseguir el objetivo general, he planteado los siguientes objetivos específicos; Diagnosticar la situación sanitaria del centro poblado de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020; Proponer un sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020; Determinar la relación del sistema propuesto con la condición sanitaria del centro poblado de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020. La investigación se justificó por la necesidad que tiene la población del centro poblado Canrey Chico por la necesidad que tiene la población del centro poblado Canrey de no contar con agua permanente ya que el sistema de

abastecimiento actual de agua no abastece para toda la población y esto hace que la población consuma agua del río y esto genera problemas de enfermedades gastrointestinales. La metodología de la investigación tuvo las siguientes características. El tipo fue exploratorio por que no se alterará lo más mínimo el lugar estudiado. El nivel de la investigación tuvo un carácter cualitativo. El **diseño** de la investigación para el presente estudio la evaluación fue descriptiva no experimental, porque se describió la realidad del lugar a investigar sin alterarla; se enfocó en la búsqueda de antecedentes, elaboración del marco conceptual, crear y analizar instrumentos que permitieron el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash y su incidencia en la condición sanitaria de la población 2019. La delimitación espacial fue comprendida en el periodo agosto 2019 – octubre 2019; El universo y muestra de la investigación estuvo compuesta por el sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash -2019; Los **resultados** obtenidos fueron Q = 1.00 lit/seg, abastecerá a 120.00 habitantes del caserío calculado hasta el 2039, línea de conducción 78.00 m, el reservorio será tipo apoyado con capacidad de almacenamiento de 23.00 m3; línea de aducción 227.00 m; luego se suministrará por gravedad a las redes de distribución y finalmente a los hogares; par así beneficiar al 100% de la población y mejorara su condición sanitaria con ellos se logró la reducción de enfermedades hídricas por ende se población saludable. más tuvo una

#### II. Revisión de la literatura

#### 2.1. Antecedentes

#### 2.1.1. Antecedentes Locales

Según Velásquez<sup>2</sup>, en su tesis para obtener el título. En su tesis de Diseño del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable para el Caserío de Mazac, Provincia de Yungay, Ancash - 2017, tuvo como objetivo. Diseñar el Sistema de Abastecimiento de Agua Potable para el Caserío de Mazac, Provincia de Yungay, Ancash - 2017; metodología; el presente proyecto de investigación tuvo un alcance descriptivo cuyo único fin consiste en describir los fenómenos situaciones contextos y sucesos, es decir solo detallar como es y cómo se manifiesta; y se llegó a las siguientes conclusiones; El tipo de Captación que se empleó en el Sistema de Abastecimiento Agua Potable para el Caserío de Mazac es de tipo Ladera y Concentrado (Afloramiento en un solo punto), por tener una ligera pendiente (Afloramiento de forma horizontal) y previo a una constatación de una buena calidad de agua de Tipo A1 donde se cumplen los límites máximos permisibles impuestas por el Reglamento de la Calidad del Agua para Consumo Humano DS N° 031- 2010-SA aplicado para aguas subterráneas, Además según su caudal que este posee es de tipo C-1 ya que tiene un caudal promedio mensual máximo de 2.20 lt/s y un mínimo de 1.4 lt/s en épocas de estiaje cumpliendo de esta forma los requisitos para este tipo de captaciones con un rango entre 0.8 y 2.5 l/seg.

Asimismo, el tipo de Reservorio de Almacenamiento que se empleó en el Sistema según su función es de Regulación y Reserva, en función a la correspondida con el suelo es de tipo Apoyado, según los materiales empleados es de Hormigón Armado y según su diseño (Forma geométrica) es de forma circular, en cuanto a la red de distribución se optó por una red de tipo Ramificada o Abierta por la ubicación de la zona del proyecto (El ámbito geográfico de la zona) que se encuentra en la región sierra donde las viviendas son diseminadas y por la dispersión de la población que tienen más de 20 viviendas con una separación superior a los 50 metros; Se realizó el análisis y modelamiento del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable a través del software Watercad CONNECT y se determinaron las velocidades, diámetros tipos de tuberías, pendientes y presiones aplicando los métodos mencionados y comprobados manualmente mostrando un 110 cálculo riguroso y exacto del diseño de la Línea de conducción aducción y red de distribución, convirtiéndose así, en una poderosa herramienta de trabajo y en un tiempo menor; tuvo la siguiente recomendación; Se deberá contar con personal altamente calificado y correctamente capacitado con un adecuado conocimiento del funcionamiento y el uso de los materiales, funcionamiento de cada uno de los componentes, sus elementos estructurales, etc para las labores de mantenimiento.

Según Chirinos<sup>3</sup> en su **tesis**, Diseño del sistema de abastecimiento de

agua potable y alcantarillado del Caserío Anta, Moro - Áncash 2017, como objetivo, Realizar el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable y alcantarillado en el Caserío Anta, Moro - Áncash 2017, su metodología aplicada por el investigador es de diseño no experimental, de tipo descriptivo, el cual obtuvo como resultado, cuenta con una aforo de 0.84 l/s para una población futura de 20 años, aplicando los coeficientes de 1,3 para (Qmd) 0.37 l/s y 2 para (Qmh) de 0.57 l/s para una población futura 739 hab., se trabajó con una captación de ladera, se obtuvo un ancho de 1.05 m, altura de cámara húmeda 1 m, rebose y limpieza de 1 ½ plg, la línea de conducción cuenta con una longitud de 330.45 m con diámetro de 1 plg, tipo PVC y clase 7.5, cuenta con un reservorio de 7 m<sup>3</sup>, su red de distribución se aplicó diámetro de 1 plg y se llegó a la siguiente conclusión, se realizó el diseño de abastecimiento de agua potable para 204 habitantes donde la demanda para este proyecto es 100 lt/hab/día, con aportes en época de estiaje es de 0.84 l/s. Por consiguiente, el caudal máximo diario es 0.37 l/s caudal necesario para el diseño de la captación, línea de conducción y reservorio, el consumo máximo horario es de 0.57 l/s para el diseño de la línea de aducción y redes.

Según Osorio<sup>4</sup>, en su tesis: Abastecimiento de agua potable y redes de alcantarillado para los pobladores de Medalla Milagrosa y Nuevo Progreso sector Carrizal – Casma, 2017, tuvo como **objetivo** general diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable y redes de

alcantarillado para los pobladores. Medalla Milagrosa y Nuevo Progreso sector Carrizal—Casma; **metodología**, el presente proyecto de la investigación tuvo un alcance descriptivo; el autor **concluyó**: El crecimiento de zona rural es en forma desordenada, acelerada y sin planificación genera asentamientos humanos sin servicios básicos principalmente la falta de agua potable y alcantarillado; problemas generando enfermedades de la piel, gastrointestinales, así como la contaminación del medio ambiente.

#### 2.1.1. Antecedentes Nacionales

Según Díaz, et al.<sup>5</sup>, en su tesis para obtener el título. Diseño del sistema de agua potable de los caseríos de Chagualito y Llurayaco, distrito de Cochorco, provincia de Sanchéz Carrión, 2015, tuvo como **objetivo**. Diseñar el sistema de agua potable de los caseríos de Chagualito y Llurayaco, distrito de Cochorco, Sánchez Carrión aplicando **metodología** de seccionamiento; y se llegó a las siguientes **conclusiones**; Las presiones, perdidas de carga, velocidades y demás parámetros de las redes de agua potable han sido verificados y simulados mediante el uso de hojas de Excel y EPANET; Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua se utilizó el programa de AutoCAD civil 3D y EPANET considerándose tuberías de PVC, con un coeficiente de rugosidad de 150 y se consideró cámaras rompe presión clase 7 para no tener presiones mayores de 60 mH2O con caudales óptimos, cámaras de control, y válvulas de purga; tuvo la siguiente recomendación; Tener unas charlas de capacitación con

la comunidad para evitar conflictos sociales antes de la implementación del sistema de agua potable en los caseríos de Chagualito y Llurayaco.

Según Jara, et al.<sup>6</sup>

Tesis para obtener el título. En su tesis de diseño de abastecimiento de agua potable y el diseño de alcantarillado de las localidades: el Calvario y Rincón de Pampa Grande del distrito de Curgos – Áncash, 2014, tuvo como objetivo. Realizar el diseño de abastecimieto de agua potable y el diseño de alcantarillado de las localidades: el Calvario y el Rincón de Pampa Grande, distrito de Curgos; y se llegó a las siguientes conclusiones; las presiones, pérdidas de carga, velocidades y demás parámetros de las redes de agua potable han sido verificados y simulados mediante el uso del programa Establecido por FONCODES y de amplio uso en nuestro país. Se realizó el Estudio del Proyecto de Diseño del Sistema de Agua Potable de los Caseríos de Pampa Grande y el Calvario, del Distrito de Curgos, Departamento La Libertad, Obteniendo los diámetros a usar en Conducción, Aducción y matrices del agua potable de 4", A-7.5. Clase

#### 2.1.2. Antecedentes Internacionales

Según Ramírez <sup>7</sup>.

Tesis para obtener el título. En su tesis de Diseño de un sistema de distribución de agua para la instalación de hidrantes en la sede central del Instituto Tecnológico de Costa Rica, 2016; tuvo como objetivo. Diseñar un sistema de distribución de agua para la instalación de hidrantes en el campus central del Instituto Tecnológico de Costa Rica; y se llegó a las siguientes **conclusiones**; seleccionó la piscina institucional como almacenamiento de agua del sistema contra incendios, determinando que el volumen de agua útil para incendio tiene una duración de 3,8 horas y realizando una propuesta de succión segura para usuarios y sistema de bombeo; Se realizó un estudio de mercado para presupuestar el proyecto del sistema contra incendios diseñado, tomando en cuenta costos de obra civil, equipo de unidad de presión, tuberías, accesorios e hidrantes, obteniendo un costo total de \$ 598.503,10 (\$\psi 335.161.736,76); Se dibujaron los planos de distribución de tubería del sistema contra incendios, caseta de bombeo y demás detalles requeridos para implementar el proyecto de diseño propuesto.; tuvo la siguiente recomendación; Es importante realizar un estudio de suelo en puntos convenientes de la distribución de tuberías planteada para el sistema contra incendio, para definir de manera más exacta las dimensiones de los bloques de inercia que se deben instalar en todos los cambios de dirección de tubería.

Según Sanabria<sup>8</sup>.

Tesis para obtener el título. En su tesis de Propuesta para el abastecimiento de agua potable mediante el diseño de un acueducto por gravedad en las comunidades de San Isidro de Tierra Grande, Isletas y Colinas, Guácimo, Limón, 2017; tuvo como objetivo. Realizar una propuesta para el abastecimiento de agua potable mediante el diseño de un acueducto por gravedad en las comunidades de San Isidro de Tierra Grande, Isletas y Colinas, Guácimo, Limón; y se llegó a las siguientes conclusiones; Las velocidades, independientemente de la opción de diseño que se evalué, están por debajo del rango establecido. Esto se presenta en condiciones normales de funcionamiento, en donde se abastece solamente a la población actual o la que se tendrá al cabo de cierto tiempo, ocasionando problemas de sedimentación dentro de la tubería que deben ser contrarrestados para no comprometer el correcto funcionamiento del acueducto; Según el análisis de impacto ambiental se determinó que las acciones en donde se presentan impactos ambientales de mayor magnitud es en el proceso constructivo, por labores de desmonte, excavación y construcción de obra gris; mientras que cuando el acueducto se encuentre en funcionamiento se tendrá por labores de mantenimiento de franjas aledañas. Por lo cual se deben emplear las diferentes medidas para prevenir o mitigar los daños, independientemente de la opción de diseño a utilizar.

Según Reyes<sup>9</sup> en su tesis titulada: Diseño del sistema de agua potable en el caserío de Chauapec, Aldea San José el Rodeo, 2018 tuvo como **objetivo** realizar el diseño del sistema de agua potable del caserío de Chuapec, Aldea San José el Rodeo, utilizando el método descriptivo se llegó a la **conclusión** que al realizar el diseño del sistema de agua potable del caserío Vega Chuapec beneficiando a 80 familias, para esto se **recomendó** el asesoramiento y supervisión por parte de un ingeniero civil al momento del desarrollo y ejecutar el proyecto al fin de cumplir con las especificaciones establecidas.

#### 2.2. Bases teóricas de la investigación

#### 2.2.1 Agua.

Según Pérez, et al.<sup>10</sup>

El agua es una sustancia liquida y sus moléculas se componen por un átomo de oxígeno y dos átomos de hidrógeno. El agua en este planeta podemos hallar en estado líquido y también puede hallarse en estado sólido (cuando se conoce como hielo.) o en estado gaseoso (vapor).

# 2.2.2 Agua potable.

Según Ávila<sup>11</sup>

Llamamos agua potable al agua que se puede consumir o beber sin que exista peligro para nuestra salud. El agua potable no debe estar con sustancias químicas ni con bacterias que puedan causar enfermedades en nuestra salud.

#### 2.2.3 Afloramiento.

Según Lavín, et al. 12

Es la filtración del agua a la superficie desde niveles más profundos que se encuentran frías y a la vez contienen sales nutrientes (nitratos, fosfatos y silicatos). Si éste fenómeno tiene lugar cerca de la costa se llama "Afloramiento Costero" y si se produce en mar abierto "Afloramiento Oceánico".

#### **2.2.4** Fuente.

Según Agüero 13

Las fuentes de agua constituyen el elemento primordial en el diseño de un sistema de abastecimiento de agua potable. Según la ubicación y el tipo de la fuente que abastecerá, así como a la topografía del terreno, se consideran dos tipos de sistemas: los de gravedad y los de bombeo.

#### A) Tipos de fuente.

Tenemos las siguientes fuentes:

Según Agüero 13

#### a) Agua de lluvia:

Comúnmente se aprovecha los techos de las viviendas ya sea de calamina, tejas, etc. o algunas superficies en las que se puedan captar el agua y transportarlas a un sistema de captación esto depende del gasto requerido y del régimen pluviométrico.



Figura 1. Como aprovechar el agua de lluvia

Fuente: Renovables verdes de Bezzia (2011).

## b) Aguas superficiales:

Las aguas superficiales están constituidas por los arroyos, ríos, lagos, etc. que discurren naturalmente en la superficie terrestre.

## c) Aguas subterráneas:

Parte de la precipitación en la cuenca se infiltra en el suelo hasta la zona de saturación, formando así las aguas subterráneas.



Figura 2. Aguas subterráneas

Fuente: Elaboración propia (2018).

# B) Selección del tipo de fuente.

## a) Manantiales:

Según Navarro 14

Un manantial es un flujo de agua que sale de la tierra ya que estas aguas brotan de las zonas montañas donde el agua de lluvia se filtra sobre la tierra y acaba produciendo los denominados ojos de agua, que son los huecos por donde sale el agua que conforma el manantial.

Según Agüero 13

Se puede definir un manantial como un lugar donde se produce un afloramiento natural de agua subterránea.



Figura 3. Manantial de ladera

**Fuente:** Ministerio de Ambiente y Energía de Costa Rica, (2011).

#### 2.2.5 Demanda.

Consumo. - El consumo del agua para la población está determinada por los diferentes factores, entre ellas tenemos: el clima, la hidrología, el tipo de usuario, las costumbres del pueblo, las actividades económicas, etc. Según estos factores nosotros podemos diseñar el caudal que pueda satisfacer al pueblo.

#### 2.2.6 Población futura.

#### A) Periodo de diseño.

Se diseñará para 20 años según el Reglamento Nacional de Edificaciones.

## B) Método de cálculo.

Según Agüero 13

#### a) Métodos analíticos:

Presuponen que el cálculo de la población para una región dada es ajustable a una curva matemática. Es evidente que

este ajuste dependerá de las características de los valores de población censada, así como de los intervalos de tiempo en que estos se han medido.

#### b) Métodos comparativos:

Son aquellos que mediante procedimientos gráficos estiman valores de población, ya sea en función de datos censales anteriores de la región o considerando los datos de poblaciones de crecimiento similar a la que se está estudiando.

# c) Método racional:

En este caso para determinar la población, se realiza un estudio socioeconómico del lugar considerando el crecimiento vegetativo que es función de los nacimientos, defunciones, inmigraciones, emigraciones y población flotante. El método más utilizado para el cálculo de la población futura en las zonas rurales es el analítico y con más frecuencia el de crecimiento aritmético.

#### d) Crecimiento aritmético:

Este método se emplea cuando no se tiene mucha información de lugar de trabajo.

#### 2.2.7 Dotación.

Es la cantidad de líquido que se asigna a cada habitante incluyendo los servicios que tenga ya sea cualquier puesto de trabajo donde requiera el agua y también se toma las pérdidas o

desperdicios que la persona puede realizar en situaciones inesperadas.

Tabla 1. Dotación por número de habitantes.

POBLACIÓN (habitantes)	DOTACIÓN (l/hab./día)	
Hasta 500	60	
500 - 1000	60 - 80	
1000 - 2000	80 - 100	

Fuente: Ministerio de Salud (1962).

Tabla 2. Dotación por región.

REGIÓN	DOTACIÓN (l/hab./día)	
Selva	70	
Costa	60	
Sierra	50	

Fuente: DIGESA zonas rurales.

Tabla 3. Dotación de Agua según Guía MEF Ámbito Rural.

Ítem	Criterio	Costa	Sierra	Selva
	Letrinas sin Arrastre	50 - 60	40 - 50	60 - 70
1	Hidráulico.	90	80	100
2	Letrinas con Arrastre Hidráulico			

Fuente: Ministerio de Vivienda construcción y saneamiento

(2016).

#### A) Dotación por consumo.

Tenemos los siguientes:

Según Rodríguez 15

#### a) Consumo doméstico:

Este consumo varía según el hábito de limpieza de las personas de cada pueblo según, el nivel de vida, el grado de desarrollo, la cantidad y la calidad de agua a disposición de la familia también influye las condiciones climáticas, los usos como lavado de ropa, riego de jardines, limpieza doméstica y las costumbres.

## b) Consumo público:

Este consumo lo realizan las instituciones públicas lo que vienen a ser como: escuelas, mercados, hospitales, postas de salud, cárceles, etc. Estos consumos son variados ya que las diferentes identidades publicas consumen en forma imprecisa otro consume más que el otro y normalmente en ocasiones se consume en forma excesiva debido a descuidos, ya que el desperdicio en los usos públicos se debe a roturas de tuberías, llaves o accesorios cuya reparación a veces se tarda mucho en reparar

#### c) Consumo comercial:

Esto depende del tipo y la cantidad de comercio como en local o en región.

#### d) Fugas y desperdicios:

Esto se debe por las fugas o filtraciones debido a los problemas de instalación domiciliaria, ya que estos conducirán a aumentar el consumo del agua.

#### B) Variación de consumo.

Según (Rodríguez P.) 15

El consumo no es constante durante todo el año, inclusive se presentan variaciones durante el día, esto hace necesario que se calculen gastos máximos diarios y máximos horarios, para el cálculo de estos es necesario utilizar Coeficientes de Variación diaria y horaria respectivamente.

## a) Consumo promedio diario anual (Qm):

Según (Agüero R.)<sup>13</sup>

El consumo promedio diario anual, se define como el resultado de una estimación del consumo per cápita para la población futura del periodo de diseño, expresada en litros por segundo.

#### Fórmula:

$$Qp = \frac{Pfxdotación}{86400 \, s/dia} \dots (2)$$

#### **Donde:**

Qp = Consumo promedio diario (l/s)

Pf = Población futura (hab.)

d = Dotación (1/hab./día)

#### b) Consumo máximo diario (Qm) y horario (Qm):

Según (Agüero R. 1997)<sup>13</sup>

El consumo máximo diario se define como el día de máximo consumo de una serie de registros observados durante los 365 días del año; mientras que el consumo máximo horario, se define como la hora de máximo consumo del día de máximo consumo tabla 03.

Tabla 4. Los valores de K para el cálculo de consumo máximo diario y horario.

MÁXIMO ANUAL DE LA DEMANDA HORARIA		MÁXIMO ANUAL DE LA
CLIMA FRÍO	CLIMA TEMPLADO Y CÁLIDO	DEMANDA DIARIA
1.8 l/hab/d A 2.5 l/hab/d	1.2 l/hab/d	1.3 l/hab/d

Fuente: Reglamento Nacional de Edificaciones. (Norma

OS.100)

Los coeficientes recomendados y más utilizados son del 130% para el consumo máximo diario (Qmd) y del 180%, para el consumo máximo horario (Qmh).

#### 2.2.8 Estudio de Suelo.

Se usaron las normas de suelos y cimentaciones E.050

#### A) Generalidades

Como todo proyecto de Ingeniería Civil, la mecánica de suelos es importante con fines de cimentación de estructuras para proveer un soporte y una estabilidad adecuada de las mismas.

#### B) Ubicación

La zona en estudio se encuentra ubicada en el caserío de Asay, distrito de Huacrachuco, Provincia Marañón, región Huánuco. Ver plano de ubicación en la parte Anexo.

#### C) Trabajo de campo.

El trabajo de campo consistió en el reconocimiento del

terreno, inicialmente y luego a la excavación de calicatas de 1.20m a 2.50m, de profundidad respectivamente en las zonas de estudio.

#### D) Ensayo de laboratorio

Para los fines perseguidos se ha efectuado los siguientes ensayos:

- \* Análisis Granulométrico ASTMD 421.58
- \* Contenido de Humedad ASTMD 2216.71
- \* Límite Líquido ASTMD 423.66
- \* Límite Plástico ASTMD 424.59
- \* Peso Volumétrico seco ASTMD 854
- \* Peso específico ASTMD 854

Ver resumen de resultado de los ensayos en Anexo.

#### 2.2.9 Estudio Topográfico.

Según Jara, et al<sup>6</sup>

El objetivo de la topografía es determinar la posición relativa entre varios puntos sobre un plano horizontal, es decir define las inclinaciones del terreno. Esto se realiza mediante un método llamado planimetría. Deben tener como herramienta necesaria y básica un levantamiento topográfico para representar gráficamente el terreno sobre el cual se construirá tanto en su forma planimetría como en su forma altimétrica en una relación de semejanza o una escala determinada. Existen equipos electrónicos como el teodolito electrónico, la estación total, el

nivel láser rotatorio, fotografía aérea, GPS y otros que conectados a un computador y con el software adecuado procesan la información para proporcionarnos una representación de la zona levantada con pequeñísimos márgenes de error, en menor tiempo, en modelos tridimensionales y con diversos recursos de visualización, etc.

Antes de iniciar el trabajo, se hizo el reconocimiento general del terreno, identificando algunos linderos, ubicación del BM. Se tomó referencia el BM (3200.00 msnm), se marcó con pintura blanca. Se tomaron los puntos (cotas fijas) en toda la trayectoria del sistema. También en cada uno de los puntos se clavó una estaca y se tomó las medidas de estaca a estaca y a puntos visibles cerca de la estaca, para q sirviera como punto de referencia. Además, dada la distribución en el Caserío de Asay, se tomó cada punto (estaca) como puntos fijos para la determinación de cotas, para posteriormente proceder a las curvas

*Tabla 5.* Criterio para determinar el tipo de topografía de un terreno.

ANGULO DEL TERRENO RESPECTO A LA HORIZONTAL	TIPO DE TOPOGRAFÍA	
0° a 10°	Llana	
10° a 20°	Ondulada	
20° a 30°	Accidentada	
mayor a 30°	Montañosa	

Fuente: Reglamento nacional de Construcciones (1997)

# 2.2.10. Abastecimiento de Agua potable.

#### 2.2.10.1 Componentes del sistema de abastecimiento

# A). Captación.

Son las obras de diferente naturaleza que se realiza para poder captar agua ya sea de un punto de origen o de varios para un abastecimiento de agua.

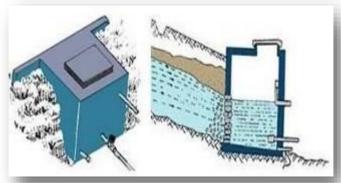


Figura 4. Captación de agua de manantiales.

Fuente: ITACAB

# a) Tipos de captación.

Según (Rodríguez P.) 15

# a1. Captación de aguas pluviales:

La captación pluvial se realiza en los techos de casas o áreas especiales debidamente preparadas.

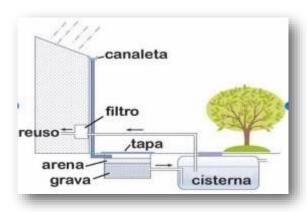


Figura 5. Sistema de captación de agua

lluvias en tanque

Fuente: Gutiérrez M. (2016)

# a2. Captación Superficial:

Para ello es necesario contar con información hidrológicos, máximo y mínimo niveles de agua normal, características de la cuenca, erosión y sedimentación.

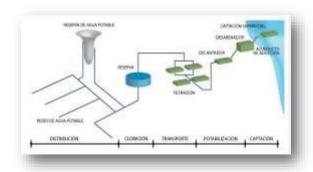


Figura 6. Aguas superficiales.

Fuente: Aguas del Norte.

# a3. Captación directa y por gravedad

Cuando el agua está libre ya sea de un rio o

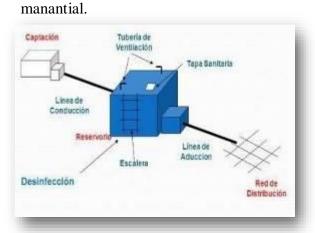


Figura 7. Sistema de Abastecimiento de

agua por gravedad

Fuente: Espinoza I. (2014)

# a4. Captación directa por bombeo

Para esta captación se usa la bomba centrífuga horizontal.

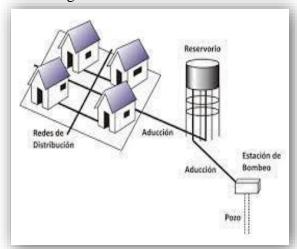


Figura 8. Sistema directo por bombeo

Fuente: Honduras Nación y Mundo

(2014).

# a5. Captación de manantiales:

Esta captación se realiza aprovechando captar de los diferentes manantiales que se encuentran en el mismo lugar generalmente en las laderas de los cerros o montañas, con la finalidad de llevar el agua a las partes bajas, donde será aprovechada para el consumo del ser humano.

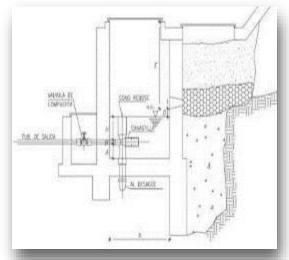


Figura 9. Captación de manantial

Fuente: Info Civil (2018).

#### b) Caudal.

Definición

Según Vélez et al. 16

Es la cantidad y calidad de los recursos hídricos necesarios para mantener el hábitat del río, animales, plantas y para las necesidades del hombre ya sea descargado de acuíferos, manantiales, nevados, lluvias.

#### c) Cantidad de agua:

Esta medición de agua se hace con el fin de ver si el caudal va a satisfacer a la población.

#### d) Método Volumétrico:

Es la medición directa del tiempo que se tarda en llenar un recipiente de volumen conocido.

#### Fórmula:

$$V = Q/t \dots (5)$$

#### **Donde:**

V = Volumen del recipiente en litros.

Q = Caudal en 1/s.

t = Tiempo promedio en seg.

## e) Dotación.

Es la cantidad de líquido que se asigna a cada habitante incluyendo los servicios que tenga ya sea cualquier puesto de trabajo donde requiera el agua y también se toma las pérdidas o desperdicios que la persona puede realizar en situaciones inesperadas.

#### B). Línea de conducción

Definición.

Según (Seguil P.)<sup>17</sup>

La línea de conducción es un juego de tuberías, válvulas, accesorios, estructuras y obras de ingeniería

que están encargadas de transportar el agua través de ella desde la captación hasta el reservorio, aprovechando la carga estática existente.

# a) Criterio de diseño.

#### a1. Carga disponible:

Se representa por la diferencia de elevación entre la obra de captación y el reservorio.

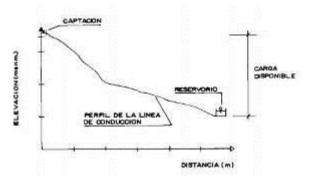


Figura 10. Captación de manantial de diseño

**Fuente:** Organización panamericana de la salud (2006).

#### a2. Clases de tubería.

Para su selección se debe considerar una tubería que resista la presión y estarán definidas por las máximas presiones que ocurran en la línea representada por la línea de carga estática.

Tabla 6. Clase de tubería

CLASE	PRESIÓN MÁXIMA DE PRUEBA (m.)	PRESIÓN MÁXIMA DE TRABAJO (m.)	
5	50	35	
7.5	75	50	
10	105	70	
15 150		100	

Fuente: NTP 399.002 : (2015).

Características técnicas de la tubería para

agua fría presión

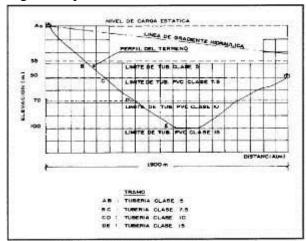


Figura 11. Presiones de trabajo

**Fuente:** NTP 399.002 : (2015).

#### a3. Diámetro.

Según Agüero<sup>13</sup>

Para determinar los diámetros se consideran diferentes soluciones y se estudian diversas alternativas desde el punto de vista económico. Se considera el máximo desnivel en la longitud de todo el tramo, el diámetro elegido en el diseño conducirá a velocidades

comprendidas entre 0.6 y 3.0 mls; y las pérdidas de carga en los tramos calculados deben ser menores o iguales a la carga disponible.

#### a4. Estructuras complementarias.

Según Agüero 13

#### Válvula de aire:

El aire acumulado en los puntos altos provoca la reducción del área de flujo del agua, produciendo un aumento de perdida de carga y una disminución del gasto. Para evitar esta acumulación es necesario instalar válvulas de aire pudiendo ser automáticas o manuales.

#### Válvula de purga:

Los sedimentos acumulados en los puntos bajos de la línea de conducción con topografía accidentada, provocan la reducción del área de flujo del agua, siendo necesario instalar válvulas de purga que permitan periódicamente la limpieza de tramos de tuberías.

#### Cámara rompe presión:

Cuando existe mucho desnivel entre la captación y algunos puntos a lo largo de la línea de conducción, pueden generarse presiones superiores a la máxima que puede soportar una tubería. En esta situación, es necesaria la construcción de cámaras rompepresión que permitan disipar la energía y reducir la presión relativa a cero.

#### a5. Línea de gradiente hidráulico.

La línea de gradiente hidráulica (L.G.H.) indica la presión de agua a lo largo de la tubería bajo condiciones de operación.

#### a6. Pérdida de carga unitaria:

Para el cálculo de la perdida de carga unitaria, pueden utilizarse muchas fórmulas, sin embargo, una de las más usadas en conductos a presión, es la de Hazen y Williams.

#### Ecuación de Hazen y Williams



S = Pendiente - Pérdida de carga por unidad de longitud del conducto (m/m).

$$S = \left(\frac{Q}{0.2785 * CxD^{2.63}}\right).^{1.85}...(7)$$

#### **Donde:**

**D** = Diámetro interior de la tubería (m).

 $\mathbf{Q} = \text{Caudal (m3/seg)}.$ 

S = Perdida de carga unitaria (m/m).

C = Coeficiente depende de la rugosidad del tubo.

Fórmula para calcular perdida de carga.

#### **Donde:**

S = Pendiente – perdida de carga por unidadde longitud (m).

**L**= Longitud del tramo (m).

**Hf** = Pérdida de carga (m)

Tabla 7: Tipo de tubería.

TIPO DE TUBERIA	«C»
Acero sin costura	120
Acero soldado en espiral	100
Cobre sin costura	150
Concreto	110
Fibra de vidrio	150
Hierro fundido	100
Hierro fundido con revestimiento	140
Hierro galvanizado	100
Polietileno, Asbesto Cemento	140
Poli(cloruro de vinilo)(PVC)	150

Fuente: Norma OS:010.

#### a7. Velocidad.

Es la velocidad del agua que circula en las tuberías ejerciendo presión en ella.

#### a8. Presión.

En la línea de Aducción, la presión representa la cantidad de energía gravitacional contenida en el agua.

$$Z_1 + \frac{P_1}{\gamma} + \frac{V_1^2}{2g} = Z_2 + \frac{P_2}{\gamma} + \frac{V_2^2}{2g} + Hf$$

#### **Donde:**

**Z** = Cota del punto respecto a un nivel de referencia arbitraria (m).

P/x= Altura o carga de presión "P es la presión y γ elpeso y especifico del fluido" (m).

V = Velocidad media del punto considerado (mls).

**Hf** = Es la perdida de carga que se produce en el tramo de 1 a 2 (m).

Se asume que la velocidad es despreciable debido a que la carga de velocidad, considerando las velocidades máximas y mínimas, es de 46 cm. y 18 cm. En base a esta consideración la ecuación anterior queda definida como:

$$\frac{P_1}{\gamma} + Z_1 + = Z_2 + \frac{P_2}{\gamma} + Hf$$
 ...(10)

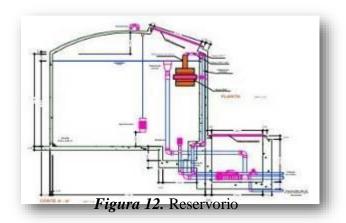
#### a9. Dotación.

Es la cantidad de líquido que se asigna a cada habitante incluyendo los servicios que tenga ya sea cualquier puesto de trabajo donde requiera el agua y también se toma las pérdidas o desperdicios que la persona puede realizar en situaciones inesperadas.

# C. Reservorio.

Según Salinas et al. 18

Es el almacenamiento de aguas ya sea de escorrentía provenientes de quebradas y ríos, o para capturar aguas llovidas, lo que se puede definir como cosecha de agua de lluvia.



**Fuente:** Organización Panamericana de la Salud. (2006).

# a) Tipos de reservorio.

Los reservorios de almacenamiento pueden ser elevados, apoyados y enterrados.

Según Poma et al. 19

**Reservorios elevados.** - Los elevados, que generalmente tienen forma esférica, cilíndrica y de paralelepípedo, son construidos sobre torres, columnas, pilotes, etc.



Figura 13. Reservorio elevado.

Fuente: Antón J. (2012).

Reservorios apoyados. - Los apoyados, que principalmente tienen forma rectangular y circular, son construidos directamente sobre la superficie del suelo.



Figura 14: Reservorio apoyado.

Fuente: Cesel ingenieros (2016).

**Reservorios enterrados. -** Los enterrados, de forma rectangular, son construidos por debajo de la superficie del suelo (cisternas).



Figura 15. Reservorio enterrado

Fuente: Aquadiposits (2015).

# b) Caseta de válvulas.

Según (Agüero R.)<sup>13</sup>

# b1. Tubería de llegada.

El diámetro está definido por la tubería de conducción, debiendo estar provista de una válvula compuerta de igual diámetro antes de la entrada al reservorio de almacenamiento; debe proveerse de un by - pass para atender situaciones de emergencia.

#### b2. Tubería de salida.

El diámetro de la tubería de salida será el correspondiente al diámetro de la línea de aducción, y deberá estar provista de una válvula compuerta que permita regular el abastecimiento de agua a la población.

#### b3. Tubería de limpieza.

La tubería de limpia deberá tener un diámetro tal que facilite la limpieza del reservorio de almacenamiento en un periodo no mayor de 2 horas. Esta tubería será provista de una válvula compuerta.

#### b4. Tubería de rebose.

La tubería de rebose se conectará con descarga libre a la tubería de limpia y no se proveerá de válvula compuerta, permitiéndose la descarga de agua en cualquier momento.

#### b5. By pass.

Se instalará una tubería con una conexión directa entre la entrada y la salida, de manera

que cuando se cierre la tubería de entrada al reservorio de almacenamiento, el caudal ingrese directamente a la línea de aducción. Esta constara de una válvula compuerta que permita el control del flujo.

#### c) Volumen.

Es la ocupación de un material en un espacio.



**Figura 16.** Volumen de almacenamiento de agua

Fuente: Zulema C. (2018)

#### d) Dotación.

Es la cantidad de líquido que se calcula para satisfacer a la población incluyendo los servicios que tenga ya sea cualquier puesto de trabajo donde requiera el agua.

#### D. Línea de aducción

Definición:

Según (Cholán E.)<sup>20</sup>

Tramo de tubería, conduce el agua desde el reservorio hasta el punto de ingreso de la red de distribución

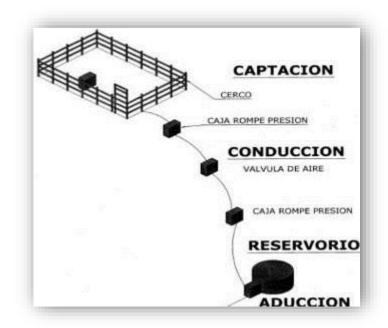


Figura 17. Sistema de abastecimiento

Fuente: García E (2009).

#### a) Diámetro.

Es el orificio del tubo que atreves de ella transportara el agua para el consumo humano.

#### b) Velocidad.

Es la velocidad del agua que circula en las tuberías ejerciendo presión en ella.

#### c) Presión.

Según Agüero 13

Es la presión que ejerce el agua por la cantidad gravitacional contenida en el agua.

# d) Dotación.

Es la cantidad de líquido que se asigna a cada habitante incluyendo los servicios que tenga ya sea cualquier puesto de trabajo donde requiera el agua y también se toma las pérdidas o desperdicios que la persona puede realizar en situaciones inesperadas.

#### E. Red de distribución.

Definición:

Según Agüero 13

La red de distribución es el conjunto de tuberías de diferentes medidas como: el diámetro, válvulas, grifos y demás accesorios cuyo origen está en el punto de entrada al pueblo (final de la línea de aducción) y que se desarrolla por todas las calles de la población.

Según Moliá<sup>21</sup>

Una red de distribución de agua potable es el conjunto de instalaciones que la empresa de abastecimiento tiene para transportar desde el punto o puntos de captación hasta hacer llegar el suministro al cliente en unas condiciones que satisfagan sus necesidades.

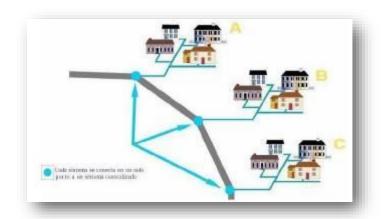


Figura 18. Sistema de distribución

Fuente: Serratos K, Morales F. (2010).

# a) Tipo de redes de distribución.

Según (María P.)<sup>22</sup>

Redes ramificadas: Se llama red ramificadas por su distribución de aguas que discurren siempre en el mismo sentido componiéndose esencialmente de tuberías primarias.

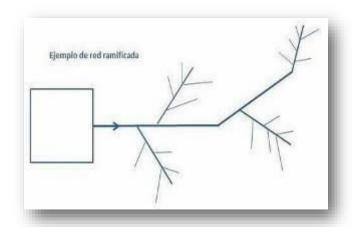


Figura 19. Red ramificada

Fuente: Empresa constructora

**Redes malladas:** En estas redes las tuberías principales se comunican unas con otras, formando circuitos cerrados.

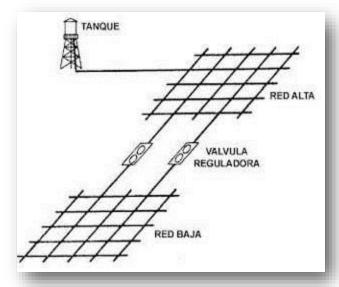


Figura 20. Red mallada de agua

Fuente: Ingeniería civil.

**Redes mixtas:** Esta distribución consiste en dos redes, malla en el centro o pueblo y ramificada para los barrios extremos.

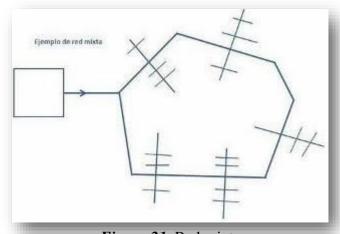


Figura 21. Red mixta

Fuente: Empresa constructora

#### b) Velocidad.

Es la velocidad del agua que circula en las tuberías ejerciendo presión en ella.

#### c) Presión.

Según (Agüero R.) $^{13}$ 

En la línea de conducción, la presión representa la cantidad de energía gravitacional contenida en el agua.

#### d) Dotación

Es la cantidad de líquido que se asigna a cada habitante incluyendo los servicios que tenga ya sea cualquier puesto de trabajo donde requiera el agua y también se toma las pérdidas o desperdicios que la persona puede realizar en situaciones inesperadas.

#### 2.2.11. Condiciones sanitaria

Es toda situación o actividad en la que encuentra o conduce a una persona o comunidad a promover estados de salud aceptable, quiere decir que todas las personas y comunidades reciban los servicios sanitarios que necesitan

#### 2.2.11.1 Cobertura de servicio

Es resultado del cociente de la población servida de agua potable, donde toda la población se va beneficiar del sistema de agua con el fin de cumplir la que todas las viviendas tengan las conexiones domiciliarias en los habitantes del, caserío/sector/centro poblado.

#### 2.2.11.2 Cantidad del agua

La cantidad del agua se refiere a la dotación de agua que satisface a toda la población del sistema de agua existente, está dotación debe de satisfacer normalmente el consumo de la vivienda respecto a la conexión domiciliarías existentes, el caudal máximo del a fuente debe satisfacer de agua para consumo a la población.

#### 2.2.11.3 Continuidad de servicio

La continuidad de servicio está dada por el agua permanente en el transcurso del día, semanas, meses, años, es decir con la dotación requerida para cada vivienda, el sistema que abastece a la población tiene que contar el agua de manera constante con la finalidad de satisfacer las necesidades básicas de consumo, y de tal manera que la personas también realicen sus necesidades suficientes en su hogar con la finalidad de que sea favorable para su familia.

#### 2.2.11.4 Calidad del servicio

En el Perú para garantizar al usuario que el agua de consumo reúna las condiciones de calidad que exige la salud pública, se cuenta con un sistema de vigilancia y control, Para garantizar el bienestar a la población se

tiene que tener mucho cuidado que la calidad del agua no reporte compuestos contaminantes que dañen la salud de las personas, está debe ser completamente clara, sin ninguna turbidez y trasparente sin ningún contaminante, para esto se tiene que tener en cuenta con las propiedades del agua al momento de consumirla.

#### a. Propiedades de calidad del agua

La calidad del agua es un aspecto de la prestación del servicio de exigencia permanente, el mismo que es construido desde indicadores técnicos cuyo cumplimiento conjunto consolidaran la prestación del servicio en condiciones óptimas. Mayormente las aguas subterráneas no contienen materias de suspensión y prácticamente están libres de bacterias. Por lo general es clara, sin color y presenta una temperatura relativamente constante, sus propiedades son las siguientes:

#### a.1. Propiedades Físicas - químicas

Las más conocidas en el agua son: color, olor, sabor y turbidez, por eso es importante conocer que cuando estas características estén bien identificadas se procederá a evaluar si es apta o no para su consumo.

#### **Turbiedad**

Es una medida del grado de transparencia que pierde el agua, ya sean por presencia de partículas en suspensión, podemos decir que mientras más sucia este el agua más alta será su turbidez. Hay varios agentes los cuales producen la turbidez del agua como, por ejemplo: las partículas de suelo, crecimiento de algas, fitoplancton, etc

#### Propiedades Químicas

La calidad química que tiene el agua subterránea también notablemente influenciada por su movimiento relativamente lento a través del suelo. Su grado relativamente lento de percolación a través de la tierra proporciona el tiempo suficiente.

Para que bastantes de los minerales que forman la corteza terrestre se incorporen a la solución. Las propiedades y sustancias químicas del agua subterránea se encuentran dentro de las más importante y son de interés para los propietarios de pozos; pH, alcalinidad, dureza, Hierro, Hierro, sílice, nitratos, sulfatos, cloruros, solidos totales y conductividad <sup>6</sup>.

#### a.2. Propiedades Bacteriológicas

La contaminación de tipo bacteriológico es debida fundamentalmente a los desechos humanos y animales, ya que los agentes patógenos – bacterias y virus, se encuentran generalmente en las heces, orina y sangre, y estos originan un sin número de enfermedades y epidemias (fiebres tifoideas, disentería, cólera, polio, hepatitis infecciosa <sup>(6)</sup>. Podemos decir que esta propiedad es una de las más importantes al momento de evaluar el agua potable, ya que de no ser así es perjudicial para la salud

#### 2.2.12. Incidencia en la condición sanitaria

Cosa o suceso que se presenta en un periodo determinado en las condiciones sanitarias de una población, esta puede darse de manera negativa cuando se tiene un sistema de abastecimiento de agua potable y producto de ello incide de mala manera por las posibles enfermedades producto de la ingesta de agua no optima en una población. Sin embargo, también puede incidir cosas positivas cuando se evalúa un sistema de abastecimiento de agua potable y se mejora para que de esa manera incida positivamente en las condiciones óptimas y un desarrollo sostenible a una población.

# III. Hipótesis

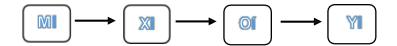
No aplica hipótesis.

# IV. Metodología

# 4.1. Diseño de la Investigación.

El tipo de la investigación fue exploratorio, porque no se alteró lo más mínimo el lugar estudiado. El nivel de investigación, fue de carácter cualitativo porque se usó magnitudes numéricas que fueron tratadas mediante herramientas del campo de la estadística. Corte transversal porque se ha realizado en el periodo agosto 2019 – octubre 2019.

El diseño de la investigación para el presente estudio la evaluación fue del tipo descriptiva no experimental.



Leyenda de diseño:

M<sub>1</sub>: Sistema de abastecimiento de agua potable

X<sub>i</sub>: Diseño Sistema de abastecimiento de agua potable.

O<sub>i</sub>: Resultado.

Yi: condición sanitaria

# 4.2. Población y muestra

# 4.1.1. Población:

La población estuvo conformada por el sistema de abastecimiento de agua potable en zonas rurales.

#### **4.1.2.** Muestra:

La muestra en esta investigación estuvo constituida por el sistema de abastecimiento de Agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay – Áncash.

# 4.3. Definición y Operacionalización de variables e indicadores

Cuadro 1. Definición y Operacionalización de variables e indicadores

VARIABLE	DEFINICIÓN CONCEPTUAL	DEFINICION OPERACIONAL	DIMENSIONES	INDICADORES	ESCALA DE MEDICION
Diseño de Sistema de Abastecimiento de Agua Potable	Es el conjunto de tuberías, instalaciones y accesorios destinados a conducir las aguas requeridas bajo una población determinada	Para realizar el diseño del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable se hará la recolección de datos usando el Formato 6 del Compendio Sistema de Información Regional en Agua y Saneamiento (SIARS) y aplicando el	Cámara de captación  Línea de conducción	INDICADORES  - Tipo de captación  - Caudal máximo  - Diámetro  - Velocidad  - Presión  - Tipo de tubería  - Clase de tubería  - Caudal máximo diario  - Volumen  - Tipo  - Forma  - Material de construcción	
	natural o fuente hasta el hogar de los usuarios	Resolución Ministerial - 192.	Línea de aducción	<ul><li>Diámetro de tubería</li><li>Velocidad</li><li>Presión</li></ul>	<ul><li>Nominal</li><li>Intervalo</li><li>Intervalo</li></ul>

ı	1			Tipo de tubería	Intervalo
				- Clase de tubería	- Intervalo
				- Caudal máximo horario	- Intervalo
				- Diámetro de tubería	- Ordinal
				- Velocidad	- Intervalo
				- Presión	- Intervalo
			Red de distribución	- Tipo de tubería	- Nominal
				- Clase de tubería	- Nominal
				- Tipo de red	- Intervalo
	La condición sanitaria				
Condición Sanitaria	de los habitantes depende de varios factores como: la satisfacción humana y su bienestar de salud que fundamentalmente constituyen el buen vivir de las personas.	Se realizará fichas técnicas utilizando del Ministerio de Vivienda, Construcción y Saneamiento (MVCS), Dirección General de Salud Ambiental (DIGESA),	Nivel de satisfacción de los pobladores del centro poblado Canrey Chico, para el sistema de abastecimiento de Agua Potable.	<ul><li>Calidad del agua</li><li>Cantidad de agua</li><li>Cobertura del servicio</li><li>Continuidad</li></ul>	<ul><li>Intervalo</li><li>Intervalo</li><li>Intervalo</li><li>Intervalo</li></ul>

Fuente: Elaboración propia

#### 4.4. Técnicas e instrumentos de recolección de datos

Se utilizó las siguientes técnicas e instrumentos de recolección de datos:

#### 4.4.1. Técnica de observación directa

Se realizó mediante la observación directa el lugar en estudio.

a). Guía de observación: Constituido por la recolección de datos básicos en campo, como el clima, la topografía, la población, economía, etcétera, para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay – Áncash., para la mejora de la condición sanitaria.

**Instrumento:** Se hizo uso de las fichas técnicas, protocolo.

- b) Guía de recolección de datos: Conformado por las fichas técnicas del compendio del sistema de información regional en agua y saneamiento según (Dirección Regional de Vivienda Construcción y Saneamiento, SIRAS Y CARE). Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay Áncash., para la mejora de la condición sanitaria.
- c). Protocolo: Conformado por el tipo y las características físicas y mecánicas del suelo para para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay Áncash., para la mejora de la condición sanitaria.

#### 4.5.Plan de análisis.

El plan de análisis, estuvo comprendido de la siguiente manera:

Tuvo una perspectiva descriptiva porque se obtuvo la información o datos con el instrumento en campo en este caso la guía de recolección de datos y los protocolos, el análisis se realizó de acuerdo al compendio del sistema de información regional en agua y saneamiento según (Dirección Regional de Vivienda Construcción y Saneamiento, SIRAS Y CARE). Se realizó haciendo uso de técnicas estadísticas descriptivas que permitieron a través de indicadores cuantitativos la mejora significativa de la condición sanitaria ya que el principal objetivo es Diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay – Áncash. para la mejora de la condición sanitaria de la población.

#### 4.6. Matriz de consistencia

Cuadro 2. Matriz de consistencia

# DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY - ÁNCASH. PARA LA MEJORA DE LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2019

Planteamiento del problema	Objetivos	Marco teórico y conceptual	Metodología	Referencias Bibliográficas
Caracterización de problema:  El caserío Jara Allpa presenta grandes problemáticas, como la carencia de captación de agua y distribución de agua potable.	objetivo general:  Diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash para la mejora de la condición sanitaria de la población - 2019.  objetivos específicos:  Diagnosticar la situación sanitaria del caserío de Canrey Chico, distrito de Recuay,	Antecedentes: - Locales - Nacionales - Internacionales  Bases teóricas - Población - El agua - Sistema de abastecimiento de agua Componentes de un abastecimiento de agua potable Captación Línea de conducción	<ul> <li>El tipo de investigación</li> <li>Nivel de la investigación</li> <li>Diseño de la investigación</li> <li>Definición y operacionalización de las variables.</li> <li>Técnicas e instrumentos de recolección de datos.</li> <li>Plan de análisis</li> <li>Matriz de consistencia</li> <li>Principios éticos</li> </ul>	- Escobar et al; D. Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable para el Cánton San José primero del municipio de San Martín utilizando el programa EPANET 2.0 vE [Internet]. 2015 [cited 2018 Jun 26]. p. 62. Disponible en: https://prezi.com/ayrncgr lwzym/diseno-delsistema-deabastecimiento-de aguapotable-para-el/ - Velásquez J. Diseño del Sistema de

Enunciado del	provincia de Recuay, región	- Reservorio.	Abastecimiento de Agua
problema:	Áncash – 2020.	- Línea de aducción.	Potable para el Caserío de
¿El diseño del sistema de abastecimiento de agua potable centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay - Áncash mejorará condiciones de la población - 2020?	Proponer un sistema de abastecimiento de agua potable del caserío de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020.  Determinar la relación del sistema propuesto con la condición sanitaria del caserío de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020.	<ul> <li>Red de distribución.</li> <li>Condición sanitaria</li> </ul>	Mazac, Provincia de Yungay, Ancash - 2017. [Tesis para optar el título de Ingeniero Civil]. Nvo. Chimbote, Perú: Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote; 2017. [citado 2018 Jun. 23]. Disponible en: http://repositorio.ucv.edu .pe/handle/UCV/12264?s how=full

Fuente: Elaboración propia

# 4.7. Principios éticos

# 4.7.1. Ética para el inicio de la evaluación

Se hizo de manera responsable y ordenada cuando se realizó la toma de datos en la zona de evaluación de la presente investigación, de esa forma los análisis fueron veraces y así se obtuvo resultados conforme lo estudiado, recopilado y evaluado.

# 4.7.2. Ética en la recolección de datos

Se realizó de manera responsable y ordenada los materiales que se empleó para la evaluación visual en campo antes de acudir a ella se pidió los permisos al caserío y a la vez se explicó los objetivos y la justificación de nuestra investigación para luego proceder a la zona de estudio, así una vez obteniendo el permiso por el caserío se comenzó con la ejecución del proyecto de investigación.

# 4.7.3. Ética en el mejoramiento del sistema de agua potable

Se obtuvo los resultados de las evaluaciones de las muestras, tomando en cuenta la veracidad de los componentes obtenidos y los tipos de daños que la afectan.

Se verifico a criterio del evaluador si los cálculos de las evaluaciones concuerdan con lo encontrado en la zona de estudio basados a la realidad de la misma.

Se tuvo en conocimiento los daños por las cuales haya sido afectado los elementos estudiados propios del proyecto. Teniendo en cuenta y proyectándose en lo que respecta los componentes afectados, la cual podría posteriormente ser considerada para la rehabilitación.

# V. RESULTADOS.

## 5.1. Resultados

1.- Dando respuesta al primer objetivo específico: Diagnosticar la situación sanitaria del centro poblado de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020.

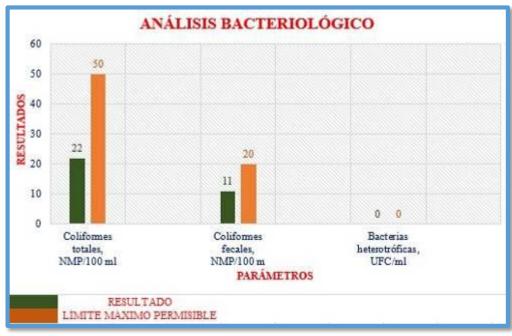


Gráfico 1. Análisis bacteriológico 1

Fuente: Elaboración propia

Interpretación: Los resultados obtenidos son los de la barra de color verde el cual se dio a través de un estudio, donde vemos la barra de color naranja es el valor permisible otorgado por el reglamento de calidad del agua para el consumo humano, Ministerio de salud.

Gráfico 2. Análisis bacteriológico 2



Fuente: Elaboración propia

Gráfico 3. Análisis bacteriológico 3



Fuente: Elaboración propia



Gráfico 4. Análisis bacteriológico 4

Fuente: Elaboración propia

Tabla 8. Dosificación por goteo

ĺ	V	Qmd	Qmd		P	t	Ţ	Vs	qs	
	V reservorio (m3)	Omd Caudal maximo diario (lps)	Omd Caudal maximo diario (m3/h)	Dosis (gr/m3)	P peso de cloro (gr/h)	t Tiempo de uso del recipiente (h)	Vs volumen solucion (l)	Volumen Bidon adoptado Lt.	qs Demanda de la solucion (gotas/s)	
ĺ	5	0.19	0.31	2.00	0.62	12.00	4.58	60.00	2.00	

Fuente: Elaboración propia

# Interpretación:

Se aplicará un sistema de cloración por goteo para el reservorio que estamos presentando el cual es de 5 m3, este sistema por goteo será de 2 gotas/seg, para así se pueda dar una mejor calidad al agua que será consumida y evitar enfermedades.

**2.- Dando respuesta al segundo objetivo específico:** Proponer un sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020.

Tabla 9. Diseño de la captación

1- DISEÑO	DE LA CAPTAC	IÓN
DESCRIPCIÓN	SIMBOLOGÍA	RESULTADO
TIPO DE CAPTACIÓN	TC	MANANTIAL DE LADERA
CAUDAL MÁXIMO	Qmáx	0.6 L/s
MATERIAL DE CONSTRUCCIÓN	МС	CONCRETO ARMADO 210 - 280 KG/CM2
TIPO DE TUBERÍA	TP	PVC
DIÁMETRO DE TUBERÍA	DT	1.5 plg.
CLASE DE TUBERÍA	СТ	10.00
CASETA DE VÁLVULAS	CV	0.80 x 0.90 x 0.85
CERCO PERIMÉTRICO	СР	6.00 x 5.65 x 2.40
DISTANCIA DEL FLORAMIENTO Y LA CÁMARA HÚMEDAD	L	1.60
ANCHO DE PANTALLA HÚMEDAD	b	0.90
ALTURA DE LA CÁMARA HÚMEDAD	Ht	1.00
DIÁMETRO DEL ORIFICIO DE PANTALLA	D	2.00
DIÁMETRO DE REBOSE Y LIMPIEZA	D	1.50
NÚMERO DE RANURAS	N° r	115.00
DIÁMETRO DE LA CANASTILLA	Dcan	2.00
VÁLVULA COMPUERTA	VC	1.00

Fuente: Elaboración propia

# Interpretación:

El tipo de captación es de manantial de ladera concentrado, esta captación es el punto de inicio, se encuentra en las coordenadas Y: 8454874.6345, X: 9004789.695en la altitud 3768 m.s.n.m.

Para el diseño me base en el reglamento de la Resolución ministerial n° 192, para hallar el caudal de la fuente se aplicó un método volumétrico en dos estaciones donde se determinó el caudal mínimo y máximo, se aplicaron fórmulas como la de Hazen y Williams, ver resumido los cálculos en la **tabla 09**, ver más detallado en **anexo 03:** memoria de cálculo (captación), para más detalle ver a**nexo 07:** plano de captación.

Tabla 10. Diseño de la línea de conducción

2- DISEÑO DE L	A LÍNEA DE CO	ONDUCCIÓN
DESCRIPCIÓN	SIMBOLOGÍA	RESULTADO
CAUDAL DE DISEÑO	Qmd	0.19 Lit/seg
TIPO DE TUBERÍA	Tb	PVC
CLASE DE TUBERÍA	Ctb	10
TRAMO 1	Tr	450 m
VELOCIDAD PROMEDIO	V - TRAMO 1	0.62 m/seg
TRAMO	D	1.00 plg.
PÉRDIDA DE CARGA PROMEDIO	Pc - TRAMO 1	1.12 m
PRESIÓN PROMEDIO	Pr - TRAMO 1	38 m.c.a

Fuente: Elaboración propia

# Interpretación:

Se aplicó el método directo, donde se obtuvo un diámetro de tubería de 1.00 plg, PVC, clase 10.00, el caudal de diseño es el caudal máximo diario. Apliqué el diseño con el reglamento la Resolución Ministerial n° 192, donde aplica fórmulas de Hazen y Williams, gracias a ello pude determinar la velocidad deseada y la presión deseada, ver resumido los cálculos en la **tabla 10**, ver más detallado en **anexo 3:** memoria de cálculo (Línea de conducción), para más detalle ver anexo **07:** plano de perfil de la línea de conducción.

Tabla 11. Diseño del reservorio

3- DISEÑO DE	EL RESERVORI	0
DESCRIPCIÓN	SIMBOLOGÍA	RESULTADO
FORMA	For	RECTANGULAR
VOLUMEN DE RESERVORIO	Vt	5 m3
TIPO	Тр	APOYADO
MATERIAL DE CONSTRUCCIÓN	MC	CONCRETO ARMADO 280 KG/CM2
ANCHO INTERNO	b	2.10 m
LARGO INTERNO	1	2.10 m
ALTURA TOTAL DEL AGUA	ha	1.21
TIEMPO DE VACIADO ASUMIDO (SEGUNDOS)		1800.00
DIÁMETRO DE REBOSO	Dr	2 plg
DIÁMETRO DE LIMPIA	Dl	1 plg
DIÁMETRO DE VENTILACIÓN	Dv	2 plg
DIÁMETRO DE CANASTILLA	Dc	58.80
NÚMERO DE TOTAL DE RANURAS	R	35.00
DIÁMETRO DE REBOSE Y LIMPIEZA	D	2.00
CERCO PERIMETRICO	СР	7.00 x 7.80 x 2.30
CASETA DE DESINFECCIÓN	CD	0.85 m x 1.22 m
VOLUMEN DE CASETA DE DESINFECCIÓN	VCD	60.00
CANTIDAD DE GOTAS	CDG	2.00

Fuente: Elaboración propia

# Interpretación:

Se aplicó un diseño para un reservorio apoyado de forma rectangular, la topografía nos ayudó a definir el lugar de dicha estructura, este reservorio se encuentra en las coordenadas Y: 8256911.6984, X: 90047896.8211, en la altitud 3605 m.s.n.m, gracias al reglamento se determinó y se aplicó todos los accesorios necesarios, ver resumido los cálculos en la **tabla 11**, ver más detallado en **anexo 03:** memoria de cálculo (reservorio), para más detalle ver anexo **07:** plano de reservorio.

Tabla 12. Diseño de la línea de aducción

4- DISEÑO DE LA	LÍNEA DE ADUC	CCIÓN
DESCRIPCIÓN	SIMBOLOGÍ	A RESULTADO
CAUDAL DE DISEÑO	Qmh	0.31 Lit/Seg
TIPO DE TUBERÍA	Tb	PVC
CLASE DE TUBERÍA	Ctb	10
TRAMO 1	Tr	50m
VELOCIDAD	V	0.612 m/seg
DIÁMETRO	D	1 plg
PÉRDIDA DE CARGA	Pc	1.058 m
PRESIÓN	Pr	19.15 m

Fuente: Elaboración propia

# Interpretación:

Para el diseño de la línea de aducción se usó el caudal máximo horario, utilizando las fórmulas de Hazen y William, por ello se obtuvo una tubería de 1

plg, PVC, clase 10, ver resumido los cálculos en la **tabla 12**, ver más detallado en el **anexo 09**, memoria de cálculo (línea de aducción), para más detalle ver el **anexo 14**, plano de perfil de la línea de aducción.

Tabla 13. Diseño de red de distribución

5- DISEÑO DE LA RED DE DISTRIBUCIÓN				
DESCRIPCIÓN	SIMBOLOGÍA	RESULTADO		
CAUDAL DE DISEÑO	Qmh	0.31 lt/seg		
TIPO DE RED DE DISTRIBUCIÓN	TRD	RED ABIERTA		
VIVIVENDAS	Viv.	53 m		
DIÁMETRO PRINCIPAL	D	1 plg.		
TIPO DE TUBERÍA	Tb	PVC		
CLASE DE TUBERÍA	Ctb	10		
VELOCIDAD	VL	0.62 m/s		
PRESIÓN MÍNIMA (TUBERÍA)	V	4 m.c.a.		
PRESIÓN MÁXIMA (TUBERÍA)	V	49 m.c.a		
PERDIDA DE CARGA MÍNIMA (TUBERÍA)	Pc	0.76 m		
PERDIDA DE CARGA MÁXIMA (TUBERÍA	Pc	1.17 m		

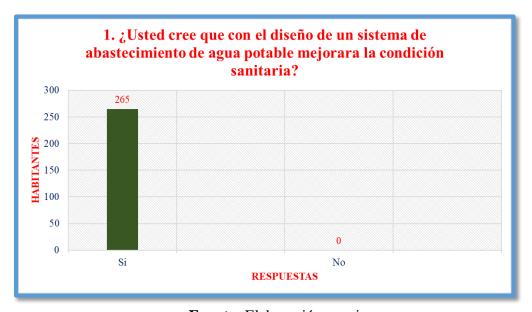
Fuente: Elaboración propia

# Interpretación:

Se tuvo que aplicar el diseño con el caudal máximo horario, hallando el caudal unitario, este caudal se dará en cada vivienda, en la tubería principal 2.00 plg de diámetro interno, PVC, clase 10, PVC, clase 10, respetando los principios de caudal, presiones dados en el reglamento indicado, ver resumido los cálculos en la **tabla 13**, ver más detallado en **anexo 03**: memoria de cálculo (red de distribución), para más detalle ver a**nexo 07**: plano de red de distribución.

**3.- Dando respuesta al segundo objetivo específico:** Determinar la relación del sistema propuesto con la condición sanitaria del centro poblado de Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash – 2020.

Gráfico 5. ¿Mejorara la condición sanitaria con el diseño del sistema?



Fuente: Elaboración propia

# Interpretación:

Según la encuesta aplicada a los pobladores, todos indican que si se aplica un diseño de abastecimiento de agua potable, tendrán un mejor condición sanitaria y una mejor calidad de vida.

## 5.2. Análisis de Resultados.

A Según Velasquez J. menciona en su tesis "Diseño del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable para el Caserío Mazac, provincia de Yungay, Ancash — 2015, tuvo como objetivo diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable de caserío Mazac, por lo que su metodología fue descriptiva, teniendo como conclusiones un tipo de diseño de captación tipo ladera y concentrado, línea de conducción con una pendiente de 5.35m, tipo de reservorio de almacenamiento de regulación y reserva.

Los resultados que obtuve del diseño de la cámara de captación fueron parecidos ya usé un tipo ladera y concentrado; por lo que los dos tienen una fuente subterránea ya que se encuentran en zona rural.

B. Según Jara F., Santo K.menciona en su tesis Diseño de abastecimiento de agua potable y el diseño de alcantarillado de las localidades; el Calvario y Rincpon de Pampa Grande del distrito de Curgos – La Libertad concluyó con respecto a las presiones, pérdidas de carga, velocidades y demás parámetros de las redes de agua potable han sido verificados y simulados mediante el uso del programda establecido de FONCODES, obteniendo usar en la línea de conducción tubería clase 7.5.

Los resultados que obtuve del diseño de la línea conducción respecto a la clase de tubería fue de 7.5, si hacemos una comparación con la presente investigación la conclusión del autor se asemeja ya que se utilizó para ambos casos la norma OS.010 del Reglamento Nacional de Edificaciones.

C. Según Ortega F, Vallecido M, Gonzales O, en su tesis Diseño Hidráulico del sistema de abastecimiento de agua potable Mag, para la comunidad Las

Vegas, municipio de San Sebástian de Yalí, departamento de Jinotega; menciona en sus conclusiones que el tipo de su reservorio fue de forma rectangular y tipo reserva, con un volumen total de 15m3, un diámetro de 3.00m, altura de tirante de agua 1.30 con un borde libre de 0.30.

Los resultados que obtuve sobre mi diseño de reservorio fue de forma circular, con un volumen de 10m3, un ancho de 2.20m y un borde libre 0.30; no coinciden porque yo tengo un volumen muy grande por eso opté en hacer un diseño de reservorio forma circular.

## VI. Conclusiones

- 1. Se concluye que el análisis físico, químico y bacteriológico del agua, ayudo a determinar la calidad en la que se encuentra el agua que se consume a diario en el centro poblado de Canrey Chico, por el cual se aplicara un sistema por desinfección por goteo colocado en el reservorio para que así el agua sea apta para el consumo humano.
- 2. Se concluye que el centro poblado de Canrey Chico, necesita de un sistema de abastecimiento por ello se diseñara una captación de 0.90 m de ancho, largo de 0.90 m, alto de 1.00 m, la cámara seca de 0.80 m x 0.90 m, con una altura de 0.70 m, con diámetros de tubería de rebose y limpieza de 1.50 plg y los demás accesorios requeridos y su cerco perimétrico, el diseño hidráulico de la línea de conducción contara con una longitud de 450.00 m, con una tubería de un diámetro de 1.00 plg, clase 10.00, tipo PVC, el reservorio de almacenamiento se diseñara para un volumen de 5.00 m³, determinando con el diseño hidráulico diámetros de tubería de rebose y limpieza de 2.00 plg y los demás accesorios requeridos y un sistema de cloración 1.22 m x 0.85 m, dando 2.00 gotas por segundo, el diseño hidráulico de la línea de aducción se determina una tubería de diámetro de 1.00 plg, tipo PVC, clase 10, se realizó el diseño hidráulico para las 53 viviendas, obtuvimos el resultados de tuberías principales de un diámetro de 1.00 plg, gracias a estos diseño se mejorara la calidad de vida de los pobladores.
- 3. Se concluye que realizando el diseño completo del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, se lograra mejorar la condición sanitaria.

# **Aspectos complementarios**

### Recomendaciones

- 1. Se recomienda realizar el estudio análisis físico, químico y bacteriológico del agua, para determinar la calidad del agua, siempre y cuando se comparen los resultados con el reglamento que presenta el Ministerio de Salud (Reglamento de la calidad del agua para consumo humano).
- 2. Para diseñar se debe de hallar el caudal de la fuente por métodos volumétricos, hacer los estudios necesarios como levantamiento topográfico, mecánica de suelos, para el diseño de la captación se utiliza el caudal máximo de la fuente en lluvia, para línea de conducción se diseña con el caudal máximo diario hallado con el coeficiente de variación de 1.30 por el caudal promedio, para línea de aducción se diseña con el caudal máximo horario hallado con el coeficiente de variación de 2.00 por el caudal promedio, para el diseño del reservorio se debe de tener en cuenta la población, y el caudal promedio, también se le dará un cerco perimétrico, para las redes de distribución se puede diseñar para un red abierta o cerrada, para el diseño hidráulico se necesita el caudal máximo horario y los diámetros mínimos son de 1.00 plg en la tubería principal, ¾ plg en los ramales.
- 3. Se recomienda tener un sistema de abastecimiento de agua potable y darle un buen mantenimiento y uso que así nuestras condiciones sanitarias no entren en un estado ineficiente.

# Referencias bibliográficas:

- Escobar et al; D. Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable para el Cánton San José primero del municipio de San Martín utilizando el programa EPANET 2.0 vE [Internet]. 2015 [cited 2018 Jun 26]. p. 62. Disponible en: https://prezi.com/ayrncgrlwzym/diseno-del-sistema-de-abastecimiento-de aguapotable-para-el/
- 2. Velásquez J. Diseño del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable para el Caserío de Mazac, Provincia de Yungay, Ancash 2017. [Tesis para optar el título de Ingeniero Civil]. Nvo. Chimbote, Perú: Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote; 2017. [citado 2018 Jun. 23]. Disponible en: http://repositorio.ucv.edu.pe/handle/UCV/12264?show=full
- Chirinos S. Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable y alcantarillado del Caserío Anta, Moro - Áncash 2017 [Tesis para optar título], pg: [218;01-24-25-30-45]. Chimbote, Perú: Universidad Cesar Vallejo; 2017
- 4. Osorio S. Abastecimiento de agua potable y redes de alcantarillado para los pobladores de Medalla Milagrosa y Nuevo Progreso sector Carrizal Casma, 2017 [Tesis para optar el título de Ingeniero Civil]. Nvo. Chimbote, Perú: Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote; 2017. [citado 2018 Jun. 24]. Disponible en: http://repositorio.ucv.edu.pe/handle/UCV/12203
- 5. Díaz et al, Diseño del sistema de agua potable de los caseríos de Chagualito y Llurayaco, distrito de Cochorco, provincia de Sánchez Carrión aplicando el método de seccionamiento. [Tesis para optar el título de Ingeniero Civil]. Trujillo, Perú: Universidad Privada Antenor Orrego Facultad de Ingeniería; 2015. [citado 2018 Jun. 24]. Disponible en:

- http://repositorio.upao.edu.pe/handle/upaorep/2035
- 6. Jara F. et al. Diseño de abastecimiento de agua potable y el diseño de alcantarillado de las localidades: el Calvario y Rincón de Pampa Grande del distrito de Curgos la Libertad. [Tesis para optar el título de Ingeniero Civil]. Trujillo, Perú: Universidad Privada Antenor Orrego Facultad de Ingeniería; 2014. [citado 2018 Jun. 25]. Disponible en: http://repositorio.upao.edu.pe/handle/upaorep/689?mode=full
- 7. Ramírez J. Diseño de un sistema de distribución de agua para la instalación de hidrantes en la sede central del Instituto Tecnológico de Costa Rica. [Tesis de Grado]. Cartago, Costa Rica: Instituto Tecnológico de Costa Rica; 2016. [citado 2018 Jun. 26]. Disponible en: https://repositoriotec.tec.ac.cr/handle/2238/6853
- 8. Sanabrina J. Propuesta para el abastecimiento de agua potable mediante el diseño de un acueducto por gravedad en las comunidades de San Isidro de Tierra Grande, Isletas y Colinas, Guácimo, Limón. [Tesis para optar el licenciado en Ingeniería Agrícola]. Cartago, Costa Rica: Instituto Tecnológico de Costa Rica; 2017. [citado 2018 Jun. 26]. Disponible en: https://repositoriotec.tec.ac.cr/handle/2238/9371
- Reyes E. Diseño del sistema de agua potable en el caserío Vega de Chuapec, aldea San José el Rodeo. [Tesis de Titulo Professional]. Guatemala: Universidad de San Carlos de Guatemala; 2018.
- 10. Pérez J. et al. Definición de agua potable [Seriado en línea]. 2010 [citado 2018 Jun 26]. p. 1. Disponible en: https://definicion.de/agua-potable/
- 11. Avila V. El agua potable [Seriado en linea]. 2003 [Citado 2018 Jun 26]. p.

- 1.Disponible en : http://mimosa.pntic.mec.es/vgarci14/agua\_potable.htm
- 12. Lavin A. et al. Índice de Afloramiento [Seriado en linea]. Instituto Español de Oceanografía. 1991 [citado 2018 Jun 26]. p. 1. Disponible en: <a href="http://www.indicedeafloramiento.ieo.es/afloramiento.html">http://www.indicedeafloramiento.ieo.es/afloramiento.html</a>
- Agüero R. Agua potable para poblaciones rurales. Servicio E. Lima, Perú; 1997.
   167 p.
- 14. Navarro J. Definición de Manantial [Seriado en línea]. Definiciones ABC.2017[citado 2018 Jun 26]. p. 1.Disponible en: https://www.definicionabc.com/medio-ambiente/manantial.php
- Rodríguez P. Abastecimiento de agua. Reservados. CivilGeeks.com. Mexico;
   2001. 499 p.
- 16. Vélez et al. Seminario internacional sobre eventos extremos mínimos en regímenes de caudales: diagnóstico, modelamiento y análisis. corrientes naturales intervenciones y condiciones ecológicas. 2004 Jun;9.
- 17. Seguil P. Linea de conducción [Seriado en línea]. Slideshare. 2015 [citado 2018

  Jun 26]. p. 32. Disponible en

  :https://es.slideshare.net/pool2014?utm\_campaign=profiletracking&utm\_medi

  um=sssite&utm\_source=ssslideview
- 18. Salinas A. et al. Manual de Construcción de Reservorios de Agua de Lluvia.
  Ministerio. Academia.edu. Costa Rica; 2010. 98 p.
- 19. Poma et al. Reservorio de almacenamiento de agua, [Seriado en línea]. Scribd.
  2013 [citado 2018 Sept. 18]. p. 58. Disponible en:
  ttps://es.scribd.com/document/149392246/RESERVORIO-DE-AGUA-pdf
- 20. Cholán E. Informe aducción y distribución [Seriado en línea]. SlideShare. 2015

[citado 2018 Jun 26]. p. 19. Disponible en: https://es.slideshare.net/emanuelcholancaruajulca/informe-aduccion-y-distribución

- 21. Moliá R. Red de distribución, Sistema de abastecimiento; 1987. 21p.
- 22. María P. Redes Malladas, Remificadas & Mixtas [Seriado en línea]. Acueducto.

2008 [citado 2018 Jun 26]. p. 1. Disponible en:https://acueducto.wordpress.com/2008/03/04/redes-mallasa-remificadas-mixtas/

Anexos

Anexo  $N^{\circ}$  01: Normas del Reglamento Nacional de Edificaciones.

Norma OS.100 Consideraciones Básicas de Diseño de Infraestructura Sanitaria.

### NORMA OS.100

# CONSIDERACIONES BÁSICAS DE DISEÑO DE INFRAESTRUCTURA SANITARIA

### 1. INFORMACIÓN BÁSICA

1.1. Previsión contra Desastres y otros riesgos En base a la información recopilada el proyectista de-berá evaluar la vulnerabilidad de los sistemas ante situa-ciones de emergencias, diseñando sistemas flexibles en su operación, sin descuidar el aspecto económico. Se deberá solicitar a la Empresa de Agua la respectiva facti-bilidad de servicios. Todas las estructuras deberán contar con libre disponibilidad para su utilización.

# 1.2. Período de diseño

Para proyectos de poblaciones o ciudades, así como para proyectos de mejoramiento y/o ampliación de servi-cios en asentamientos existentes, el periodo de diseño será fijado por el proyectista utilizando un procedimiento que garantice los periodos óptimos para cada componen-te de los sistemas.

- 1.3. Población La población lutura para el período de diseño conside-rado deberá calcularse;
- a) Tratándose de asentamientos humanos existentes, el crecimiento deberá estar acorde con el plan regulador y los programas de desarrollo regional si los hubiere; en caso de no existir éstos, se deberá tener en cuenta las características de la ciudad, los factores históricos, socio-
- deconómico, su tendencia de desarrollo y otros que se pu-dieren obtener.

  b) Tratándose de nuevas habilitaciones para viviendas deberá considerarse por lo menos una densidad de 6 hab/ vivienda.

- 1.4. Dotación de Agua La dotación promedio diaria anual por habitante, se fijará en base a un estudio de consumos técnicamente justificado, sustentado en informaciones estadísticas com-probadas.
- Si se comprobara la no existencia de estudios de consumo y no se justificara su ejecución, se considerará por lo menos para sistemas con conexiones domiciliarias una dotación de 180 l/hab/d, en clima frío y de 220 l/hab/d en clima templada y abilita.
- dotación de 180 mas/d, en clima trio y de 220 i/hab/d en clima templado y cálido. Para programas de vivienda con lotes de área menor o igual a 90 m², las dotaciones serán de 120 l/hab/d en clima frio y de 150 l/hab/d en clima templado y cálido. Para sistemas de abastecimiento indirecto por surti-dores para camión cistema o piletas públicas, se conside-rará una dotación entre 30 y 50 l/hab/d respectivamente.



320576

Para habitaciones de tipo industrial, deberá determi-narse de acuerdo al uso en el proceso industrial, debidamente sustentado.

Para habilitaciones de tipo comercial se aplicará la Nor-ma IS.010 Instalaciones Sanitarias para Edificaciones.

1.5. Variaciones de Consumo En los abastecimientos por conexiones domiciliarias, los coeficientes de las variaciones de consumo, referidos al promedio diario anual de la demanda, deberán ser fija-dos en base al análisis de información estadística comprobada

De lo contrario se podrán considerar los siguientes co-

- Máximo anual de la demanda diaria: 1,3 Máximo anual de la demanda horaria: 1,8 a 2,5

#### 1.6. Demanda Contra incendio

a) Para habilitaciones urbanas en poblaciones meno-res de 10,000 habitantes, no se considera obligatorio de-

manda contra incendio.
b) Para habilitaciones en poblaciones mayores de 10,000 habitantes, deberá adoptarse el siguiente criterio:

 El caudal necesario para demanda contra incendio, podrá estar incluido en el caudal doméstico; debiendo considerarse para las tuberías donde se ubiquen hidrantes, los siguientes caudales mínimos:

Para àreas destinadas netamente a viviendas: 15 l/s. Para áreas destinadas a usos comerciales e industriales: 30 l/s.

1.7. Volumen de Contribución de Excretas Cuando se proyecte disposición de excretas por diges-tión seca, se considerará una contribución de excretas por habitante y por dia de 0,20 kg.

1.8. Caudal de Contribución de Alcantarillado Se considerará que el 80% del caudal de agua potable consumida ingresa al sistema de alcantarillado.

## 1.9. Agua de Infiltración y Entradas Ilícitas

Asimismo deberá considerarse como contribución al alcantarillado, el agua de infiltración, asumiendo un cau-dal debidamente justificado en base a la permeabilidad del suelo en terrenos saturados de agua freáticas y al tipo de tuberías a emplearse, así como el agua de lluvía que pueda incorporarse por las cámaras de inspección y co-nexiones domiciliarias.

1.10. Agua de Lluvia
En lugares de altas precipitaciones pluviales deberá
considerarse algunas soluciones para su evacuación,
según lo señalado en la norma OS.060 Drenaje Pluvial
Urbano.

# OPERACIÓN Y MANTENIMIENTO DE INFRAESTRUCTURA SANITARIA PARA POBLACIONES URBANAS

GENERALIDADES
 Se refieren a las actividades básicas de operación y mantenimiento preventivo y correctivo de los principales elementos de los sistemas de agua potable y alcantarillado, tendientes a lograr el buen funcionamiento y el incremento de la vida útil de dichos elementos.

mento de la vida útil de dichos elementos.

Cada empresa o la entidad responsable de la administración de los servicios de agua potable y alcantarillado, deberá contar con los respectivos Manuales de Operación y Mantenimiento.

Para realizar las actividades de operación y mantenimiento, se deberá organizar y ejecutar un programa que incluya: inventario técnico, recursos humanos y materiales, sistema de información, control, evaluación y archivos, que garanticen su eliciencia.

### 2. AGUA POTABLE

2.1. Reservorio Deberá realizarse inspección y limpieza periódica a fin de localizar defectos, grietas u otros desperiectos que pu-

dieran causar fugas o ser foco de posible contaminación. De encontrarse, deberán ser reportadas para que se rea-lice las reparaciones necesarias.

lice las reparaciones necesarias.

Deberá realizarse periódicamente muestreo y control de la calidad del agua a fin de prevenir o localizar focos de contaminación y tomar las medidas correctivas del caso.

Periódicamente, por lo menos 2 veces al año deberá realizarse lavado y desinfección del reservorio, utilizando cloro en solución con una dosificación de 50 ppm u otro producto similar que garantice las condiciones de potabilidad del agua. lidad del agua.

#### 2.2. Distribución

#### Tuberías y Accesorios de Agua Potable

Deberá realizarse inspecciones rutinarias y periódicas para localizar probables roturas, y/o fallas en las uniones o materiales que provoquen fugas con el consiguiente de-terioro de pavimentos, cimentaciones, etc. De detectarse aquellos, deberá reportarse a fin de realizar el manteni-

aquellos, debera reportarse a im de realizar el manteni-miento correctivo.

A criterio de la dependencia responsable de la opera-ción y mantenimiento de los servicios, deberá realizarse periódicamente, muestreos y estudios de pitometria y/o detección de lugas; para determinar el estado general de la red y sus probables necesidades de reparación y/o am-

pliación.

Deberá realizarse periódicamente muestreo y control
de calidad del agua en puntos estratégicos de la red de
distribución, a lin de prevenir o localizar probables focode contaminación y tomar las medidas correctivas del caso.
La periodicidad de las acciones anteriores será fijada

en los manuales respectivos y dependerá de las circuns-tancias locales, debiendo cumplirse con las recomenda-ciones del Ministerio de Salud.

#### Válvulas e Hidrantes:

 a) Operación
 Toda válvula o hidrante debe ser operado utilizando el dispositivo y/o procedimiento adecuado, de acuerdo al tipo de operación (manual, mecánico, eléctrico, neumático, etc.) por personal entrenado y con conocimiento del sis-

tema y tipo de válvulas.

Toda válvula que regule el caudal y/o presión en un sistema de agua potable deberá ser operada en forma tal

que minimice el golpe de ariete. La ubicación y condición de funcionamiento de toda válvula deberán registrarse convenientemente.

b) Mantenimiento Al iniciarse la operación de un sistema, deberá verifi-carse que las válvulas y/o hidrantes se encuentren en un buen estado de funcionamiento y con los elementos de protección (cajas o cámaras) limpias, que permitan su fá-cil operación. Luego se procederá a la lubricación y/o en-grase de las partes móviles. Se realizará inspección, limpieza, manipulación, lubri-cación y/o engrase de las partes móviles con una periodi-cidad mínima de 6 meses a fin de evitar su agarrotamien-to e inoperabilidad. De localizarse válvulas o hidrantes deteriorados o aga-riotados, deberá reportarse para proceder a su repara-ción o cambio.

ción o cambio.

### 2.3. Elevación

### Equipos de Bombeo

Los equipos de bombeo serán operados y mantenidos siguiendo estrictamente las recomendaciones de los ta-bricantes y/o las instrucciones de operación establecidas en cada caso y preparadas por el departamento de ope-ración y/o mantenimiento correspondiente.

# 3. MANTENIMIENTO DE SISTEMAS DE ELIMINA-CION DE EXCRETAS SIN ARRASTRE DE AGUA.

## 3.1. Letrinas Sanitarias u Otros Dispositivos

El uso y mantenimiento de las letrinas sanitarias se realizará periódicamente, ciñéndose a las disposiciones del Ministerio de Salud. Para las letrinas sanitarias públicas deberá establecerse un control a cargo de una entidad u organización local.



### 4. ALCANTARILLADO

4.1. Tuberias y Cámaras de Inspección de Alcantarillado

Deberá efectuarse inspección y limpieza periódica 
anual de las tuberias y cámaras de inspección, para evitar posibles obstrucciones por acumulación de fango uotros.

En las épocas de lluvia se deberá intensificar la periodicidad de la limpieza debido a la acumulación de arena 
y/o tierra arrastrada por el agua.

Todas las obstrucciones que se produzcan deberán ser 
atendidas a la brevedad posible utilizando herramientas, 
equipos y métodos adecuados.

Deberá elaborarse periódicamente informes y cuadros 
de las actividades de mantenimiento, a fin de conocer el 
estado de conservación y condiciones del sistema.



Norma OS.010 Captación y Conducción de Agua para Consumo Humano.

tudios que aseguren la calidad y cantidad que requiere el sistema, entre los que incluyan: identificación de fuentes alternativas, ubicación geográfica, topografía, rendimien-tos mínimos, variaciones anuales, análisis físico guimi-cos, vulnerabilidad y microbiológicos y otros estudios que reada penearios.

cos, venire abilidad y microtrologicos y circo estables que sean necesarios.

La fuente de abastecimiento a utilizarse en forma di-recta o con obras de regulación, deberá asegurar el cau-dal máximo diario para el periodo de diseño.

La calidad del agua de la fuente, deberá satisfacer los requisitos establecidos en la Legislación vigente en el País.

El diseño de las obras deberá garantizar como mini-mo la captación del caudal máximo diario necesario pro-tegiendo a la fuente de la contaminación.

Se tendrán en cuenta las siguientes consideraciones

### 4.1. AGUAS SUPERFICIALES

a) Las obras de toma que se ejecuten en los cursos de a) Las obras de toma que se ejecuten en los cursos de aguas superficiales, en lo posible no deberán modificar el flujo normal de la fuente, deben ubicarse en zonas que no causen erosión o sedimentación y deberán estar por debajo de los niveles minimos de agua en períodos de estiaje.

b) Toda toma debe disponer de los elementos necesarios para impedir el paso de sólidos y facilitar su remoción, así como de un sistema de regulación y control. Exceso de captación deberá retornar al curso original.

c) La toma deberá ubicarse de tal manera que las variaciones de nivel no alteren el funcionamiento normal de la captación.

la captación.

#### 4.2. AGUAS SUBTERRÁNEAS

El uso de las aguas subterráneas se determinará me-diante un estudio a través del cual se evaluará la disponibilidad del recurso de agua en cantidad, calidad y oportu-nidad para el fin requendo.

#### 4.2.1. Pozos Profundos

a) Los pozos deberán ser perforados previa autoriza-ción de los organismos competentes del Ministerio de Agricultura, en concordancia con la Ley General de Aguas vigente. Así mismo, concluida la construcción y equipa-miento del pozo se deberá solicitar licencia de uso de agua

miento del pozo se debera solicitar licencia de uso de agua al mismo organismo.

b) La ubicación de los pozos y su diseño preliminar serán determinados como resultado del correspondiente estudio hidrogeológico específico a nivel de diseño de obra. En la ubicación no sólo se considerará las mejores condiciones hidrogeológicas del aculfero sino también el suficiente distanciamiento que debe existir con relación a contro posente existence en contratores en contra otros pozos vecinos existentes y/ o proyectados para evi-tar problemas de interferencias. c) El menor diámetro del forro de los pozos deberá ser

c) El menor diámetro del forro de los pozos deberá ser por lo menos de 8 cm mayor que el diámetro exterior de los impulsores de la bomba por instalarse, d) Durante la perforación del pozo se determinará su diseño definitivo, sobre la base de los resultados del estudio de las muestras del terreno extraido durante la perforación y los correspondientes registros geofísicos. El ajuste del diseño se refere sobre todo a la profundidad final de la perforación, localización y longitud de los filtros, e) Los filtros serán diseñados considerando el caudaí de bombeo; la granulometría, y espesor de los estratos; de bombeo; la granulometría y espesor de los estratos; velocidad de entrada, así como la calidad de las aguas. f) La construcción de los pozos se hará en forma tal

que se evite el arenamiento de ellos, y se obtenga un op-timo rendimiento a una alta eficiencia hidráulica, lo que se conseguirá con uno o varios métodos de desarrollo. g) Todo pozo, una vez terminada su construcción, de-bera ser sometido a una prueba de rendimiento a caudal

bera ser sometido a una prueba de rendimiento a caudal variable durante 72 horas continuas como minimo, con la finalidad de determinar el caudal explotable y las condiciones para su equipamiento. Los resultados de la prue-ba deberán ser expresados en gráficos que relacionen la depresión con los caudales, indicándose el tiempo de

h) Durante la construcción del pozo y pruebas de ren-dimiento se deberá tomar muestras de agua a fin de de-terminar su calidad y conveniencia de utilización.

### 4.2.2. Pozos Excavados

a) Salvo el caso de pozos excavados para uso domés-tico unifamiliar, todos los demás deben perforarse previa

### **II.3. OBRAS DE SANEAMIENTO**

## NORMA OS.010

# CAPTACIÓN Y CONDUCCIÓN DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

### 1. OBJETIVO

Fijar las condiciones para la elaboración de los pro-yectos de captación y conducción de agua para consumo humano.

### 2. ALCANCES

Esta Norma fija los requisitos mínimos a los que de-ben sujetarse los diseños de captación y conducción de agua para consumo humano, en localidades mayores de 2000 habitantes.

### 3. FUENTE

fin de definir la o las fuentes de abastecimiento de agua para consumo humano, se deberán realizar los es-



autorización del Ministerio de Agricultura. Así mismo, con-

autorización del ministerio de Agricultura. Así mismo, con-cluida la construcción y equipamiento del pozo se deberá solicitar licencia de uso de agua al mismo organismo, b) El diámetro de excavación será aquel que permi-ta realizar las operaciones de excavación y revestimiento del pozo, señalándose a manera de referencia 1,50 m. c) La profundidad del pozo excavado se determinará en base a la profundidad del nivel estático de la napa y de la máxima profundidad que tácnicamento se queda, exca-

en base a la profundidad del nivel estático de la napa y de la máxima profundidad que técnicamente se pueda excavar por debajo del nivel estático.

d) El revestimiento del pozo excavado deberá ser con anillos ciego de concreto del tipo deslizante o fijo, hasta el nivel estático y con aberturas por debajo de él.
e) En la construcción del pozo se deberá considerar una escalera de acceso hasta el fondo para permitir la limpieza y mantenimiento, así como para la posible profundización en el futuro.

f) El motor de la bomba puede estar instalado en la superficie del terreno o en una plataforma en el interior del pozo, debiéndose considerar en este último caso las medidas de seguridad para evitar la contaminación del ague.

agua.

g) Los pozos deberán contar con sellos sanitarios, cerándose la boca con una tapa hermética para evitar la
contaminación del acuitero, así como accidentes personales. La cubierta del pozo deberá sobresalir 0,50 m como
mínimo, con relación al nivel de inundación.

h) Todo pozo, una vez terminada su construcción, deberá ser sometido a una prueba de rendimiento, para
determinar su caudal de explotación y las características
técnicas de su equipamiento.

i) Durante la construcción del pozo y pruebas de rendimiento se deberá tomar muestras de agua a fin de determinar su calidad y conveniencia de utilización.

#### 4.2.3. Galerias Filtrantes

a) Las galerías filtrantes serán diseñadas previo estudio, de acuerdo a la ubicación del nivel de la napa, rendimiento del acuifero y al corte geológico obtenido mediante excavaciones de prueba.
 b) La tubería a emplearse deberá colocarse con juntos posterases e con servicios y la elegación.

tas no estancas y que asegure su alineamiento.
c) El área filtrante circundante a la tuberia se formará
con grava seleccionada y lavada, de granulometria y espesor adecuado a las características del terreno y a las perforaciones de la tuberia.

d) Se proveerá cámaras de inspección espaciadas convenientemente en función del diámetro de la tubería, que permita una operación y mantenimiento adecuado.
 e) La velocidad máxima en los conductos será de

0,60 m/s.

1) La zona de captación deberá estar adecuadamente protegida para evitar la contaminación de las aguas sub-

g) Durante la construcción de las galerías y pruebas de rendimiento se deberá tomar muestras de agua a fin de determinar su calidad y la conveniencia de utilización.

### 4.2.4. Manantiales

a) La estructura de captación se construirá para obter el máximo rendimiento del afloramiento.
 b) En el diseño de las estructuras de captación, debe-

rán preverse válvulas, accesorios, tubería de limpleza, rebose y tapa de inspección con todas las protecciones sanitarias correspondientes.

c) Al inicio de la tubería de conducción se instalará su correspondiente canastilla.
 d) La zona de captación deberá estar adecuadamente

protegida para evitar la contaminación de las aguas e) Deberá tener canales de drenaje en la parte supe-rior y alrededor de la captación para evitar la contaminación por las aguas superficiales.

 CONDUCCIÓN
 Se denomina obras de conducción a las estructuras y elementos que sirven para transportar el agua desde la captación hasta al reservorio o planta de tratamiento. La estructura deberá tener capacidad para conducir como mínimo, el caudal máximo diario.

## 5.1. CONDUCCIÓN POR GRAVEDAD

## 5.1.1. Canales



a) Las características y material con que se constru-yan los canales serán determinados en función al caudal y la calidad del agua.

b) La velocidad del flujo no debe producir depósitos ni erosiones y en ningún caso será menor de 0,60 m/s c) Los canales deberán ser diseñados y construidos teniendo en cuenta las condiciones de seguridad que ga-ranticen su funcionamiento permanente y preserven la cantidad y calidad del agua.

#### 5.1.2. Tuberias

a) Para el diseño de la conducción con tuberías se tendi a recuenta las condiciones topográficas, las características del suelo y la climatología de la zona a fin de determinar el tipo y calidad de la tubería.

b) La velocidad mínima no debe producir depósitos ni erosiones, en ningún caso será menor de 0,60 m/s

c) La velocidad máxima admisible será:

En los tubos de concreto En tubos de asbesto-cemento, acero y PVC 5 m/s

Para otros materiales deberá justificarse la velocidad máxima admisible

d) Para el cálculo hidráulico de las tuberías que traba-jen como canal, se recomienda la fórmula de Manning, con los siguientes coeficientes de rugosidad:

Asbesto-cemento y PVC Hierro Fundido y concreto

Para otros materiales deberá justificarse los coeficien-

rear atros materiales debera justificarse dos coefficientes de rugosidad.

e) Para el cálculo de las tuberías que trabajan con flujo a presión se utilizarán fórmulas racionales. En caso de aplicarse la fórmula de Hazen y Williams, se utilizarán los coefficientes de fricción que se establecen en la Tabla Nº

1. Para el caso de tuberías no consideradas, se deberá justificar de recuencia el valor utilizardo. justificar técnicamente el valor utilizado.

#### TABLA Nº1

# COEFICIENTES DE FRICCIÓN «C» EN LA FÓRMULA DE HAZEN Y WILLIAMS

TIPO DE TUBERIA	-C-
Acero sin costura	120
Acero soldado en espiral	100
Cobre sin costura	150
Concreto	110
Fibra de vidrio	150
Hierro fundido	100
Hierro fundido con revestimiento	148
Hierro galvanizado	100
Polietileno, Asbesto Cemento	140
Poli(cloruro de vinilo)(PVC)	150

### 5.1.3. Accesorios

 a) Válvulas de aire
 En las líneas de conducción por gravedad y/o bom-beo, se cologarán válvulas extractoras de aire cuando haya cambio de dirección en los tramos con pendiente positiva. En los tramos de pendiente uniforme se colocarán cada 2.0 km como máximo.

Si hubiera algún peligro de colapso de la tubería a cau-sa del material de la misma y de las condiciones de traba-jo, se colocarán válvulas de doble acción (admisión y ex-

El dimensionamiento de las válvulas se determinará en función del caudal, presión y diámetro de la tubería.

b) Válvulas de purga Se colocará válvulas de purga en los puntos bajos, teniendo en consideración la calidad del agua a conducirse y la modalidad de funcionamiento de la linea. Las válvulas de purga se dimensionarán de acuerdo a la velocidad de drenaje, siendo recomendable que el diámetro de la válvula sea menor que el diámetro de la tubería.

c) Estas válvulas deberán ser instaladas en cámaras adecuadas, seguras y con elementos que permitan su fá-cil operación y mantenimiento.

#### 5.2. CONDUCCIÓN POR BOMBEO

a) Para el cálculo de las lineas de conducción por bombeo, se recomienda el uso de la fórmula de Hazen y Willia-ms. El dimensionamiento se hará de acuerdo al estudio del diámetro económico. b) Se deberá considerar las mismas recomendacio-

nes para el uso de válvulas de aire y de purga del nu-meral 5.1.3

#### 5.3. CONSIDERACIONES ESPECIALES

a) En el caso de suelos agresivos o condiciones severas de clima, deberá considerarse tuberías de material adecuado y debidamente protegido.

b) Los cruces con carreteras, vias ferreas y obras de arte, deberán diseñarse en coordinación con el organismo competente.

c) Deberá diseñarse anclajes de concreto simple, concreto armado o de otro tipo en todo accesorio, ó válvula, considerando el diámetro, la presión de prueba y condición de instalación de la tubería.

d) En el diseño de toda linea de conducción se deberá tener en cuenta el golpe de ariete.

#### GLOSARIO

ACUIFERO.- Estrato subterráneo saturado de agua del

cual ésta lluye fácilmente.

AGUA SUBTERRANEA.- Agua localizada en el subsuelo y que generalmente requiere de excavación para

AFLORAMIENTO.- Son las fuentes o surgencias, que en princípio deben ser consideradas como aliviaderos naturales de los acuiteros. CALIDAD DE AGUA.- Características físicas, quimi-

cas, y bacteriológicas del aqua que la hacen aplas para el consumo humano, sin implicancias para la salud, inclu-

do apariencia, gusto y olor.
CAUDAL MAXIMO DIARIO.- Caudal más alto en un

CAUDAL MAXIMO DIAHIO. - Gaudal mas alto en un dia, observado en el periodo de un año, sin lener en cuenta los consumos por incendios, pérdidas, etc.

DEPRESION.- Entendido como abatimiento, es el descenso que experimenta el nivel del agua cuando se está bombeando o cuando el pozo fluye naturalmente. Es la diferencia, medida en metros, entre el nivel estático y el cuand defensios.

diferencia, medida en metros, entre el nivel estático y el nivel dinámico.

FILTROS.- Es la rejilla del pozo que sirve como sección de captación de un pozo que toma el agua de un acultero de material no consolidado.

FORRO DE POZOS.- Es la tubería de revestimiento colocada unas veces durante la perforación, otras después de acabada ésta. La que se coloca durante la perforación puede ser provisional o definitiva. La finalidad más recuente de la primera es la de sostener el terreno mientras se avanza con la perforación. La finalidad de la segunda es revestir definitivamente el pozo.

POZO EXCAVADO.- Es la penetración del terreno enforma manual. El diámetro mínimo es aquel que permite el trabajo de un operanio en su fondo.

POZO PERFORADO.- Es la penetración del terreno utilizando maquinaría. En este caso la perforación puede ser inicada con un antepozo hasta una profundidad conveniente y, luego, se continúa con el equipo de perforación.

SELLO SANITARIO.- Elementos utilizados para mantener las condiciones sanitarias óptimas en la estructura de la certero a la caretración de la certero de la ce

tener las condiciones sanitarias óptimas en la estructura

de ingreso a la captación.

TOMA DE AGUA. - Dispositivo o conjunto de dispositivos destinados a desviar el agua desde una fuente hasta los demás órganos constitutivos de una captación



Norma OS.030 Almacenamiento de Agua para Consumo Humano.

### NORMA OS.030

# ALMACENAMIENTO DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

#### 1. ALCANCE

Esta Norma señala los requisitos mínimos que debe cumplir el sistema de almacenamiento y conservación de la calidad del agua para consumo humano.

#### 2. FINALIDAD

Los sistemas de almacenamiento tienen como función Los sistemas de almacenamiento tienen como funcion suministrar agua para consumo humano a las redes de distribución, con las presiones de servicio adecuadas y en cantidad necesaria que permita compensar las varia-ciones de la demanda. Asimismo deberán contar con un volumen adicional para suministro en casos de emergen-cia como incendio, suspensión temporal de la fuente de abastecimiento y/o paralización parcial de la planta de tratamiento. tratamiento.

#### 3. ASPECTOS GENERALES

# 3.1. Determinación del volumen de almacena-miento

El volumen deberá determinarse con las curvas de variación de la demanda horaria de las zonas de abasteci-miento ó de una población de características similares.

#### 3.2. Ubicación

Los reservorios se deben ubicar en áreas libres. El pro-yecto deberá incluir un cerco que impida el libre acceso a las instalaciones.

3.3. Estudios Complementarios Para el diseño de los reservorios de almacenamiento se deberá contar con información de la zona elegida, como fotografías aéreas, estudios de: topografía, mecánica de suelos, variaciones de niveles freáticos, características químicas dei suelo y otros que se considere necesario.

3.4. Vulnerabilidad Los reservorios no deberán estar ubicados en terre-nos sujetos a inundación, deslizamientos ú otros riesgos que afecten su seguridad.

#### 3.5. Caseta de Válvulas

Las válvulas, accesorios y los dispositivos de medi-ción y control, deberán ir alojadas en casetas que permi-tan realizar las labores de operación y mantenimiento con facilidad.

3.6. Mantenimiento
Se debe prever que las labores de mantenimiento sean
efectuadas sin causar interrupciones probongadas del servicio. La instalación debe contar con un sistema de «by
pass» entre la tubería de entrada y salida ó doble cámara de almacenamiento.

### 3.7. Seguridad Aérea

Los reservorios elevados en zonas cercanas a pistas de aterrizaje deberán cumplir las indicaciones sobre lu-ces de senalización impartidas por la autoridad compe-

### 4. VOLUMEN DE ALMACENAMIENTO

El volumen total de almacenamiento estará conforma-do por el volumen de regulación, volumen contra incendio y volumen de reserva.

## 4.1. Volumen de Regulación

4.1. Volumen de Regulación el diagra-El volumen de regulación será calculado con el diagra-ma masa correspondiente a las variaciones horarias de la demanda. Cuando se comprueba la no disponibilidad de esta in-

Cuando se comprueba la no disponicionad de esta in-formación, se deberá adoptar como mínimo el 25% del promedio anual de la demanda como capacidad de regu-lación, siempre que el suministro de la fuente de abaste-cimiento sea calculado para 24 horas de funcionamiento. En caso contrario deberá ser determinado en función al horario del suministro.

4.2. Volumen Contra Incendio En los casos que se considere demanda contra incendio, deberá asignarse un volumen mínimo adicional de acuerdo al siguiente criterio:



- 50 m3 para áreas destinadas netamente a vivienda. - Para áreas destinadas a uso comercial o industrial deberá calcularse utilizando el gráfico para agua contra incendio de sólidos del anexo 1, considerando un volu-men aparente de incendio de 3000 metros cúbicos y el coeficiente de apilamiento respectivo.

Independientemente de este volumen los locales especiales (Comerciales, Industriales y otros) deberán te-ner su propio volumen de almacenamiento de agua con-tra incendio.

#### 4.3. Volumen de Reserva

De ser el caso, deberá justificarse un volumen adicio-

# 5. RESERVORIOS: CARACTERÍSTICAS E INSTALA-CIONES

 5.1. Funcionamiento
 Deberán ser diseñados como reservorio de cabecera. Su tamaño y forma responderá a la topografía y calidad del terreno, al volumen de almacenamiento, presiones necesarias y materiales de construcción a emplearse. La forma de los reservorios no debe representar estructuras de elevado costo.

#### 5.2. Instalaciones

Los reservorios de agua deberán estar dotados de tu-

berías de entrada, salida, rebose y desagüe.

En las tuberías de entrada, salida y desagüe se insta-lará una válvula de interrupción ubicada convenientemente para su fácil operación y mantenimiento. Cualquier otra válvula especial requerida se instalará para las mismas

Las bocas de las tuberías de entrada y salida deberán estar ubicadas en posición opuesta, para permitir la reno-vación permanente del agua en el reservorio.

La tubería de salida deberá tener como mínimo el diámetro correspondiente al caudal máximo horario de diseño.

La tubería de rebose deberá tener capacidad mayor al caudal máximo de entrada, debidamente sustentada. El diámetro de la tubería de desagüe deberá permitir

un tiempo de vaciado menor a 8 horas. Se deberá verifi-car que la red de alcantarillado receptora tenga la capaci-dad hidráulica para recibir este caudal. El piso del reservorio deberá tener una pendiente ha-

cia el punto de desagüe que permita evacuarlo completa

El sistema de ventilación deberá permitir la circulación del aire en el reservorio con una capacidad mayor que el caudal máximo de entrada ó salida de agua. Estará pro-

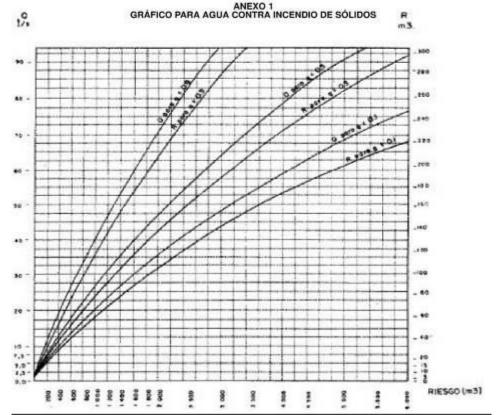
visto de los dispositivos que eviten el ingreso de particu-las, insectos y luz directa del sol. Todo reservorio deberá contar con los dispositivos que permitan conocer los caudales de ingreso y de salida, y el

nivel del agua en cualquier instante.

Los reservorios enterrados deberán contar con una cubierta impermeabilizante, con la pendiente necesaria que facilite el escurrimiento. Si se ha previsto jardines sobre la cubierta se deberá contar con drenaje que evite la acumulación de agua sobre la cubierta. Deben estar alejados la foca de acutarización. de focos de contaminación, como pozas de percolación, letrinas, botaderos; o protegidos de los mismos. Las pa-redes y fondos estarán impermeabilizadas para evitar el ingreso de la napa y agua de riego de jardiries. La superficie interna de los reservorios será, lisa y re-sistente a la corrosión.

#### 5.3. Accesorios

Los reservorios deberán estar provistos de tapa sa-nitaria, escaleras de acero inoxidable y cualquier otro dispositivo que contribuya a un mejor control y funcio-





320521

- Q: Caudal de agua en l/s para extinguir el fuego
  R: Volumen de agua en m3 necesarios para reserva
  g: Factor de Apilamiento
  g = 0.9 Compacto
  g = 0.5 Medio
  g = 0.1 Poco Compacto

- R: Riesgo, volumen aparente del incendio en m3



Norma OS.050 Redes de Distribución de Agua para Consumo Humano.

# OS.050

# REDES DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

# ÍNDICE

		PAG.
1.		2
2.	ALCANCE	2
3.		2 2 2
4.	DISPOSICIONES ESPECÍFICAS PARA DISEÑO	2
	4.1 Levantamiento Topográfico	2 3 3 3 3 4 4 4 4 5 6 6 6
	4.2 Suelos	3
	4.3 Población	3
	4.4 Caudal de Diseño	3
	4.5 Análisis Hidráulico	3
	4.6 Diàmetro Mínimo	4
	4.7 Velocidad	4
	4.8 Presiones	4
	4.9 Ubicación y recubrimiento de tuberías	5
	4.10 Válvulas	6
	4.11 Hidrantes contra incendio	6
	4.12 Anclajes y Empalmes	6
5.	CONEXIÓN PREDIAL	6
	5.1. Diseño	6
	5.2. Elementos de la Conexión	6
	5.3. Ubicación	6 6
	5.4. Diámetro Mínimo	6
An	nexo:	
	Esquema Sistema con Tuberías Principales y Ramales Distribuidores de Aqua	7



# OS.050 REDES DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

### 1. OBJETIVO

Fijar las condiciones exigibles en la elaboración de los proyectos hidráulicos de redes de agua para consumo humano.

### 2. ALCANCES

Esta Norma fija los requisitos mínimos a los que deben sujetarse los diseños de redes de distribución de agua para consumo humano en localidades mayores de 2000 habitantes.

#### 3. DEFINICIONES

Conexión predial simple. Aquella que sirve a un solo usuario

Conexión predial múltiple. Es aquella que sirve a varios usuarios

Elementos de control. Dispositivos que permiten controlar el flujo de agua.

Hidrante. Grifo contra incendio.

Redes de distribución. Conjunto de tuberías principales y ramales distribuidores que permiten abastecer de agua para consumo humano a las viviendas.

Ramal distribuidor. Es la red que es alimentada por una tubería principal, se ubica en la vereda de los lotes y abastece a una o más viviendas.

Tubería Principal. Es la tubería que forma un circuito de abastecimiento de agua cerrado y/o abierto y que puede o no abastecer a un ramal distribuídor.

Caja Portamedidor. Es la cámara en donde se ubicará e instalará el medidor

Profundidad. Diferencia de nivel entre la superficie de terreno y la generatriz inferior interna de la tubería (clave de la tubería).

Recubrimiento. Diferencia de nivel entre la superficie de terreno y la generatriz superior externa de la tubería (clave de la tubería).

Conexión Domiciliaria de Agua Potable. Conjunto de elementos sanitarios incorporados al sistema con la finalidad de abastecer de agua a cada lote.

Medidor. Elemento que registra el volumen de agua que pasa a través de él.

### 4. DISPOSICIONES ESPECÍFICAS PARA DISEÑO

## 4.1 Levantamiento Topográfico

La información topográfica para la elaboración de proyectos incluirá:

 Plano de lotización con curvas de nivel cada 1 m. indicando la ubicación y detalles de los servicios existentes y/o cualquier referencia importante.



- Perfil longitudinal a nivel del eje del trazo de las tuberías principales y/o ramales distribuidores en todas las calles del área de estudio y en el eje de la vía donde técnicamente sea necesario.
- Secciones transversales de todas las calles. Cuando se utilicen ramales distribuidores, mínimo 3 cada 100 metros en terrenos planos y mínimo 6 por cuadra donde exista desnivel pronunciado entre ambos frentes de calle y donde exista cambio de pendiente. En Todos los casos deben incluirse nivel de lotes.
- Perfil longitudinal de los tramos que sean necesarios para el diseño de los empalmes con la red de agua existente.
- Se ubicará en cada habilitación un BM auxiliar como mínimo y dependiendo del tamaño de la habilitación se ubicarán dos o más, en puntos estratégicamente distribuidos para verificar las cotas de cajas a instalar.

### 4.2 Suelos

Se deberá realizar el reconocimiento general del terreno y el estudio de evaluación de sus características, considerando los siguientes aspectos:

- Determinación de la agresividad del suelo con indicadores de PH, sulfatos, cloruros y sales solubles totales.
- Otros estudios necesarios en función de la naturaleza del terreno, a criterio del consultor.

### 4.3 Población

Se deberá determinar la población y la densidad poblacional para el periodo de diseño adoptado.

La determinación de la población final para el periodo de diseño adoptado se realizará a partir de proyecciones, utilizando la tasa de crecimiento distrital y/o provincial establecida por el organismo oficial que regula estos indicadores.

### 4.4 Caudal de diseño

La red de distribución se calculará con la cifra que resulte mayor al comparar el gasto máximo horario con la suma del gasto máximo diario más el gasto contra incendios para el caso de habilitaciones en que se considere demanda contra incendio.

### 4.5 Análisis hidráulico

Las redes de distribución se proyectarán, en principio y siempre que sea posible en circuito cerrado formando malla. Su dimensionamiento se realizará en base a cálculos hidráulicos que aseguren caudal y presión adecuada en cualquier punto de la red debiendo garantizar en lo posible una mesa de presiones paralela al terreno.

Para el análisis hidráulico del sistema de distribución, podrá utilizarse el método de Hardy Cross o cualquier otro equivalente.

Para el cálculo hidráulico de las tuberías, se utilizarán fórmulas racionales. En caso de aplicarse la fórmula de Hazen y Williams, se utilizarán los coeficientes de fricción que se establecen en la tabla No 1. Para el caso de tuberías no contempladas, se deberá justificar técnicamente el valor utilizado del coeficiente de



3

fricción. Las tuberías y accesorios a utilizar deberán cumplir con las normas técnicas peruanas vigentes y aprobadas por el ente respectivo.

TABLA N° 1 COEFICIENTES DE FRICCIÓN "C" EN LA FÓRMULA DE HAZEN Y WILLIAMS

TIPO DE TUBERÍA	*C"
Acero sin costura	120
Acero soldado en espiral	100
Cobre sin costura	150
Concreto	110
Fibra de vidrio	150
Hierro fundido	100
Hierro fundido dúctil con revestimiento	140
Hierro galvanizado	100
Polietileno	140
Policloruro de vinilo (PVC)	150

### 4.6 Diámetro mínimo

El diámetro mínimo de las tuberías principales será de 75 mm para uso de vivienda y de 150 mm de diámetro para uso industrial.

En casos excepcionales, debidamente fundamentados, podrá aceptarse tramos de tuberías de 50 mm de diámetro, con una longitud máxima de 100 m si son alimentados por un solo extremo ó de 200 m si son alimentados por los dos extremos, siempre que la tubería de alimentación sea de diámetro mayor y dichos tramos se localicen en los límites inferiores de las zonas de presión.

El valor mínimo del diámetro efectivo en un ramal distribuidor de agua será el determinado por el cálculo hidráulico. Cuando la fuente de abastecimiento es agua subterránea, se adoptará como diámetro nominal mínimo de 38 mm o su equivalente.

En los casos de abastecimiento por piletas el diámetro mínimo será de 25 mm.

### 4.7 Velocidad

La velocidad máxima será de 3 m/s.

En casos justificados se aceptará una velocidad máxima de 5 m/s.

### 4.8 Presiones

La presión estática no será mayor de 50 m en cualquier punto de la red. En condiciones de demanda máxima horaria, la presión dinámica no será menor de 10 m.

4



En caso de abastecimiento de agua por piletas, la presión mínima será 3,50 m a la salida de la pileta.

### 4.9 Ubicación y recubrimiento de tuberías

Se fijarán las secciones transversales de las calles del proyecto, siendo necesario analizar el trazo de las tuberías nuevas con respecto a otros servicios existentes y/o proyectos.

- En todos los casos las tuberias de agua potable se ubicarán, respecto a las redes eléctricas, de telefonia, conductos de gas u otros, en forma tal que garantice una instalación segura.
- En las calles de 20 m de ancho o menos, las tuberías principales se proyectarán a un lado de la calzada como mínimo a 1.20 m del límite de propiedad y de ser posible en el lado de mayor altura, a menos que se justifique la instalación de 2 líneas paralelas.

En las calles y avenidas de más de 20 m de ancho se proyectará una línea a cada lado de la calzada cuando no se consideren ramales de distribución.

- El ramal distribuidor de agua se ubicará en la vereda, paralelo al frente del lote, a una distancia máxima de 1,20 m. desde el límite de propiedad hasta el eje del ramal distribuidor.
- La distancia mínima entre los planos verticales tangentes más próximos de una tubería principal de agua potable y una tubería principal de aguas residuales, instaladas paralelamente, será de 2 m, medido horizontalmente.

En las vías peatonales, pueden reducirse las distancias entre tuberías principales y entre éstas y el límite de propiedad, así como los recubrimientos siempre y cuando:

- Se diseñe protección especial a las tuberías para evitar su fisuramiento o ruptura.
- Si las vías peatonales presentan elementos (bancas, jardines, etc.) que impidan el paso de vehículos.

La mínima distancia libre horizontal medida entre ramales distribuidores y ramales colectores, entre ramal distribuidor y tubería principal de agua o alcantarillado, entre ramal colector y tubería principal de agua o alcantarillado, ubicados paralelamente, será de 0,20 m. Dicha distancia debe medirse entre los planos tangentes más próximos de las tuberías.

 En vías vehiculares, las tuberías principales de agua potable deben proyectarse con un recubrimiento mínimo de 1 m sobre la clave del tubo. Recubrimientos menores, se deben justificar. En zonas sin acceso vehicular el recubrimiento mínimo será de 0.30 m.

El recubrimiento mínimo medido a partir de la clave del tubo para un ramal distribuidor de agua será de 0,30 m.

### 4.10 Válvulas

La red de distribución estará provista de válvulas de interrupción que permitan aislar sectores de redes no mayores de 500 m de longitud.

5



Se proyectarán válvulas de interrupción en todas las derivaciones para ampliaciones.

Las válvulas deberán ubicarse, en principio, a 4 m de la esquina o su proyección entre los límites de la calzada y la vereda.

Las válvulas utilizadas tipo reductoras de presión, aire y otras, deberán ser instaladas en cámaras adecuadas, seguras y con elementos que permitan su fácil operación y mantenimiento.

Toda válvula de interrupción deberá ser instalada en un alojamiento para su aislamiento, protección y operación.

Deberá evitarse los "puntos muertos" en la red, de no ser posible, en aquellos de cotas mas bajas de la red de distribución, se deberá considerar un sistema de purga.

El ramal distribuidor de agua deberá contar con válvula de interrupción después del empalme a la tubería principal.

### 4.11 Hidrantes contra incendio

Los hidrantes contra incendio se ubicarán en tal forma que la distancia entre dos de ellos no sea mayor de 300 m.

Los hidrantes se proyectarán en derivaciones de las tuberías de 100 mm de diámetro o mayores y llevarán una válvula de compuerta.

### 4.12 Anclajes y Empalmes

Deberá diseñarse anclajes de concreto simple, concreto armado o de otro tipo en todo accesorio de tubería, válvula e hidrante contra incendio, considerando el diámetro, la presión de prueba y el tipo de terreno donde se instalarán.

El empalme del ramal distribuidor de agua con la tubería principal se realizará con tubería de diámetro mínimo igual a 63 mm.

### CONEXIÓN PREDIAL

### 5. 5.1 Diseño

Deberán proyectarse conexiones prediales simples o múltiples de tal manera que cada unidad de uso cuente con un elemento de medición y control.

### 5.2 Elementos de la conexión

Deberá considerarse:

- · Elemento de medición y control: Caja de medición
- Elemento de conducción: Tuberías
- · Elemento de empalme

### 5.3 Ubicación

El elemento de medición y control se ubicará a una distancia no menor de 0,30 m del límite de propiedad izquierdo o derecho, en área pública o común de fácil y permanente acceso a la entidad prestadora de servicio, (excepto en los casos de lectura remota en los que podrá ubicarse inclusive en el interior del predio).

### 5.4 Diametro mínimo

El diámetro mínimo de la conexión predial será de 12,50 mm.

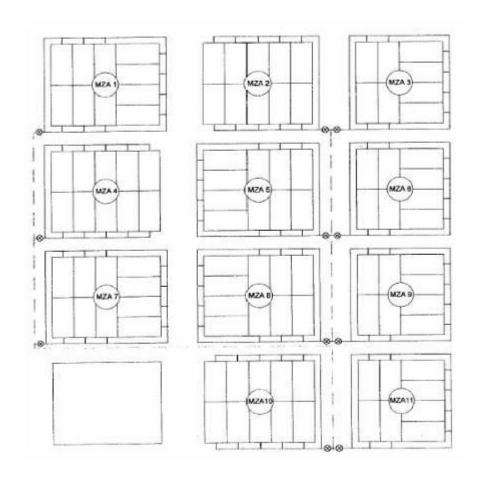


Difundido por: ICG - Instituto de la Construcción y Gerencia

www.construccion.org / icg@icgmail.org / Telefax : 421 - 7896

## **ANEXO**

# ESQUEMA SISTEMA DE DISTRIBUCIÓN CON TUBERÍAS PRINCIPALES Y RAMALES DISTRIBUIDORES DE AGUA



LEYENDA:	
Tuberia Principal de Agua	
Ramal Distribuidor de Agua	
Válvulas de Compuerta	⊗-



Norma E.050 Suelos y Cimentaciones.

### **NORMA E.050**

### **SUELOS Y CIMENTACIONES**

# CAPÍTULO 1 GENERALIDADES

Artículo 1.- OBJETIVO

El objetivo de esta Norma es establecer los requisitos para la ejecución de Estudios de Mecánica de Suelos' (EMS), con fines de cimentación, de edificaciones y otras obras indicadas en esta Norma. Los EMS se ejecutarán con la finalidad de asegurar la estabilidad y permanencia de las obras y para promover la utilización racional de los recursos. recursos.
\* Ver Glosario

Artículo 2.- ÁMBITO DE APLICACIÓN
El ámbito de aplicación de la presente Norma comprende todo el territorio nacional.
Las exigencias de esta Norma se consideran mínimas.
La presente Norma no toma en cuenta los efectos de
los ferómenos de geodinámica externa y no se aplica en
los casos que haya presunción de la existencia de ruinas
arqueológicas; galerías u oquedades subterráneas de origen natural o artificial. En ambos casos deberán efectuarse estudios especificamente orientados a confirmar y
solucionar dichos problemas.



### Artículo 3.- OBLIGATORIEDAD DE LOS ESTUDIOS

3.1. Casos donde existe obligatoriedad Es obligatorio efectuar el EMS en los siguientes casos:

a) Edificaciones en general, que alojen gran cantidad de personas, equipos costosos o peligrosos, tales como: colegios, universidades, hospitales y clínicas, estadios, cárceles, auditorios, templos, salas de espectáculos, museos, centrales telefónicas, estaciones de radio y televisión, estaciones de bomberos, archivos y registros públicos, centrales de generación de electricidad, sub-estaciones eléctricas, silos, tanques de agua y reservorios.
b) Cualquier edificación no mencionada en a) de uno a tres pisos, que ocupen individual o conjuntamente más a tres pisos, que ocupen individual o conjuntamente más.

a tres pisos, que ocupen individual o conjuntamente más de 500 mº de área techada en planta. c) Cualquier edificación no mencionada en a) de cua-tro o más pisos de altura, cualquiera que sea su área. d) Edificaciones industriales, fábricas, talleres o similares

e) Edificaciones especiales cuya falla, además del pro-pio colapso, represente peligros adicionales importantes, tales como: reactores atómicos, grandes hornos, depósi-tos de materiales inflamables, corrosivos o combustibles, paneles de publicidad de grandes dimensiones y otros de

similar riesgo. f) Cualquier edificación que requiera el uso de pilotes, pilares o plateas de fundación.

g) Cualquier edificación adyacente a taludes o suelos que puedan poner en peligro su estabilidad.

En los casos en que es obligatorio efectuar un EMS, de acuerdo a lo indicado en esta Sección, el informe del EMS correspondiente deberá ser firmado por un Profe-

sional Responsable (PR):
En estos mismos casos deberá incluirse en los planos de cimentación una transcripción literal del «Resumen de las Condiciones de Cimentación» del EMS (Ver Artículo 12 (13 14). 12 (12.1a)). Ver Glosario

3.2. Casos donde no existe obligatoriedad Sólo en caso de lugares con condiciones de cimenta-ción conocida, debidas a depósitos de suelos uniformes tanto vertical como horizontalmente, sin problemas espe-ciales, con áreas techadas en planta menores que 500 m² ciales, con áreas techadas en planta menores que 500 m<sup>2</sup> y altura menor de cuatro pisos, podrán asumirse valores de la Presión Admisible del Suelo, profundidad de cimentación y cualquier otra consideración concerniente a la Mecánica de Suelos, las mismas que deberán figurar en un recuadro en el plano de cimentación con la firma del PR que efectuó la estimación, quedando bajo su responsabilidad la información proporcionada. La estimación efectuada deberá basarse en no menos de 3 puntos de investigación hasta la profundidad mínima «p» indicada en el Africulo 11 (11.2c). en el Artículo 11 (11.2c)

El PR no podrá delegar a terceros dicha responsabili-dad. En caso que la estimación indique la necesidad de usar cimentación especial, profunda o por platea, se de-berá efectuar un **EMS**.

## Artículo 4.- ESTUDIOS DE MECÁNICA DE SUELOS

(EMS)

Son aquellos que cumplen con la presente Norma, que están basados en el metrado de cargas estimado para la estructura y que cumplen los requisitos para el Programa de Investigación descrito en el Artículo 11.

Artículo 5.- ALCANCE DEL EMS
La información del EMS es válida solamente para el
área y tipo de obra indicadas en el informe.
Los resultados e investigaciones de campo y laboratorio, así como el análisis, conclusiones y recomendaciones del EMS, sólo se aplicarán al terreno y edificaciones
comprendidas en el mismo. No podrán emplearse en otros
terrenos, para otras edificaciones, o para otro tipo de obra.

## Articulo 6.- RESPONSABILIDAD PROFESIONAL

POR EL EMS
Todo EMS deberá ser firmado por el PR, que por lo
mismo asume la responsabilidad del contenido y de las
conclusiones del informe. El PR no podrá delegar a terceros dicha responsabilidad.

# Artículo 7.- RESPONSABILIDAD POR APLICACIÓN DE LA NORMA

Las entidades encargadas de otorgar la ejecución de las obras y la Licencia de Construcción son las responsa-

bles de hacer cumplir esta Norma. Dichas entidades no autorizarán la ejecución de las obras, si el proyecto no cuen-ta con un *EMS*, para el área y tipo de obra específico.

Artículo 8.- RESPONSABILIDAD DEL SOLICITANTE Proporcionar la información indicada en el Artículo 9 y garantizar el libre acceso al terreno para efectuar la investigación del campo. Ver Glosario

# CAPÍTULO 2 ESTUDIOS

Artículo 9.- INFORMACIÓN PREVIA
Es la que se requiere para ejecutar el *EMS*. Los datos indicados en los Artículos 9 (9.1, 9.2a, 9.2b y 9.3) serán proporcionados por quien solicita el *EMS* (El Solicitante) al *PR* antes de ejecutario. Los datos indicados en las Secciones restantes serán obtenidos por el *PR*.

### 9.1. Del terreno a investigar

a) Plano de ubicación y accesos b) Plano topográfico con curvas de nivel. Si la pen-diente promedio del terreno fuera inferior al 5%, bastará un levantamiento planimétrico. En todos los casos se harán indicaciones de linderos, usos del terreno, obras anteriores, obras existentes, situación y disposición de acequias y drenajes. En el plano deberá indicarse tam-bién, la ubicación prevista para las obras. De no ser así, el programa de Investigación (Artículo 11), cubrirá toda el área del terreno. área del terreno. c) La situación legal del terreno.

### 9.2. De la obra a cimentar

a) Características generales acerca del uso que se le dará, número de pisos, niveles de piso terminado, área aproximada, tipo de estructura, número de sótanos, luces y cargas estimadas.

En el caso de edificaciones especiales (que transmitan cargas concentradas importantes, que presenten luces grandes, alberguen maquinaria pesada o que vibren, que generen calor o frío que usen cantidades importan-tes de agua), deberá contarse con la indicación de la mag-nitud de las cargas a transmitirse a la cimentación y niveles de piso terminado, o los parámetros dinámicos de la máquina, las tolerancias de las estructuras a movimien-tos totales o diferenciales y sus condiciones limite de ser-vicio y las eventuales vibraciones o efectos térmicos ge-nerados en la utilización de la estructura. c) Los movimientos de tierras ejecutados y los previs-

tos en el proyecto.

d) Para los fines de la determinación del Programa de Investigación Minimo (PIM) del EMS (Artículo 11 (11.2)), las edificaciones serán calificadas, según la Tabla N° 1, donde A, B y C designan la importancia relativa de la estructura desde el punto de vista de la investigación de suelos necesaria para cada tipo de edificación, siendo el A más exigente que el B y éste que el C.

	ABLA N°1 DE EDIFICA	CIÓN	31		
CLASE DE ESTRUCTURA	DISTANCIA MAYOR	NÚMERO DE PISOS (Incluidos los sótanos			
	APOYOS (m)	≤3	488	9 a 12	> 12
APORTICADA DE ACERO	< 12	C	C	C	B
PÓRTICOS Y/O MUROS DE CONCRETO	< 10	C	С	В	A
MUROS PORTANTES DE ALBANILERIA	< 12	В	A	_	-
BASES DE MÁQUINAS Y SIMILARES	Cualquiera	A	=	-	-
ESTRUCTURAS ESPECIALES	Cualquiera	A	A	A	A
OTRAS ESTRUCTURAS	Cualquiera	В	A	A	A
<ul> <li>Cuando la distancia sobre de edificación inmediato su</li> </ul>		fa, se o	clasific	ará en	el tip
TANQUES ELEVADOS Y S	SIMILARES	≤ 9 m de altura		> 9 m c altura	
		В		A	

Ver Articulo 11 (11.2)



### El Peruano viernes 9 de junio de 2006 NORMAS LEGALES 320756

9.3. Datos generales de la zona El PR recibirá del Solicitante los datos disponibles del terreno sobre;

a) Usos anteriores (terreno de cultivo, cantera, explo-

tación minera, botadero, relleno sanitario, etc.).
b) Construcciones antiguas, restos arqueológicos u obras semejantes que puedan afectar al *EMS*.

# 9.4. De los terrenos colindantes Datos disponibles sobre *EMS* efectuados

9.5. De las edificaciones advacentes

Números de pisos incluidos sótanos, tipo y estado de las estructuras. De ser posible tipo y nivel de cimentación.

### 9.6. Otra información

Cuando el PR lo considere necesario, deberá incluir cualquier otra información de carácter técnico, relacio-nada con el EMS, que pueda afectar la capacidad portan-te, deformabilidad y/o la estabilidad del terreno.

### Artículo 10.- TÉCNICAS DE INVESTIGACIÓN

10.1. Técnicas de Investigación de Campo Las Técnicas de Investigación de Campo aplicables en los **EMS** son las indicadas en la Tabla N° 2.

### TABLA N°2

TÉCNICA	NORMA APLICABLE*
Método de ensayo de penetración estándar SPT	NTP 339.133 (ASTM D 1586)
Método para la clasificación de suelos con propósitos de ingenieria (sistema unificado de clasificación de suelos SUCS)	NTP 339.134 (ASTM D 2487)
Densidad in situ mediante el método del cono de arena **	NTP 339.143 (ASTM D1556)
Densidad in-situ mediante métodos nucleares (profundidad superficial)	NTP 339.144 (ASTM D2922)
Ensayo de penetración cuasi- estática profunda de suelos con cono y cono de fricción	NTP 339.148 (ASTM D 3441)
Descripción e identificación de suelos (Procedimiento visual – manual)	NTP 339.150 (ASTM D 2488)

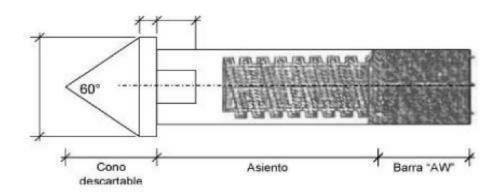
TECNICA NORMA APLICABLE\* Método de ensayo normalizado para la capacidad portante del suelo por carga estática y para cimientos NTP 339.153 (ASTM D 1194) Método normalizado para ensayo de corte por veleta de campo de suelos NTP 339.155 (ASTM D 2573) cohesivos Método de ensayo normalizado para la auscultación con penetrómetro dinámico ligero de punta cónica NTE 339.159 (DIN4094) Norma práctica para la investigación y muestreo de suelos por perforaciones con barrena NTP 339.161 (ASTM D 1452) Guia normalizada para caracterización de campo con fines de diseño de ingeniería y construcción NTP 339.162 (ASTM D 420) Método de ensayo normalizado de corte por veleta en miniatura de laboratorio en suelos finos arcillosos NTP 339.168 (ASTM D 4648) saturados. Práctica normalizada para la perfora ción de núcleos de roca y muestreo de roca para investigación del sitio. NTP 339.173 (ASTM D 2113) Densidad in-situ mediante el método del reamplazo con agua en un pozo de exploración \*\* NTP 339.253 (ASTM D5030) Densidad in-situ mediante el método del balón de jebe \*\* Cono Dinámico Superpesado ASTM D2167 UNE 103-801:1994 (DPSH) Cone Dinámico Tipo Peck UNE 103-801:1994\*

\* En todos los casos se utilizará la última versión de la Norma. " Estos ensayos solo se emplearán para el control de la compac-tación de relienos Controlados o de Ingenieria. "" Se aplicará lo indicado en la Norma UNE 103 801:1994" (peso

\*\*\* Se aplicará lo indicado en la Norma UNE 103-801:1994\* (peso del martillo, altura de calda, método de ensayo, etc.) con excepción de lo siguiente: Las Barras serán reemplazadas por las \*AW\*, que son las usadas en el ensayo SPT, NTP399.133 (ASTM D1586) y la punta cónica se reemplazará por un cono de 6.35 cm (2.5 pulgadas) de diâmetro y 60º de ángulo en la punta según se muestra en la Figura 1. El número de golpes se registrará cada 0,15 m y se graficará cada 0,30 m. C, es la suma de golpes por cada 0,30 m. Ver Anexo II Ver Anexo II

NOTA: Los ensayos de densidad de campo, no po-drán emplearse para determinar la densidad relativa y la presión admisible de un suelo arenoso.

### FIGURA Nº 1





### 10.2. Aplicación de las Técnicas de Investigación

La investigación de campo se realizará de acuerdo a lo indicado en el presente Capitulo, respetando las canti-dades, valores mínimos y limitaciones que se indican en esta Norma y adicionalmente, en todo aquello que no se contradiga, se aplicará la "Guía normalizada para carac-terización de campo con fines de diseño de ingeniería y construcción» NTP 339.162 (ASTM D 420).

 a) Pozos o Calicatas y Trincheras
 Son excavaciones de formas diversas que permiten una observación directa del terreno, así como la toma de muestras y la realización de ensayos in situ que no requieran confinamiento. Las calicatas y trincheras serán realiza-das según la NTP 339.162 (ASTM D 420). El **PR** deberá tomar las precauciones necesarias a fin de evitar acci-

### b) Perforaciones Manuales y Mecánicas

Son sondeos que permiten reconocer la naturaleza y localización de las diferentes capas del terreno, así como extraer muestras del mismo y realizar ensayos in

La profundidad recomendable es hasta 10 metros en perforación manual, sin limitación en perforación me-

Las perforaciones manuales o mecánicas tendrán las si-

### b-1) Perforaciones mediante Espiral Mecánico

b-1) Perforaciones mediante Espiral Mecánico
Los espirales mecánicos que no dispongan de un dispositivo para introducir herramientas de muestreo en el
eje, no deben usarse en terrenos donde sea necesario
conocer con precisión la cota de los estratos, o donde el
espesor de los mismos sea menor de 0,30 m.
b-2) Perforaciones por Lavado con Agua.
Se recomiendan para diámetros menores a 0,100 m. Las
muestras procedentes del agua del lavado no deberán emplearse para ningún ensayo de laboratorio.

c) Método de Ensayo de Penetración Estándar (SPT) NTP 339.133 (ASTM D 1586) Los Ensayos de Penetración Estándar (SPT) son aplica-bles, segun se indica en la Tabla N°3 No se recomienda ejecutar ensayos SPT en el fondo de calicatas, debido a la pérdida de confinamiento.

# d) Ensayo de Penetración Cuasi-Estática Profunda de Suelos con Cono y Cono de Fricción (CPT) NTP339.148 (ASTM D 3441) Este método se conoce también como el cono Holandés. Véase aplicación en la Tabla N°3.

# e) Cono Dinámico Superpesado (DPSH) UNE 103-801:1994

Se utiliza para auscultaciones dinámicas que requie-

ren investigación adicional de suelos para su interpreta-ción y no sustituyen al Ensayo de Penetración Estándar. No se recomienda ejecutar ensayos **DPSH** en el fondo de calicatas, debido a la pérdida de confinamiento.

Para determinar las condiciones de cimentación sobre la base de auscultaciones dinámicas, debe conocerse pre-viamente la estratigrafía del terreno obtenida mediante la ejecución de calicatas, trincheras o perforaciones. Véase aplicación en la Tabla N° 3.

### f) Cono Dinámico Tipo Peck UNE 103-801:1994 ver tabla (2) Se utiliza para auscultaciones dinámicas que requie-

ren investigación adicional de suelos para su interpreta-ción y no sustituyen al Ensayo de Penetración Estándar. No se recomienda ejecutar ensayos *Tipo Peck* en el fondo de calicatas, debido a la pérdida de confinamiento. Para determinar las condiciones de cimentación sobre la base de auscultaciones dinámicas, debe conocerse pre-viamente la estratigrafía del terreno obtenida mediante la eliccusión de celicatas, trinchara o perforaciones. ejecución de calicatas, trincheras o perforaciones. Véase aplicación en la Tabla N°3.

g) Método de ensayo normalizado para la auscul-tación con penetrómetro dinámico ligero de punta cónica (DPL) NTP339.159 (DIN 4094)

Las auscultaciones dinámicas son ensayos que requie-ren investigación adicional de suelos para su interpreta-ción y no sustituyen al Ensayo de Penetración Estándar.

No se recomienda ejecutarse ensayos *DPL* en el fondo de calicatas, debido a la pérdida de confinamiento. Para determinar las condiciones de cimentación sobre la base de auscultaciones dinámicas, debe conocerse previamente la estratigrafía del terreno obtenida mediante la ejecución de calicatas, trincheras o perforaciones. Véase aplicación en la Tabla N° 3.

# h) Método Normalizado para Ensayo de Corte con Veleta de Campo en Suelos Cohesivos NTP 339.155 (ASTM D 2573)

Este ensayo es aplicable únicamente cuando se trata de suelos cohesivos saturados desprovistos de arena o grava, como complemento de la información obtenida mediante calicatas o perforaciones. Su aplicación se indica en la Tabla N° 3.

# i) Método de Ensayo Normalizado para la Capaci-dad Portante del Suelo por Carga Estàtica y para Ci-mientos Aislados NTP 339.153 (ASTM D 1194) Las pruebas de carga deben ser precedidas por un EMS y se recomienda su uso únicamente cuando el suelo

a ensayar es tridimensionalmente homogéneo, compren-de la profundidad activa de la cimentación y es semejante al ubicado bajo el plato de carga. Las aplicaciones y limi-taciones de estos ensayos, se indican en la Tabla N\*3.

	A	PLICACIÓN	TABLA Y LIMITACK		LOS ENSAY	os		
A ox	CHIX -	Aplicación Recomendada		Aplicación Restringida		Aplicación No Recomendada		
Ensayos In Situ	Norma Aplicable	Técnica de Investigación	Tipo de Suelo'''	Parametro a obtener	Técnica de Investigación	Tipo de Suelo <sup>10</sup>	Técnica de Investigación	Tipo de Suelo <sup>(1)</sup>
SPT	NTP339.133 (ASTM D1586)	Perforación	SW, SP, SM, SC-SM	N	Perforación	CL, ML, SC, MH, CH	Calicata	Lo restante
DPSH	UNE 103 801:1994	Auscultación	SW, SP, SM, SC-SM	N <sub>sc</sub>	Auscultación	GL, ML, SC, MH, CH	Calicata	Lo restante
Cono tipo Peck	UNE 103 801:1994 *	Auscultación	SW, SP, SM, SC-SM	C,	Auscultación	CL, ML, SC, MH, CH	Calicata	Lo restante
CPT	NTP 339,148(ASTM 03441)	Auscultación	Todos excepto gravas	Q. f.	Auscultación	7	Calicata	Gravas
DPL	NTP 339.159 (DIN 4094)	Auscultación	SP	ć	Auscultación	SW, SM	Calicata	Lo restante
Veleta de Campo <sup>(3)</sup>	NTP 339.155 (ASTM D2573)	Perforación/ Calicata	CL, ML, CH, MH	C, St	<del>-</del>	77	5763	Lo restante
Prueba de carga	NTP 339.153 (ASTM D1194)		Suelos granu- lares y rocas blandas	Asenta- miento vs. Presión	-		=	-

(1) Según Clasificación SUCS, cuando los ensayos son aplicables a suelos de doble simbologia, ambos están incluidos.

(2) Leyenda: C = Cohesión en condiciones no drenadas. N° = Número de golpes por cada 0,30 m de penetración en el

ensayo estándar de penetración.
N<sub>so</sub> – Número de golpes por cada 0,20 m de penetración mediante auscultación con DPSH

C = Número de galpes por cada 0,30 m de penetración me-diante auscultación con Cono Tipo Peck.



- Número de galges por cada 0,10 m de penetración mediente auscultación con DPL.
   Q. = Resistencia de punta del cono en unidades de presión.
   T. = Pricción en el mangulto.
   St. = Sensitividad.
   Sólo para suelos finos saturados, sin arenas ni gravas.
   (4) Ver Tabía 3.

Nota. Ver titulos de las Normas en la Tabla 2.

### 10.3. Correlación entre ensayos y propiedades de los suelos

En base a los parámetros obtenidos en los ensayos «in situ» y mediante correlaciones debidamente compro-badas, el PR puede obtener valores de resistencia al cor-te no drenado, ángulo de fricción interna, relación de pre-consolidación, relación entre asentamientos y carga, co-eticiente de balasto, módulo de elasticidad, entre otros.

### 10.4. Tipos de Muestras

Se considera los cuatro tipos de muestras que se indi-can en la Tabla Nº 4, en función de las exigencias que deberán atenderse en cada caso, respecto del terreno que

	T/	ABLA Nº 4		
TIPO DE MUESTRA	NORMA APLICABLE	FORMAS DE OBTENER Y TRANSPORTAR	ESTADO DE LA MUESTRA	CARACTE- RÍSTICAS
Muestra inalierada en bloque (MIb)	NTP 339.151 (ASTM D4228) Prácticas Norma- lizadas para la Preservación y Transporte de Muestras de Suelos	Bioques	Inalterada	Debe man- tener inal- teradas las propieda- des fisicas y mecâni- cas del suelo en si estado na- tural al mo mento del
Muestra inatierada an tubo da pared delgada (Mil)	NTP 339.189 (ASTM D1587) Muestreo Geotéc- rico de Sueles con Tubo de Pared Delgada	Tubos de pared delgada		muestreo (Aplicable solamente a suelos cohesivos, rocas blandas o suelos granulares finos suficientementados parra permitir su obtención).
Muestra alterada en bolsa de plástico (Mab)	NTP 339.151 (ASTM 04220) Prácticas Norma- lizadas para la Preservación y Transporte de Muestras de Suelos	Con bolsas de plástico	Alterada	Debe man- tener inal- terada la granulo- metria del suelo en si estado na- tural al mo mento del muestreo.
Muestra alteracia para humedad en lata sellada (Mah)	NTP 339.151 (ASTM D4220) Prácticas Norma- lizadas para la Preservación y Transporte de Muestras de Suelos	En lata sellada	Alterada	Debe man- tener inal- terado el contenido de agua.

10.5. Ensayos de Laboratorio Se realizarán de acuerdo con las normas que se indi-can en la Tabla N° 5

TABLA Nº	
ENSAYO	NORMA APLICABLE
Contenido de Humedad	NTP 339.127 (ASTM D2216)
Análisis Granulométrico	NTP 339.128 (ASTM D422)
Limite Liquido y Limite Plástico	NTP 339.129 (ASTM D4318)
Peso Específico Relativo de Sólidos	NTP 339.131 (ASTM DB54)
Clasificación Unificada de Suelos (SUCS)	NTP 339.134 (ASTM D2487
Densidad Relativa *	NTP 339.137 (ASTM D4253) NTP 339.138 (ASTM D4254)
Peso volumétrico de suelo cohesivo	NTP 339.139 (BS 1377)
Limite de Contracción	NTP 339.140 (ASTM D427)
Ensayo de Compactación Proctor Modificado	NTP 339.141 (ASTM D1557
Descripción Visual-Manual	NTP 339.150 (ASTM D2488)
Contenido de Sales Solubles Totales en Suelos y Agua Subterránea	NTP 339.152 (BS 1377)
Consolidación Unidimensional	NTP 339,154 (ASTM D2435)
Colapsibilidad Potencial	NTP 339,163 (ASTM D5333)
Compresión Triaxial no Consolidado no Drenado	NTP 339.164 (ASTM D2850
Compresión Triaxial Consolidado no Drenado	NTP 339.166 (ASTM D4767
Compresión no Confinada	NTP 339.167 (ASTM D2166)
Expansión o Asentamiento Potencial Unidimensional de Suelos Cohesivos	NTP 339.170 (ASTM D4546
Corte Directo	NTP 339.171 (ASTM D3080)
Contenido de Cloruros Solubles en Suelos y Agua Subterránea	NTP 339 177 (AASHTO T291
Contenido de Sulfatos Solubles en Suelos y Agua Subterránea	NTP 339.178 (AASHTO T290

El Peruano viernes 9 de junio de 2006

\* Debe ser usada únicamente para el control de rellenos granulares.

10.6. Compatibilización de perfiles estratigráficos En el laboratorio se seleccionarán muestras típicas para ejecutar con ellas ensayos de clasificación. Como resultado de estos ensayos, las muestras se clasificarán, en todos los casos de acuerdo al Sistema Unificado de Clasificación de Suelos — SUCS NTP 339.134 (ASTM D 2487) y los resultados de esta clasificación serán compa-rados con la descripción visual — manual NTP 339.150 (ASTM D 2488) obtenida para el perfil estratigráfico de campo, procediéndose a compatibilizar las diferencias existentes a fin de obtener el perfil estratigráfico definiti-vo, que se incluirá en el informe final.

### Artículo 11.- PROGRAMA DE INVESTIGACIÓN

### 11.1. Generalidades

Un programa de investigación de campo y laboratorio se define mediante:

- a) Condiciones de frontera,
   b) Número n de puntos a investigar,
   c) Profundidad p a alcanzar en cada punto.
   d) Distribución de los puntos en la superficie del te-
- rreno
  - e) Número y tipo de muestras a extraer. f) Ensayos a realizar «In situ» y en el laboratorio.
- Un EMS puede plantearse inicialmente con un PIM (Programa de Investigación Minimo), debiendo aumen-tarse los alcances del programa en cualquiera de sus par-tes si las condiciones encontradas así lo exigieran.

11.2. Programa de Investigación Mínimo - PIM
El Programa de Investigación aqui detallado constituye el programa mínimo requerido por un EMS, siempre y
cuando se cumplan las condiciones dadas en el Artículo

11 (11.2a). De no cumplirse las condiciones indicadas, el PR de-berá ampliar el programa de la manera más adecuada para lograr los objetivos del EMS.

a) Condiciones de Frontera
Tienen como objetivo la comprobación de las caracteristicas del suelo, supuestamente iguales a las de los terrenos colindantes ya edificados. Serán de aplicación
cuando se cumplan simultáneamente las siguientes con-



a-1) No existen en los terrenos colindantes grandes irregularidades como afloramientos rocosos, fallas, ruinas arqueológicas, estratos erráticos, rellenos o cavidades.
a-2) No existen edificaciones situadas a menos de 100 metros del terreno a edificar que presenten anomalías como grietas o desplomes originados por el terreno de cimentación. cimentación.

cimentación.

a-3) El tipo de edificación (Tabla Nº 1) a cimentar es de la misma o de menor exigencia que las edificaciones situadas a menos de 100 metros.

a-4) El número de plantas del edificio a cimentar (incluidos los sótanos), la modulación media entre apoyos y las cargas en éstos son iguales o inferiores que las correspondientes a las edificaciones situadas a menos de 100 metros.

a-51 las cimentaciones de los edificios cituados a menos de

a-5) Las cimentaciones de los edificios situados a menos de 100 metros y la prevista para el edificio a cimentar son de tipo superficial.
a-6) La cimentación prevista para el edificio en estudio no profundiza respecto de las contiguas más de 1,5 metros

b) Número «n» de puntos de Investigación El número de puntos de investigación se determina en la Tabla N° 6 en función del tipo de edificación y del área de la superficie a ocupar por éste.

TABLA N°6 NÚMERO DE PUNTOS DE INVESTIGACION		
Tipo de edificación	Número de puntos de investigación (n)	
A	1 cada 225 m²	
В	1 cada 450 m <sup>2</sup>	
C	1 cada 900 m²	

Urbanizaciones para Viviendas 3 por cada Ha, de terreno habilitado Unifamiliares de hasta 3 pisos

(n) nunca será menor de 3, excepto en los casos indicados en el

# c) Profundidad «p» mínima a alcanzar en cada punto de Investigación

### c-1) Cimentación Superficial

Se determina de la siguiente manera:

EDIFICACIÓN SIN SÓTANO:

$$p = D_c + z$$

EDIFICACIÓN CON SÓTANO:

$$p = h + D_x + z$$

Donde:

D, - En una edificación sin sótano, es la distancia vertical desde la superficie del terreno hasta el fondo de la cimentación. En edificaciones con sótano, es la distancia vertical entre el nivel de piso terminado del sótano y el todo de la cimentación

versical entre el nivel de piso terminado del sotano y el fondo de la cimentación.

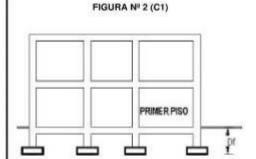
h = Distancia vertical entre el nivel de piso terminado del sótano y la superficie del terreno natural.

z = 1,5 B; siendo B el ancho de la cimentación prevista de mayor área.

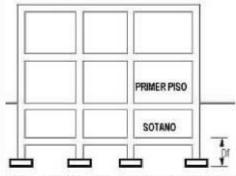
En el caso de ser ubicado dentro de la profundidad activa de cimentación el estrato resistente tipico de la zona, que normalmente se utiliza como plano de apoyo de la cimentación, a juicio y bajo responsabilidad del PR, se podrá adoptar una profundidad z menor a 1,5 B. En este caso la profundidad mínima de investigación será la profundidad del estrato resistente más una profundidad de vertificación no menor a 1 m.

venticación no menor a 1 m.

En ningún caso **p** será menor de 3 m, excepto si se encontrase roca antes de alcanzar la profundidad **p**, en cuyo caso el **PR** deberá llevar a cabo una verificación de su calidad por un método adecuado.

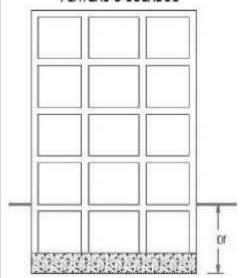


PROFUNDIDAD DE CIMENTACION (D,) EN ZAPATAS SUPERFICIALES



PROFUNDIDAD DE CIMENTACION (D.) EN ZAPATAS BAJO SÓTANOS

### PLATEAS O SOLADOS



PROFUNDIDAD DE CIMENTACION (D,) EN PLATEAS O SOLADOS



c-2) Cimentación Profunda La profundidad mínima de investigación, correspon-derá a la longitud del elemento que transmite la carga a mayores profundidades (pilote, pilar, etc.), más la profun-didad z.

$$p = h + D_f + z$$

### Donde:

D<sub>r</sub> = En una edificación sin sótano, es la distancia vertical desde la superficie del terreno hasta el extremo de la cimentación profunda (pilote, pilares, etc.). En edificaciones con sótano, es la distancia vertical entre el nivel de piso terminado del sótano y el extremo de la cimenta-

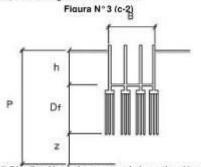
de piso terminado del sotano y el extremo de la cimenta-ción profunda.

h = Distancia vertical entre el nivel de piso terminado del sótano y la superficie del terreno natural.

z = 6,00 metros, en el 80 % de los sondeos.

z = 1,5 B, en el 20 % de los sondeos, siendo B el ancho de la cimentación, delimitada por los puntos de todos los pilotes o las bases de todos los pilares.

En el caso de ser conocida la existencia de un estrato de suelo resistente que normalmente se utiliza como plano de apoyo de la cimentación en la zona, a juicio y bajo responsabilidad del PR, se podrá adoptar para p, la profundidad del estrato resistente más una profundidad de verificación, la cual en el caso de cimentaciones profundas no deberá ser menor de 5 m. Si se encontrase roca antes de alcanzar la profundidad p, el PR deberá llevar a cabo una verificación de su calidad, por un método adecuado, en una longitud mínima de 3 m.



d) Distribución de los puntos de Investigación Se distribuirán adecuadamente, teniendo en cuenta las características y dimensiones del terreno así como la ubi-cación de las estructuras previstas cuando éstas estén

e) Número y tipo de muestras a extraer Cuando el plano de apoyo de la cimentación prevista no sea roca, se tomará en cada sondaje una muestra tipo Mab' por estrato, o al menos una cada 2 metros de pro-fundidad hasta el plano de apoyo de la cimentación pre-vista D, y a partir de este una muestra tipo Milo o Mil cada metro, hasta alcanzar la profundidad p, tomándose la pri-mera muestra en el propio plano de la cimentación. Cuando no sea posible obtener una muestra tipo Mib o Mit, ésta se sustituirá por un ensayo «in situ» y una

muestra tipo Mab. \* Ver Tabla 4

f) Ensayos a realizar «in situ» y en laboratorio Se realizarán, sobre los estratos tipicos y/o sobre las muestras extraídas según las Normas indicadas en las Tabla № 3 y Tabla № 5. Las determinaciones a realizar, así como lo minimo de muestras a ensayar será determi-nado por el PR.

Artículo 12.- INFORME DEL EMS El informe del *EMS* comprenderá: - Memoria Descriptiva - Planos de Ubicación de las Obras y de Distribución de los Puntos de Investigación.

Perfiles de Suelos Resultados de los Ensayos «in situ» y de Laboratorio.

### 12.1. Memoria Descriptiva

a) Resumen de las Condiciones de Cimentación Descripción resumida de todos y cada uno de los tópi-cos principales del informe:

cos principales del informe:

- Tipo de cimentación.
- Estrato de apoyo de la cimentación.
- Parámetros de diseño para la cimentación (Profundidad de la Cimentación, Presión Admisible, Factor de Seguridad por Corte y Asentamiento Diferencial o Total).
- Agresividad del suelo a la cimentación.
- Recomendaciones adicionales.

b) Intermedian Previo

### b) Información Previa

escripción detallada de la información recibida de a solicita el *EMS* y de la recolectada por el *PR* de acuerdo al Articulo 9.

 c) Exploración de Campo
 Descripción de los pozos, calicatas, trincheras, perforaciones y auscultaciones, así como de los ensayos efectuados, con referencia a las Normas empleadas

d) Ensayos de Laboratorio
 Descripción de los ensayos efectuados, con referencia a las Normas empleadas.

e) Pertil del Suelo

Descripción de los diferentes estratos que constituyen
el terreno investigado indicando para cada uno de ellos:
origen, nombre y simbolo del grupo del suelo, según el
sistema Unificado de Clasificación de Suelos - SUCS, NTP
339.134 (ASTM D 2487), plasticidad de los finos, consistencia o densidad relativa, humedad, color, tamaño máximo y angularidad de las particulas, olor, cementación y
otros comentarios (raíces, cavidades, etc.), de acuerdo a
la NTP 339.150 (ASTM D 2488).

f. Nivel de la Nana Frática

f) Nivel de la Napa Freática Ubicación de la napa freática, indicando la fecha de medición y comentarios sobre su variación en el tiempo.

medición y comentarios sobre su vanación en el tiempo.

g) Análisis de la Cimentación
Descripción de las características físico – mecánicas
de los suelos que controlan el diseño de la cimentación.
Análisis y diseño de solución para cimentación. Se incluirá memorias de cálculo en cada caso, en la que deberán
indicarse todos los parámetros utilizados y los resultados
obtenidos. En esta Sección se incluirá como mínimo:

Memoria de aclouto.

Memoria de cálculo. Tipo de cimentación y otras soluciones si las hubiera. Profundidad de cimentación  $(D_t)$ .

Determinación de la carga de rotura al corte y factor de seguridad (FS).
 Estimación de los asentamientos que sufriria la es-

- Estimación de los asentamientos que sufirirla la estructura con la carga aplicada (diferenciales y/o totales).

- Presión admisible del terreno.

- Indicación de las precauciones especiales que deberá tomar el diseñador o el constructor de la obra, como consecuencia de las características particulares del terreno investigado (efecto de la napa freática, contenido de sales agresivas al concreto, etc.)

- Parámetros para el diseño de muros de contención

v/o calzadura.

 Otros parámetros que se requieran para el diseño o construcción de las estructuras y cuyo valor dependa directamente del suelo.

h) Efecto del Sismo
En concordancia con la NTE E.030 Diseño Sismorresistente, el EMS proporcionará como mínimo lo siguiente:

El Factor de Suelo (S) y
 El Periodo que define la plataforma del espectro para cada tipo de suelo (T<sub>p</sub>(S)).

cada tipo de suelo (\*\*I<sub>s</sub>(s)).

Para una condición de suelo o estructura que lo amenite, el \*\*PR\* deberá recomendar la medición «in situ» del Período Fundamental del Suelo, a partir del cual se determinarán los parámetros indicados.

En el caso que se encuentren suelos granulares saturados sumergidos de los tipos: arenas, limos no plásticos o gravas contenidas en una matriz de estos materiales, el \*\*EMS\* deberá evaluar el potencial de licuefacción de suelos, de acuerdo al Artículo 32.

### 12.2. Planos y Perfiles de Suelos

a) Plano de Ubicación del Programa de Exploración Plano topográfico o planimétrico (ver el Artículo 9 (9.1)) del terreno, relacionado a una base de referencia y mos-trando la ubicación física de la cota (o *BM*) de referencia



utilizada. En el plano de ubicación se empleará la no-menclatura indicada en la Tabla Nº 7.

TABLA TÉCNICAS DE IN	N°7 NVESTIGA	CIÓN
TÉCNICA DE INVESTIGACIÓN		MBOLO
Pozo o Calicata	C-n	-
Perforación	Р-п	*
Trinchera	T-n	Т-ф
Auscultación	A-n	Δ

n – número correlativo de sondaje.

b) Perfil Estratigráfico por Punto Investigado Debe incluirse la información del Perfil del Suelo indica-da en el Artículo 12 (12.1e), así como las muestras obteni-das y los resultados de los ensayos «in situ». Se sugiere incluir los símbolos gráficos indicados en la Figura Nº 4,

12.3. Resultados de los Ensayos de Laboratorio Se incluirán todos los gráficos y resultados obtenidos en el Laboratorio según la aplicación de las Normas de la Toda Nos Tabla N° 5.

FIGURA Nº 4 Simbología de Suelos (Referencial) DIMEIONES MAYORES | SIMPOLO

DIVISIONES MAYORES		SII	MBOLO	DESCRIPCIÓN	
		SUCS	GRÁFICO		
SUELOS GRAVA Y GRANULARES SUELOS GRAVOSO		GW	088	GRAVA BIEN GRADUADA	
		GP	:53	GRAVA MAL GRADUADA	
		GM	####	GRAVA LIMOSA	
		GC		GRAVA ARCILLOSA	
	ARENA Y SUELOS	sw		ARENA BIEN GRADUADA	
	ARENOSOS	SP		ARENA MAL GRADUADA	
		SM		ARENA LIMOSA	
		SC		ARENA ARCILLOSA	
SUELOS	LIMOS Y ARCILLAS	ML.		LIMO INORGA- NICO DE BAJA PLASTICIDAD	
L	(LL < 50)	CL	////	ARCILLA INOR- GÁNICA DE BAJA PLASTICIDAD	
		OL		LIMO ORGÁNICO O ARCILLA ORGÁ NICA DE BAJA PLASTICIDAD	
	LIMOS Y ARCILLAS (LL > 50)	мн		LIMO INORGÁ- NICO DE ALTA PLASTICIDAD	
		СН	////	ARCILLA INOR- GÁNICA DE ALTA PLASTICIDAD	
		ОН		LIMO ORGÁNICO O ARCILLA ORGA NICA DE ALTA PLASTICIDAD	
SUELOS ALTAI ORGÁNICOS	MENTE	Pi		TURBA Y OTROS SUELOS ALTAMENTE ORGÁNICOS	

# CAPÍTULO 3 ANÁLISIS DE LAS CONDICIONES DE CIMENTACIÓN

Artículo 13.- CARGAS A UTILIZAR
Para la elaboración de las conclusiones del EMS, y en
caso de contar con la información de las cargas de la edificación, se deberán considerar:

a) Para el cálculo del factor de seguridad de cimentaciones: se utilizarán como cargas aplicadas a la cimentación, las Cargas de Servicio que se utilizan para el diseño estructural de las columnas del nivel más bajo de la edificación.
b) Para el cálculo del asentamiento de cimentaciones apoyadas sobre suelos granulares: se deberá considerar la máxima carga vertical que actúe (Carga Muerta más Carga Viva más Sismo) utilizada para el diseño de las columnas del nivel más bajo de la edificación.
c) Para el cálculo de asentamientos en suelos cohesivos: se considerará la Carga Muerta más el 50% de la Carga Viva, sin considerar la reducción que permite la Norma Técnica de Edificación E. 020 Cargas.
d) Para el cálculo de asentamientos, en el caso de edificaciones con sótanos en las cuales se empleó plateas o losas de cimentación, se podrá descontar de la carga total de la estructura (carga muerta más sobrecarga más el

tal de la estructura (carga muerta más sobrecarga más el peso de losa de cimentación) el peso del suelo excavado para la construcción de los sótanos.

Artículo 14.- ASENTAMIENTO TOLERABLE
En todo EMS se deberá indicar el asentamiento tolerable que se ha considerado para la edificación o estructura motivo del estudio. El Asentamiento Diferencial (Figura N°5) no debe ocasionar una distorsión angular mayor que la indicada en la Tabla N°8.
En el caso de suelos granulares el asentamiento diferencial se puede estimar como el 75% del asentamiento
total

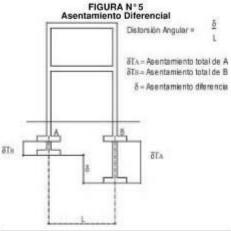


	TABLA N°8 DISTORSIÓN ANGULAR ≃ α
$\alpha = d/L$	DESCRIPCIÓN
1/150	Límite en el que se debe esperar daño estructural en edi- ficios convencionales.
1/250	Límite en que la pérdida de verticalidad de edificios altos y rígidos puede ser visible.
1/300	Límite en que se debe esperar dificultades con puentes grúas.
1/300	Limite en que se debe esperar las primeras grietas en pa- redes.
1/500	Limite seguro para edificios en los que no se permiten grie tas.
1/500	Límite para cimentaciones rígidas circulares o para anillos de cimentación de estructuras rígidas, altas y esbeltas.
1/650	Límite para edificios rígidos de concreto cimentados so- bre un solado con espesor aproximado de 1,20 m.
1/750	Limite donde se esperan dificultades en maquinaria sen- sible a asentamientos.



### 320762 **NORMAS LEGALES** viernes 9 de junio de 2006

### Artículo 15.- CAPACIDAD DE CARGA

Articulo 15.- CAPACIDAD DE CARGA
La capacidad de carga es la presión última o de falla
por corte del suelo y se determina utilizando las fórmulas
aceptadas por la mecánica de suelos.
En suelos cohesivos (arcilla, arcilla limosa y limo-arcillosa), se empleará un ángulo de fricción interna (f) igual a cero.
En suelos friccionantes (gravas, arenas y gravas-arenosas), se empleará una cohesión (c) igual a cero.

Artículo 16.- FACTOR DE SEGURIDAD FRENTE A UNA FALLA POR CORTE

Los factores de seguridad mínimos que deberán tener las cimentaciones son los siguientes:

a) Para cargas estáticas: 3,0
 b) Para solicitación máxima de sismo o viento (la que sea más desfavorable): 2,5

Articulo 17.- PRESIÓN ADMISIBLE La determinación de la Presión Admisible, se efectuará tomando en cuenta los siguientes factores

a) Profundidad de cimentación.
 b) Dimensión de los elementos de la cimentación.

c) Características físico – mecánicas de la cimentación.
 c) Características físico – mecánicas de los suelos ubicados dentro de la zona activa de la cimentación.
 d) Ubicación del Nivel Freático, considerando su probable variación durante la vida útil de la estructura.
 e) Probable modificación de las características físico – mecánicas de los suelos, como consecuencia de los cambios en el contenido de humedad.
 b) Acestracterísticas horacterísticas de los estructura.

f) Asentamiento tolerable de la estructura.

# La presión admisible será la menor de la que se obtenga mediante:

a) La aplicación de las ecuaciones de capacidad de carga por corte afectada por el factor de seguridad co-rrespondiente (Ver el Artículo 16).
 b) La presión que cause el asentamiento admisible.

# CAPÍTULO 4 CIMENTACIONES SUPERFICIALES

### Artículo 18.- DEFINICIÓN

Son aquellas en las cuales la relación Profundidad / ancho (D/B) es menor o igual a cinco (5), siendo D, la profundidad de la cimentación y B el ancho o diámetro de

Son cimentaciones superficiales las zapatas aisladas, conectadas y combinadas: las cimentaciones continuas (cimientos corridos) y las plateas de cimentación.

### Artículo 19.- PROFUNDIDAD DE CIMENTACIÓN

Artículo 19.- PROFUNDIDAD DE CIMENTACION
La profundidad de cimentación de zapatas y cimientos corridos, es la distancia desde el nivel de la superficie del terreno a la base de la cimentación, excepto en el caso de edificaciones con sótano, en que la profundidad de cimentación estará referida al nivel del piso del sótano. En el caso de plateas o losas de cimentación la profundidad será la distancia del fondo de la losa a la superficie del terreno natural.

La profundidad de cimentación quedará definida por el PR y estará condicionada a cambino de volumen por el PR y estará condicionada a cambino de volumen por

el PR y estará condicionada a cambios de volumen por humedecimiento-secado, hielo-deshielo o condiciones particulares de uso de la estructura, no debiendo ser me-

nor de 0,80 m en el caso de zapatas y cimientos corridos. Las plateas de cimentación deben ser losas rigidas de concreto armado, con acero en dos direcciones y deberán llevar una viga perimetral de concreto armado ci-mentado a una profundidad mínima de 0,40 m, medida desde la superficie del terreno o desde el piso terminado, la que sea menor. El espesor de la losa y el peralte de la viga perimetral serán determinados por el Profesional Res-ponsable de las estructuras, para garantizar la rigidez de

la cimentación.
Si para una estructura se plantean varias profundidades de cimentación, deben determinarse la carga admisible y el asentamiento diferencial para cada caso. Deben evitarse la interacción entre las zonas de influencia de los cimientos adyacentes, de lo contrario será necesario te-nerla en cuenta en el dimensionamiento de los nuevos

Cuando una cimentación quede por debajo de una ci-mentación vecina existente, el PR deberá analizar el requerimiento de calzar la cimentación vecina según lo indicado en los Articulos 33 (33.6).

No debe cimentarse sobre turba, suelo orgánico, tie rra vegetal, relleno de desmonte o rellenos sanitario o in-dustrial, ni rellenos No Controlados. Estos materiales in-adecuados deberán ser removidos en su totalidad, antes de construir la edificación y ser reemplazados con mate-riales que cumplan con lo indicado en el Artículo 21 (21.1).

### Artículo 20.- PRESIÓN ADMISIBLE

determina según lo indicado en el Capitulo 3.

### Artículo 21.- CIMENTACIÓN SOBRE RELLENOS

Los relienos son depósitos artificiales que se diferen-cian por su naturaleza y por las condiciones bajo las que son colocados.

Por su naturaleza pueden ser:

a) Materiales seleccionados: todo tipo de suelo com-pactable, con particulas no mayores de 7,5 (3"), con 30% o menos de material retenido en la malla ¾" y sin elemen-tos distintos de los suelos naturales.

 b) Materiales no seleccionados: todo aquél que no cumpla con la condición anterior.

Por las condiciones bajo las que son colocados:

a) Controlados.
 b) No controlados.

21.1.- Rellenos Controlados o de Ingeniería
Los Rellenos Controlados son aquellos que se construyen con Material Seleccionado, tendrán las mismas condiciones de apoyo que las cimentaciones superficiales. Los métodos empleados en su conformación, compactación y control, dependen principalmente de las propiedades físicas del material.

El Material Seleccionado con el que se debe construir

el Relleno Controlado deberá ser compactado de la si-

a) Si tiene más de 12% de finos, deberá compactarse a una densidad mayor o igual del 90% de la máxima den-sidad seca del método de ensayo Proctor Modificado, NTP 339.141 (ASTM D 1557), en todo su espesor. b) Si tiene igual o menos de 12% de finos, deberá com-pactarse a una densidad no menor del 95% de la máxima densidad seca del método de ensayo Proctor Modificado, NTP 339.141 (ASTM D 1557), en todo su espesor.

En todos los casos deberán realizarse controles de En todos los casos deberán realizarse controles de compactación en todas las capas compactadas, a razón necesariamente, de un control por cada 250 m² con un mínimo de tres controles por capa. En áreas pequeñas, (igual o menores a 25 m²) se aceptará un ensayo como mínimo. En cualquier caso, el espesor máximo a contro-lar será de 0,30 m de espesor. Cuando se requiera verificar la compactación de un Relleno Controlado ya construido, este trabajo deberá rea-lizarse mediante cualquiera de los siguientes métodos:

a) Un ensayo de Penetración Estándar NTP 339,133 (ASTM D 1586) por cada metro de espesor de Rellieno Controlado. El resultado de este ensayo debe ser mayor a N = 25, golpes por cada 0,30m de penetración. b) Un ensayo con Cono de Arena, NTP 339,143 (ASTM D1556) ó por medio de métodos nucleares, NTP 339,144 (ASTM D2922), por cada 0,50 m de espesor. Los resultados deberán ser: mayores a 90% de la máxima densidad seca del ensayo Proctor Modificado, si tiene más de 12% de finos; o mayores al 95% de la máxima densidad seca del ensayo Proctor Modificado si tiene igual o menos de 12% de finos.

### 21.2. Rellenos no Controlados

Los rellenos no controlados son aquellos que no cum-plen con el Artículo 21.1. Las cimentaciones superficiales no se podrán construir sobre estos rellenos no controlados, los cuales deberán ser reemplazados en su totalidad por materiales seleccionados debidamente compactados, como se indica en el Artículo 21 (21.1), antes de iniciar la construcción de la cimentación.

Artículo 22.- CARGAS EXCÉNTRICAS En el caso de cimentaciones superficiales que trans-miten al terreno una carga vertical  $\hat{Q}$  y dos momentos M, y M, que actúan simultáneamente según los ejes x e  $\hat{y}$ 



respectivamente, el sistema formado por estas tres solicitaciones será estáticamente equivalente a una carga ver-tical excéntrica de valor **Q**, ubicada en el punto (**e**, **e**)

$$e_x = \frac{M_x}{Q}$$
  $e_x = \frac{M_x}{Q}$ 

El lado de la cimentación, ancho (B) o largo (L), se corrige por excentricidad reduciéndolo en dos veces la excentricidad para ubicar la carga en el centro de gravedad del «área efectiva = B'L'»

$$B = B - 2e$$
,  $L = L - 2e$ ,

El centro de gravedad del «área electiva» debe coinci-dir con la posición de la carga excéntrica y debe seguir el contorno más próximo de la base real con la mayor preci-

sión posible. Su forma debe ser rectangular, aún en el caso de cimentaciones circulares. (Ver Figura Nº 6).

### Articulo 23.- CARGAS INCLINADAS

La carga inclinada modifica la configuración de la su-perficie de falla, por lo que la ecuación de capacidad de carga deber ser calculada tomando en cuenta su efecto.

## Artículo 24.- CIMENTACIONES SUPERFICIALES EN

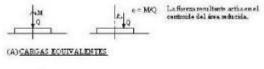
TALUDES

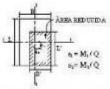
En el caso de cimientos ubicados en terrenos próximos a taludes o sobre taludes o en terreno inclinado, la ecuación de capacidad de carga debe ser calculada teniendo en cuenta la inclinación de la superficie y la inclinación de la base de la cimentación, si la hubiera.

Adicionalmente debe verificarse la estabilidad del talud, considerando la presencia de la estructura.

El factor de seguridad mínimo del talud, en consideraciones estáticas debe ser 1,5 y en condiciones sismicas 1,25.

Figura Nº 6 Cimientos cargados excentricamente

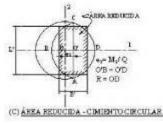




Para camientos rectangulares se reducen las dimensiones sol

$$L' = L - 2e_1$$
  $e_1 = M_1/Q$   
 $B' = B - 2e_1$   $e_1 = M_1/Q$ 

(B) ÁREA REDUCIDA - CIMIENTO RECTANGULAR



Paraun cimiento circular de tadio R, el ásea efectiva + 2n ásea del segmento circular ADC), cossiderar A'e como un rectángulo con L/B' = AC/BD

$$\begin{split} & a = M / Q \\ & A_1^* = 2S - B U^* \\ & U = \left( S \sqrt{\frac{N^2 \cdot a_1}{N^2 \cdot a_2}} \right) \\ & B^* = U^* \sqrt{\frac{N^2 \cdot a_2}{N^2 \cdot a_2}} \\ & S = \frac{\alpha R^2}{2} \cdot \left[ a_2 \sqrt{R^2 \cdot a_2^2} + R^2 \cdot a \alpha^4 (-\frac{\alpha a_2}{N^2}) \right] \end{split}$$

# CAPITULO 5 CIMENTACIONES PROFUNDAS

### Artículo 25.- DEFINICIÓN

Articulo 25.- DEPINICION

Son aquellas en las que la relación profundidad /ancho (D/B) es mayor a cinco (5), siendo Df la profundidad
de la cimentación y B el ancho o diámetro de la misma.

Son cimentacións profundas: los pilotes y micropilotes, los pilotes para densificación, los pilares y los cajones de cimentación.

La cimentación profunda será usada cuenda las cimentacións.

nes de cimentación.

La cimentación profunda será usada cuando las cimentaciones superficiales generen una capacidad de carga que no permita obtener los factores de seguridad indicados en el Artículo 16 o cuando los asentamientos generen asentamientos diferenciales mayores a los indicados en el Artículo 14. Las cimentaciones profundas se pueden usar también para anclar estructuras contra fuerzas de luertamientos y oses colaborar con la resistencia de fuerlevantamiento y para colaborar con la resistencia de fuer-zas laterales y de volteo. Las cimentaciones profundas pueden además ser requeridas para situaciones especiales tales como suelos expansivos y colapsables o suelos sujetos a erosión. Algunas de las condiciones que hacen que sea nece-saria la utilización de cimentaciones profundas, se indican a continuación:

- a) Cuando el estrato o estratos superiores del suelo son altamente compresibles y demasiado debiles para soportar la carga transmitida por la estructura. En estos casos se usan pilotes para transmitir la carga a la roca o a un estrato más resistente.
- b) Cuando están sometidas a fuerzas horizontales, ya que las cimentaciones con pilotes tienen resistencia por flexión mientras soportan la carga vertical transmitida por
- c) Cuando existen suelos expansivos, colapsables, licuables o suelos sujetos a erosión que impiden cimen-tar las obras por medio de cimentaciones superficiales.
- d) Las cimentaciones de algunas estructuras, como to-rres de transmisión, plataformas en el mar, y losas de só-tanos debajo del nivel freático, están sometidas a fuerzas de levantamiento. Algunas veces se usan pilotes para resistir dichas fuerzas.



### Artículo 26.- CIMENTACIÓN POR PILOTES

Los pilotes son elementos estructurales hechos de con-creto, acero o madera y son usados para construir cimen-taciones en los casos en que sea necesario apoyar la cimentación en estratos ubicados a una mayor profundidad que el usual para cimentaciones superficiales.

26.1. Programa de exploración para pilotes El programa de exploración para cimentaciones por pilotes se sujetará a lo indicado en el Artículo 11.

## 26.2. Estimación de la longitud y de la capacidad

de carga del pilote

Los pilotes se dividen en dos categorias principales,
dependiendo de sus longitudes y del mecanismo de transferencia de carga al suelo, como se indica en los siguien-

a) Si los registros de la perforación establecen la pre-

a) Si los registros de la perforación establecen la presencia de roca a una profundidad razonable, los pilotes se extienden hasta la superficie de la roca. En este caso la capacidad última de los pilotes depende por completo de la capacidad de carga del material subyacente. b) Si en vez de roca se encuentra un estrato de suelo bastante compacto y resistente a una profundidad razonable, los pilotes se prolongan unos cuantos metros dentro del estrato duro. En este caso, la carga última del pilote se expresa como:

$$Q_x = Q_p + \sum Q_f$$

donde:

conce:

O – capacidad última del pilote.

O – capacidad última tomada por la punta del pilote.

ZD – capacidad última tomada por la fricción superficial desarrollada en los lados del pilote, por los estratos que intervienen en el efecto de fricción.

Si EQ, es muy pequeña:

$$O_{\cdot} = O_{\cdot}$$

En este caso, la longitud requerida de pilote se estima con mucha precisión si se dispone de los registros de ex-

con mucha precisión si se dispone de los registros de ex-ploración del subsuelo.

c) Cuando no se tiene roca o material resistente a una profundidad razonable, los pilotes de carga de punta re-sultan muy largos y antieconómicos. Para este tipo de condición en el subsuelo, los pilotes se hincan a profundi-dades específicas. La carga última de esos pilotes se expresa por la ecuación:

$$Q_{\nu} = Q_{\nu} + \sum_{i} Q_{i}$$

donde:  $\mathbf{Q}_{\sigma}$  = capacidad última del pilote.

Q = capacidad última tomada por la punta del pilote. SO, = capacidad última tomada por la fricción superfi-cial desarrollada en los lados del pilote, por los estratos que intervienen en el efecto de fricción.

Sin embargo, si el valor de Q, es pequeño:

$$Q_s = \sum_i Q_i$$

Éstos se denominan pilotes de fricción porque la ma-yor parte de la resistencia se deriva de la fricción superfi-cial. La longitud de estos pilotes depende de la resisten-cia cortante del suelo, de la carga aplicada y del tamaño del pilote. Los procedimientos teóricos para dicho cálculo se presentan más adelante.

## 26.3. Consideraciones en el cálculo de capacidad

de carga
Dentro de los cálculos de la capacidad de carga de los
Dentro de los cálculos de la capacidad de carga de los pilotes no se deben considerar los estratos licuables, aque los de muy baja resistencia, suelos orgánicos ni turbas.

### 26.4. Capacidad de carga del grupo de pilotes

En el caso de un grupo de pilotes de fricción en arci-lla, deberá analizarse el efecto de grupo.

En el caso de pilotes de punta apoyados sobre un estrato resistente de poco espesor, debajo del cual se tie-ne un suelo menos resistente, debe analizarse la capaci-dad de carga por punzonamiento de dicho suelo.

### a) Factores de seguridad

Para el cálculo de la capacidad de carga admisible, mediante métodos estáticos, a partir de la carga última, se utilizarán los factores de seguridad estipulados en el

se utilizarán los factores de segundad campulados en Artículo 16.

- Para el cálculo mediante métodos dinámicos, se utilizará el factor de segundad correspondiente a la fórmula utilizada. En ningún caso el factor de segundad en los métodos dinámicos será menor de 2.

### b) Espaciamiento de pilotes

El espaciamiento mínimo entre pilotes será el indica-do en la Tabla 9.

TABLA 9 ESPACIAMIENTO MÍNIMO ENTRE PILOTES		
LONGITUD (m)	ESPACIAMIENTO ENTRE EJES	
L<10	36	
10 ≤ L < 25	46	
L≥25	5b	

Donde b - d'ámetro o mayor dimensión del pilote.

Para el caso de pilotes por fricción, este espaciamien-to no podrá ser menor de 1,20 m.

### c) Fricción negativa

La fricción negativa es una fuerza de arrastre hacia abajo ejercida sobre el pilote por el suelo que lo rodea, la cual se presenta bajo las siguientes condiciones:

Si un relleno de suelo arcilloso se coloca sobre un estrato de suelo granular en el que se hinca un pilote, el relleno se consolidará gradualmente, ejerciendo una fuer-za de arrastre hacia abajo sobre el pilote durante el período de consolidación.

do de consolidación.

Si un relleno de suelo granular se coloca sobre un estrato de arcilla blanda, inducirá el proceso de consolidación en el estrato de arcilla y ejercerá una fuerza de arrastre hacia abajo sobre el pilote.

Si existe un relleno de suelo orgánico por encima del estrato donde está hincado el pilote, el suelo orgánico se consolidará gradualmente, debido a la alta compresibilidad propia de este material, ejerciendo una fuerza de arrastre hacia abajo sobre el pilote.

El descenso del nivel freático incrementará el esfuerzo vertical efectivo sobre el suelo a cualquier profundidad, lo que inducirá asentamientos por consolidación en la arcilla. Si un pilote se localiza en el estrato de arcilla, quedará sometido a una fuerza de arrastre hacia abajo.

 Este efecto incrementa la carga que actúa en el pilo-te y es generado por el desplazamiento relativo hacia abajo del suelo con respecto al pilote; deberá tomarse en cuenta cuando se efectúa pilotaje en suelos compresibles.

### d) Análisis del efecto de la fricción negativa

Para analizar el efecto de la fricción superficial negativa se utilizarán los métodos estáticos, considerando úni-camente en ellos la fricción lateral suelo – pilote, actuan-do hacia abajo. - La fricción negativa debe considerarse como una car-

ga adicional a la que trasmite la estructura

### 26.5. Asentamientos

a) Se estimará primero el asentamiento tolerable por la estructura y luego se calculará el asentamiento del pilote aislado o grupo de pilotes para luego compararlos.
b) En el cálculo del asentamiento del pilote aislado se considerarán: el asentamiento debido a la deformación axial del pilote, el asentamiento generado por la acción de punta y el asentamiento generado por la carga transmitida por fricción.
c) En el caso de pilotes en suelos granulares, el asentamiento del grupo está en función del asentamiento del pilote aislado.



d) En el caso de pilotes en suelo cohesivo, el principal componente del asentamiento del grupo proviene de la consolidación de la arcilla. Para estimar el asentamiento, en este caso, puede reemplazarse al grupo de pilotes por una zapata imaginaria ubicada a ¾, de la profundidad del grupo de pilotes, de dimensiones iguales a la sección del grupo y que aplica la carga transmitida por la estruc-

### 26.6. Consideraciones durante la ejecución de la obra

Durante la ejecución de la obra deberán efectuarse pruebas de carga y la capacidad de carga deberá ser verificada por una fórmula dinámica conflable según las condiciones de la hinca.

### a) Pruebas de carga

Se deberán efectuar pruebas de carga según lo indicado en la Norma ASTM D 1143.

El número de pruebas de carga será de una por cada lote o grupos de pilotes, con un mínimo de una prueba por cada cincuenta pilotes.

Las pruebas se efectuarán en zonas con perfil de suelo conocido como más desfavorables

b) Ensayos diversos

Adicionalmente a la prueba de carga, se recomiendan los siguientes ensayos en pilotes ya instalados:

Verificación del buen estado físico. Prueba de carga estática lateral, de acuerdo a las solicitaciones.

Verificación de la inclinación.

Artículo 27.- CIMENTACIÓN POR PILARES

Los pilares son elementos estructurales de concreto vaciados -in situ- con diámetro mayor a 1,00 m, con o sin refuerzo de acero y con o sin fondo ampliado.

27.1. Capacidad de carga La capacidad de carga de un pilar deberá ser evalua-da de acuerdo a los mismos métodos estáticos utilizados en el cálculo de pilotes. Se tomará en cuenta los efectos por pueta y fricción. por punta y fricción.

27.2, Factor de seguridad La capacidad admisible se obtendrá dividiendo la capacidad última por el factor de seguridad. Se utilizarán los factores estipulados en el Articulo 16.

27.3. Acampanamiento en la base del pilar

Se podrá acampanar el pilar en el ensanchamiento de la base a fin de incrementar la capacidad de carga del pilar, siempre y cuando no exista peligro de derrumbes.

27.4. Aflojamiento del suelo circundante El aflojamiento del suelo circundante deberá controlarse mediante:

- a) Una rápida excavación del fuste y vaciado del con-
- creto.
  b) El uso de un forro en la excavación del fuste.
  c) La aplicación del Método del Lodo Bentonitico.

### 27.5. Asentamientos

a) Una vez comprobada la capacidad de carga del suelo, deberá estimarse el grado de deformación que se producirá al aplicar las cargas. El asentamiento podrá ser un factor de limitación en el proyecto estructural del

pilar.
b) Se calculará el asentamiento debido a la deformación axial del pilar, el asentamiento generado por la ac-ción de punta y el asentamiento generado por la carga transmitida por fricción.

### Artículo 28.- CAJONES DE CIMENTACIÓN

Los cajones de cimentación son elementos estructu-rales de concreto armado que se construyen sobre el terreno y se introducen en el terreno por su propio peso al ser excavado el suelo ubicado en su interior. El PR deberá indicar el valor la fricción lateral del suelo para determinar el peso requerido por el cajón para su instala-ción.

28.1. Capacidad de carga

28.1. Capacidad de carga de un cajón de cimentación de-berá ser evaluada de acuerdo a los mismos métodos está-ticos utilizados en el cálculo de zapatas o pilares y depen-derá de la relación profundidad /ancho (D/B) si es menor o igual a cinco (5) se diseñará como cimentación superficial, si es mayor a cinco (5) se diseñará como un pilar.

28.2. Factor de seguridad La capacidad admisible se obtendrá dividiendo la ca-pacidad última por el factor de seguridad. Se utilizarán los factores estipulados en el Artículo 16.

### 28.3. Asentamientos

a) Una vez comprobada Una vez comprobada la capacidad de carga del suelo, se deberá calcular el asen-tamiento que se producirá al aplicar las cargas.

b) Se calculará el asentamiento debido a la deformación axial del cajón, el asentamiento generado por la ac-ción de punta y el asentamiento generado por la carga transmitida por fricción.

# CAPÍTULO 6 PROBLEMAS ESPECIALES DE CIMENTACIÓN

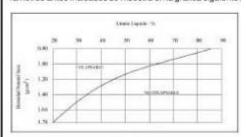
Articulo 29.- SUELOS COLAPSABLES

Son suelos que cambian violentamente de volumen por la acción combinada o individual de las siguientes acciones:

a) al ser sometidos a un incremento de carga o
 b) al humedecerse o saturarse

29.1. Obligatoriedad de los Estudios

29.1. Obligatoriedad de los Estudios En los lugares donde se conozca o sea evidente la ocurrencia de hundimientos debido a la existencia de sue-los colapsables, el *PR* deberá incluir en su *EMS* un análi-sis basado en la determinación de la plasticidad del suelo NTP 339.129 (ASTM D4318), del ensayo para determinar el peso volumétrico NTP 339.139 (BS 1377), y del ensayo de humedad NTP 339.127 (ASTM D2216), con la finalidad de erablas el poteccial de calapso del seido en la finalidad de erablas el poteccial de calapso del seido en función del de evaluar el potencial de colapso del suelo en función del Límite Líquido (LL) y del peso volumétrico seco (g.). La relación entre los colapsables y no colapsables y los pa-rámetros antes indicados se muestra en la gráfica siguiente:



PRIDREGAZ CHICARIES FIGURA 7

29.2. Evaluación del Potencial de Colapso

Cuando el PR encuentre evidencias de la existencia de suelos colapsables deberá sustentar su evaluación mediante los resultados del ensayo de ensayo de Colap-sabilidad Potencial según NTP 339.163 (ASTM D 5333). Las muestras utilizadas para la evaluación de colapsabilidad deberán ser obtenidas de pozos a cielo abierto, en condición inalterada, preferentemente del tipo **Mib**. El potencial de colapso (CP) se define mediante la

siguiente expresión:

$$CP(\%) = \frac{\Delta e}{1 + e_0} x100$$
  $\sigma$   $CP(\%) = \frac{\Delta H_c}{H_a}$ 

Δe = Cambio en la relación de vacíos debido al colap-

so bajo humedecimiento.

e = Relación de vacíos inicial.

dH = Cambio de altura de la muestra.

H = Altura inicial de la muestra.



El PR establecerá la severidad del problema de colapsabilidad mediante los siguientes critérios:

CP (%)	Severidad del problema
0 a 1	No colapsa
1 8 5	Colapso moderado
5 a 10	Colapso
10 a 20	Colapso severo
>20	Colapso muy severo

De manera complementaria, pueden utilizarse prue-bas de carga en estado seco y humedecido ASTM1194. El objetivo de las mismas será realizar un análisis comparativo del comportamiento del suelo en su condición natural, con relación a su comportamiento en condi-ción húmeda.

En caso se verifique la colapsabilidad del suelo, el PR deberá formular las recomendaciones correspondientes a fin de prevenir su ocurrencia.

### 29.3. Cimentaciones en áreas de suelos colapsables

Las cimentaciones construidas sobre suetos que co-lapsan (CP>5) están sometidas a grandes fuerzas cau-sadas por el hundimiento violento del suelo, el cual pro-voca asentamiento, agrietamiento y ruptura, de la cimen-tación y de la estructura. Por lo tanto no esta permitido cimentar directamente sobre suelos colapsables. La ci-mentación y los pisos deberán apoyarse sobre suelos no colapsables. Los pisos no deberán apoyarse directamente sobre suelos colapsables.

### 29.4. Reemplazo de un suelo colapsable

29.4. Reemplazo de un suelo colapsable Cuando se encuentren suelos que presentan colapso moderado y a juicio del PR, poco profundos, éstos serán retirados en su totalidad antes de iniciar las obras de construcción y serán reemplazados por Rellenos Con-trolados compactados adecuadamente de acuerdo al Artículo 21 (21.1). Rellenos controlados o de ingeniería de la presente Norma.

# Artículo 30.- ATAQUE QUIMICO POR SUELOS Y AGUAS SUBTERRANEAS

### 30.1. Generalidades

Las aguas subterráneas son más agresivas que los suelos al estado seco; sin embargo el humedecimiento de un suelo seco por riego, filtraciones de agua de lluvis, fugas de conductos de agua o cualquier otra causa, puede

activar a las sales solubles. Esta Norma solo considera el ataque externo por sue-los y aguas subterráneas y no toma en cuenta ningún otro tipo de agresión.

30.2. Obligatoriedad de los Estudios En los lugares con Napa Freática en la zona activa de la cimentación o donde se conozca o sea evidente la ocurrencia de ataque químico al concreto de cimen-taciones y superestructuras, el PR deberá incluir en su EMS un análisis basado en ensayos químicos del agua o del suelo en contacto con ellas, para descartar o contrarrestar tal evento.

### 30.3. Ataque Químico por Suelos y Aguas Subterráneas

 a) Ataque Ácido
 En caso del Ph sea menor a 4,0 el PR, deberá proponer medidas de protección adecuado, para proteger el
 concreto del ataque ácido

b) Ataque por Sulfatos La mayor parte de los procesos de destrucción cau-sados por la formación de sales son debidos a la acción agresiva de los sulfatos. La corrosión de los sulfatos se diferencia de la causada por las aguas blandas, en que no tiene lugar una lixiviación, sino que la pasta endureci-da de cemento, a consecuencia de un aumento de volu-men, se desmorona y expansiona, formándose grietas y el ablandamiento del concreto.

En la Tabla 4.4.3 de la NTE E.060 Concreto Armado se indican los grados de ataque químico por sulfatos en aguas y suelos subterráneos y la medida correctiva a usar en cada caso.

usar en cada caso.

En el caso que se desea usar un material sintético para proteger la cimentación, esta deberá ser geomembrana o geotextil cuyas características deberán ser definidas por PR. Las propiedades de estoas materiales estarán de acuerdo a las NTP.

La determinación cuantitativa de sulfatos en aguas y suelos se hará mediante las Normas Técnicas ASTM D 516, NTP 400.014, respectivamente.

### c) Ataque por Cloruros

c) Ataque por Cloruros

Los fenómenos corrosivos del ión cloruro a las cimentaciones se restringe al ataque químico al acero de refuerzo del concreto armado.

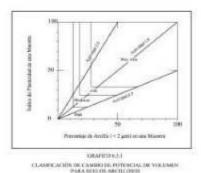
Cuando el contenido de ión cloro sea determinado mediante la NTP 400.014, sea mayor 0,2 %, o cuando el contenido de ión cloro en contacto cimentación en el agua se ha determinado por NTP 339.076 (sea mayor de 1000 num) el PR debe recompendar las mediadas de protec-

ppm) el PR debe recomendar las mediadas de protec-ción necesaria. La determinación cuantitativa de cloruros en aguas y suelos se hará mediante las NTP 339.076 y 400.014, respectivamente

### Articulo 31.- SUELOS EXPANSIVOS

Son suelos cohesivos con bajo grado de saturación que aumentan de volumen al humedecerse o saturarse.

31.1. Obligatoriedad de los Estudios
En las zonas en las que se encuentren suelos cohesivos con bajo grado de saturación y plasticidad
alta (LL \* 50), el PR deberá incluir en su EMS un análisis basado en la determinación de la plasticidad del
suelo NTP 339.129 (ASTM D4318) y ensayos de granulometria por sedimentación NTP 339.128 (ASTM D 422)
con la finalidad de evaluar el potencial de expansión
del suelo cohesivo en función del porcentaje de particulas menores a 2m m, del índice de plasticidad (IP) y
de la actividad (A) de la arcilla. La relación entre la
Expansión Potencial (Ep) y los parámetros antes indicados se muestra en la gráfica siguiente:



31.2. Evaluación del Potencial de Expansión Cuando el PR encuentre evidencias de la existencia de suelos expansivos deberá sustentar su evaluación mediante los resultados del ensayo para la Determinación del Hinchamiento Unidimensional de suelos cohesivos según NTP 339.170 (ASTM D 4648). Las muestras utilizadas para la evaluación del hinchamiento deberán ser obtenidas de pozos a cielo abierto, en condición inalterada, preferentemente del tipo Mib.



# Tabla 10 CLASIFICACIÓN DE SUELOS EXPANSIVOS

Potencial de expansión	Expansión en consolidómetro bajo presión vertical de 7 kPa (0,67 kgf/cm²)		Porcentaje de particulas menores que dos micras
%	%	%	%
Muy alto	> 30	> 32	> 37
Alto	20 - 30	23 - 45	18 - 37
Medio	10 - 20	12 - 34	12 - 27
Bajo	< 10	< 20	< 17

## 31.3. Cimentaciones en áreas de suelos expan-

SIVOS

Las cimentaciones construidas sobre arcillas expansivas están sometidas a grandes fuerzas causadas por la expansión, las cuales provocan levantamiento, agrietamiento y ruptura de la cimentación y de la estructura. Por lo tanto no esta permitido cimentar directamente sobre suples expansivas. La cimentación deberá apouase. bre suelos expansivos. La cimentación deberá apoyarse sobre suelos no expansivos o con potencial de expan-sión bajo. Los pisos no deberán apoyarse directamente sobre suelos expansivos y deberá dejarse un espacio libre suficientemente holgado para permitir que el suelo bajo el piso se expanda y no lo afecte.

### 31.4. Reemplazo de un suelo expansivo

Cuando se encuentren suelos medianamente expan-sivos y a juicio de PR, poco profundos, éstos serán retirados en su totalidad antes de iniciar las obras de construcción y serán reemplazados por Rellenos Controlados compactados adecuadamente de acuerdo al Artículo 21 (21.1). Relienos controlados o de ingeniería de la presente Norma.

### Artículo 32.- LICUACIÓN DE SUELOS

32.1. Generalidades

En suelos granulares finos ubicados bajo la Napa Freática y algunos suelos cohesivos, las solicitaciones sismicas pueden originar el fenómeno denominado licuación, el cual consiste en la pérdida momentánea de la resistencia al corte del suelo, como consecuencia de la presión de poros que se genera en el agua contenida en sus vacios originada por la vibración que produce el sismo. Esta pérdida de resistencia al corte genera la ocurrencia de grandes asentamientos en las obras sobreyacentes. Para que un suelo granular sea susceptible de licuar durante un sismo, debe presentar simultaneamente las características siguientes:

- Debe estar constituido por arena fina, arena limosa, arena arcillosa, limo arenoso no plástico o grava empa-cada en una matriz constituida por alguno de los materiales anteriores.
  - Debe encontrarse sumergido.

En estos casos deben justificarse mediante el Análi-sis del Potencial de Licuación, (Ver Articulo 32 (32.3)) la ocurrencia o no del fenómeno de licuación.

### 32.2. Investigación de campo

Cuando las investigaciones preliminares o la historia sísmica del lugar hagan sospechar la posibilidad de ocu-rrencia de licuación, el PB debe efectuar un trabajo de campo que abarque toda el área comprometida por la estructura de acuerdo a lo indicado en la Tabla 6. Los sondeos deberán ser perforaciones por la técni-

ca de lavado o rotativas y deben llevarse a cabo Ensa-yos Estándar de Penetración SPT NTP 339.133 (ASTM D 1596) espaciados cada 1 m. Las muestras que se obyos estandar de Penetración SPT NTP 339.133 (ASTM D 1596) espaciados cada 1 m. Las muestras que se ob-tengan el penetrómetro utilizado para el ensayo SPT de-berán recuperarse para poder efectuar con ellas ensa-yos de clasificación en el laboratorio. Si dentro de la profundidad activa se encuentran los suelos indicados en el Artículo 32 (32.1), deberá profun-

dizarse la investigación de campo hasta encontrar un estrato no licuable de espesor adecuado en el que se pueda apoyar la cimentación. El Ensayo de DPSH puede ser usado para investi-gaciones preliminares, o como auscultaciones com-plementarias de los ensayos SPT, previa calibración

La misma exigencia procede para el Ensayo de Pene-tración Dinámica Ligera (DPL), pero hasta una profun-didad máxima de 8 m.

### 32.3. Análisis del Potencial de Licuación

32.3. Análisis del Potencial de Licuación
En el caso de suelos arenosos que presentan las tres características indicadas en el Artículo 32 (32.1), se deberá realizar el análisis del potencial de licuación utilizando el método propuesto por Seed e Idriss. Este método fue desarrollado en base a observaciones in-situ del comportamiento de depósitos de arenas durante sismos pasados. El procedimiento involucra el uso de la resistencia a la penetración estandar N (Número de golpes derasayo SPT). El valor de N obtenido en el campo deberá corregirse por: energía, diámetro de la perforación, longitud de las barras para calcular a partir de ese valor el potencial de licuación de las arenas.

La aceleración máxima requerida para el análisis de potencial de licuación será estimada por el PR. la cual será congruente con los valores empleados en el diseño estructural correspondiente, para lo cual el PR efectuara las coordinaciones pertinentes con los responsables del diseño sismo resistente de la obra.

Este método permite calcular, el esfuerzo cortante inducido por el sismo en el lugar y a partir de la resistencia a la penetración estándar normalizada (N.), el esfuerzo cortante limite para la ocurrencia del fenómeno de licuación. También es posible determinar el factor de seguridad frente a la ocurrencia de la licuación y la aceleración máxima de un sismo que la causaria.

dad frente a la ocurrencia de la licuación y la aceleración máxima de un sismo que la causaría.

### 32.4. Licuación de suelos finos cohesivos

Si se encuentran suelos finos cohesivos que cum-plan simultáneamente con las siguientes condiciones:

- Porcentaje de partículas más finas que 0,005 m ≤ 15%

  - Limite liquido (LL) ≤ 35. Contenido de humedad (w) > 0,9 LL.

Estos suelos pueden ser potencialmente licuables, sin embargo no licuan si se cumple cualquiera de las sigulen-tes condiciones:

Si el contenido de arcilla (particulas más finas que 0,005 m) es mayor que 20%, considerar que el suelo no es licuable, a menos que sea extremadamente sensitiva.

Si el contenido de humedad de cualquier suelo arcilloso (arcilla, arena arcillosa, limo arcilloso, arcilla areno-sa, etc.) es menor que 0,9 W<sub>L</sub>, considerar que el suelo no es licuable.

### Artículo 33 - SOSTENIMIENTO DE EXCAVACIONES

### 33.1.- Generalidades

Las excavaciones verticales de más de 2,00 m de profundidad requeridas para alcanzar los niveles de los sótanos y sus cimentaciones, no deben permane-cer sin sostenimiento, salvo que el estudio realizado

cer sin sosterimiento, salva que el estudio realizado por el PB determine que no es necesario efectuar obras de sostenimiento. La necesidad de construir obras de sostenimiento, su diseño y construcción son responsabilidad del contratis-ta de la obra.

33.2. Estructura de Sostenimiento Dependiendo de las características de la obra se pre-sentan las siguientes alternativas para el sostenimiento de las paredes de excavación:

Proyectar obras y estructuras de sostenimiento tem-poral y luego, al finalizar los trabajos de corte, construir las estructuras de sostenimiento definitivas.
 Proyectar estructuras de sostenimiento definitivas que se vayan construyendo o a medida se avance con los trabajos de corte.

Existen diversos tipos de obras para el sostenimiento temporal y definitivo de los taludes de corte, entre los cuales podemos mencionar las pantallas ancladas, ta-blestacas, pilotes continuos, muros diafragma, calzaduras, nailings, entre otros,

Las calzaduras son estructuras provisionales que se diseñan y construyen para sostener las cimentaciones vecinas y el suelo de la pared expuesta, producto de las



excavaciones efectuadas. Tienen por función prevenir las fallas por inestabilidad o asentamiento excesivo y mantener la integridad del terreno colindante y de las obras existentes en él, hasta entre en funcionamiento las obras de sostenimiento definitivas. Las calzaduras es-tán constituídas por paños de concreto que se constru-

tán constituídas por paños de concreto que se constru-yen alternada y progresivamente. El ancho de las calza-duras debe ser inicialmente igual al ancho del cimiento por calzar y deberá irse incrementando con la profundi-dad. Las calzaduras deben ser diseñadas para las car-gas verticales de la estructura que soportan y para po-der tomar las cargas horizontales que le induce el suelo y eventualmente los sismos.

### 33.3. Parámetros a ser proporcionados en el EMS

El informe del EMS deberá incluir los parámetros de suelos requeridos para el diseño de las obras de soste-nimiento de las edificaciones, muros perimetrales, pistas y terrenos vecinos, considerando que estos puedan ser desestabilizados como consecuencia directa de las ex-

oesestabilizados como consecuencia directa de las excavaciones que se ejecuten para la construcción de los sótanos directa de las excavaciones que se ejecuten para la construcciones de los sótanos.

Para cumplir lo anterior el PR, deberá proveer toda la información referente al perill de suelos en toda la profundidad de excavación, el nivel freatico, las caracteristas ficiales de los regions de la construcción de consecución de la consecuci

fundidad de excavación, el nivel freático, las caracteris-ticas físicas de los suelos, el peso unitario, el valor de la cohesión y el angulo de la fricción interna de los diferen-tes estratos, según se aplique. Estos mismos paráme-tros deben ser proporcionados por el PR del EMS para el caso de una eventual saturación del suelo. En caso de ser requerido el bombeo o abatimiento de la Napa Freática durante la excavación y la construcción de las obras de sostenimiento y/o calzaduras, el PR deberá proponer los coeficientes de permeabilidad horizontal y vertical del terreno, aplicables al cálculo del caudal de agua a extraer y deberá prevenir cualoujer consequencia necaa extraer y deberá prevenir cualquier consecuencia nega-tiva que pueda coaccionar a la obra o a las edificaciones existente, el acto de bombear o abatir la Napa Freática.

33.4. Consideraciones para el Diseño y Construcción de Obras de Sostenimiento
En el proyecto de las estructuras de sostenimiento el
Contratista de la Obras deberá considerar los siguientes aspectos como mínimo:

- Los empujes del suelo. Las cargas de las edificaciones vecinas. Las variaciones en la carga hidrostática (satura-humedecimiento y secado). Las sobrecargas dinámicas (sismos y vibraciones
- causadas artificialmente).
- La ejecución de accesos para la construcción.
   La posibilidad de realizar anclajes en los terrenos adyacentes (de ser aplicable).
   La excavación, socavación o erosión delante de las estructuras de sostenimiento.
- La perturbación del terreno debido a las operaciones de hinca o de sondeos.
   La disposición de los apoyos o puntales temporales

- (de ser requeridos).

   La posibilidad de excavación entre puntales.

   La capacidad del muro para soportar carga vertical.

   El acceso para el mantenimiento del propio muro y cualquier medida de drenaje.

En el caso de las calzaduras el Contratista de la En el caso de las calzaduras el Contratista de la Obra no deberá permitir que éstas permanezcan sin soporte horizontal, por un tlempo tal que permita la aparición de grietas de tensión y fuerzas no previstas en el cálculo de las calzaduras (permanentes o even-tuales) y que puedan producir el colapso de las calza-duras (permanentes o eventuales) y que pueda pro-ducir el colapso de las mismas.

### 33.5. Efectos de de Sismo

De producirse un sismo con una magnitud mayor o igual a 3,5 grados de la Escala Richter, el Contratista a cargo de las excavaciones, deberá proceder de inmediato, bajo su responsabilidad y tomando las precaucio-nes del caso, a sostener cualquier corte de más de 2,00 m de profundidad, salvo que un estudio realizado por un especialista determine que no es necesario.

33.6. Excavaciones sin Soporte

No se permitirán excavaciones sin soporte, si las mis-mas reducen la capacidad de carga o producen inestabi-

lidad en las cimentaciones vecinas. El **PR** deberá determinar, si procede, la profundidad máxima o altura crítica (*Hc*) a la cual puede llegar la excavación sin requerir soporte.

# ANEXO I GLOSARIO

ASENTAMIENTO DIFERENCIAL.- Máxima diferencia

ASENTAMIENTO DIFERENCIAL TOLERABLE. - Máximo asentamiento diferencial entre dos elementos adya-centes a una estructura, que al ocurrir no produce danos causa problemas.

CAJÓN (CAISON).- Elemento prefabricado de ci-mentación, que teniendo dimensiones exteriores de un elemento macizo, se construye inicialmente hueco (como una caja), para ser relienado después de colocado en su

CAPACIDAD DE CARGA.- Presión requerida para pro-

CARGA DE TRABAJO. Sinónimo de presión admi-ta, sin factores de armentación por corte (sin factor de seguridad).

CARGA ADMISIBLE. Sinónimo de presión admisible, CARGA DE SERVICIO. Carga viva más carga muer-ta, sin factores de ampliación.

CARGA DE TRABAJO. Sinónimo de presión admi-

CARGA MUERTA.- Ver NTE E.020 Cargas .
CARGA VIVA.- Ver NTE E.020 Cargas .
CIMENTACIÓN.- Parte de la edificación que transmial subsuelo las cargas de la estructura.
CIMENTACIÓN CONTINUA.- Cimentación superficial

en la que el largo (L) es igual o mayor que diez veces el ancho (B). CIMENTACIÓN POR PILARES,- Cimentación profun-

da, en la cual la relación Profundidad / Ancho (D,/ B) es mayor o igual que 5, siendo D, la profundidad enterrada y B el ancho enterrada del pilar. El pilar es excavado y

vaciado en el sibo.

CIMENTACIÓN POR PILOTES.- Cimentación profunda en la cual la relación Profundidad / Ancho (d / b) es mayor o igual a 10, siendo d la profundidad enterrada del pliote y b el ancho o diametro del pliote.

CIMENTACIÓN POR PLATEA DE CIMENTACIÓN.- CI-

CIMENTACION POR PLATEA DE CIMENTACION.- Cimentación constituida por una losa sobre la cual se apoyan varias columnas y cuya área se aproxima sensiblemente al área total de la estructura soportada.

CIMENTACIÓN PROFUNDA.- Aquella que transmite cargas a capas del suelo mediante pilotes o pilares.

CIMENTACIÓN SUPERFICIAL.- Aquella en la cual la relación Profundidad/Ancho (D, / B) es menor o igual a 5, siendo D, la profundidad de la cimentación y B el ancho o diámetro de la misma.

ESTRATO TIPICO.- Estrato de suelo con características tales que puede ser recresentativo de otros iguales

ticas tales que puede ser representativo de otros iguales o similares en un terreno dado. ESTUDIO DE MECANICA DE SUELOS (EMS).- Con-

junto de exploraciones e investigaciones de campo, en-sayos de laboratorio y análisis de gabinete que tienen por objeto estudiar el comportamiento de los suelos y sus respuestas ante las solicitaciones estáticas y dinámicas

una edificación.

GEODINAMICA EXTERNA.- Conjunto de fenómenos geológicos de carácter dinámico, que pueden actuar so-bre el terreno materia del Estudio de Mecánica de Suelos, tales como: erupciones volcánicas, inundaciones, huaycos, avalanchas, tsunamis, activación de fallas geoló-

gicas.

LICUEFACCIÓN Ó LICUACIÓN. Fenómeno causado por LICUEFACCIÓN Ó LICUACIÓN. Fenómeno causado por LICUEFACCIÓN O LICUACIÓN. la vibración de los sismos en los suelos granulares satura-dos y que produce el incremento de la presión del agua dentro del suelo con la consecuente reducción de la tensión efectiva. La licuación reduce la capacidad de carga y la rigidez del suelo. Dependiendo del estado del suelo granular saturado al ocurrir la licuación se produce el hundimiento y

colapso de las estructuras cimentadas sobre dicho suelo.

NIVEL FREATICO.- Nivel superior del agua subterrá-nea en el momento de la exploración. El nivel se puede dar respecto a la superficie del terreno o a una cota de



PILOTE.- Elemento de cimentación profunda en el cual la relación Profundidad/Ancho (D, / B) es mayor o

igual a 10.

PILOTES DE CARGA MIXTA.- Aquellos que transmi-

ten la carga, parte por punta y parte por fricción.

PILOTES DE CARGA POR FRICCIÓN.- Aquellos que transmiten la carga a lo largo de su cuerpo por fricción con el suelo que los circunda.

PILOTES DE CARGA POR PUNTA.- Aquellos que transmiten la carga a un estrato resistente ubicado bajo la punta.

la punta.

PILOTES DE DENSIFICACIÓN.- Aquellos que se instalan para densificar el suelo y mejorar las condiciones

para derisidar el suelo y inejorar las condiciones de cimentación.

PRESIÓN ADMISIBLE.- Máxima presión que la cimentación puede transmitir al terreno sin que ocurran asentamientos excesivos (mayores que el admisible) ni el factor de seguridad frente a una falla por corte sea menor que el valor indicado en el Artículo 17.

PRESIÓN ADMISIBLE POR ASENTAMIENTO.- Presión que al ser adicada por la cimentación advacente a

PRESION ADMISIBLE POR ASENTAMIENTO. Presión que al ser aplicada por la cimentación adyacente a
una estructura, ocasiona un asentamiento diferencial igual
al asentamiento admisible. En este caso no es aplicable
el concepto de factor de seguridad, ya que se trata de
asentamientos.

PRESION DE CONTACTO.- Carga transmitida por las
presiones al terrano en el nivel de cimentación inclu-

estructuras al terreno en el nivel de cimentación inclu-yendo el peso propio del cimiento. PRESION DE TRABAJO.- Sinónimo de presión admi-

sible

siole.

PROFESIONAL RESPONSABLE.- Ingeniero Civil, registrado en el Colegio de Ingenieros del Perú.

PROFUNDIDAD ACTIVA.- Zona del suelo ubicada entre el nivel de cimentación y la isobara (linea de igual presión) correspondiente al 10% de la presión aplicada a la cimentación

TIPO DE SECCIÓN	CRITERIO
CUADRADA	2B
CONTINUA	6.4B

PROFUNDIDAD DE CIMENTACIÓN.- Profundidad a al que se encuentra el plano o desplante de la cimentación de una estructura. Plano a través del cual se aplica la carga, referido al nivel del terreno de la obra terminada.

PROPIETARIO.- Persona natural o jurídica que ejerce o ejercerá derecho de propiedad sobre la edificación material del Estudio de Mecanica de Suelos.

RELLENO.- Depósitos artificiales descritos en el Ar-

ROCA.- Material que a diferencia del suelo, no puede

HOCA.- Material que a diferencia del suelo, no puede ser disgregado o excavado con herramientas manuales. SOLICITANTE.- Persona natural o jurídica con quien el PR contrata el EMS. SUELO COLAPSABLE.- Suelos que al ser humede-cidos sufren un asentamiento o colapso relativamente rápido, que pone en peligro a las estructuras cimentadas

sobre ellos.

SUELO EXPANSIVO.- Suelos que al ser humedecidos sufren una expansión que pone en peligro a las estructuras cimentadas sobre ellos.

SUELO ORGANICO.- Suelo de color oscuro que presenta una variación mayor al 25% entre los limites líquidos de la muestra secada al aire y la muestra secada al homo a una temperatura de 110 °C ± 5 °C durante 24 homos.

horas TIERRA DE CULTIVO .- Suelo sometido a labores de labranza para propósitos agricolas

# ANEXO II NORMA ESPAÑOLA – UNE 103-801-94

# GEOTÉCNIA PRUEBA DE PENETRACIÓN DINÁMICA SUPERPESA-DA

### 1. OBJETIVO

Esta norma tiene por objeto describir el procedimiento para la realización de la denominada prueba de penetra-ción dinámica superpesada. Con esta prueba se determi-na la resistencia del terreno a la penetración de un cono-cuando es golpeado según el procedimiento establecido.

### 2. CAMPO DE APLICACIÓN

La prueba de penetración dinámica está especialmente icada para suelos granulares di Su utilización permite:

- Determinar la resistencia a la penetración dinámica de un terreno.
- Evaluar la compacidad de un suelo granular. Cuando el suelo contenga particulas de tamaños tales is que obs-taculicen la penetración del cono en el terreno el resulta-
- do de la prueba puede no ser representativo. Investigar la homogeneidad o anomalías de una capa de suelo.
- Comprobar la situación en profundidad de una capa cuya existencia se conoce.

### 3. SÍMBOLOS Y ABREVIATURAS

D.P.S.H. Abreviatura de la prueba de penetración di-námica en su procedimiento superpesado, que proviene de su denominación de inglés (DPSH).

- Número de golpes necesarios para un penetra-

Numero de goipes necesarios para un penetra-ción del cono en el terreno de 20 cm de profundidad.
 R = Anotación a incluir cuando el numero de golpes requerido para una penetración de 20 cm es superior a

### 4. APARATOS Y MATERIAL NECESARIO

4.1. Cono: Es una pieza de acero cilindrica que termi-na en forma cónica con un ángulo de 90º. El cono podrá ser perdido o recuperable con las configuraciones respectivas que se reflejan en la figura 9.

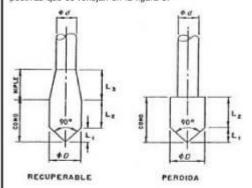


FIG. 9 - Alternativas de cono

- 4.2. Varillaje: Conjunto de varillas de acero macizas que se utilizan para transmitir la energia de golpeo desde la cabeza del varillaje hasta el cono. 4.3. Maza: Cuerpo de acero de 63,5 kg ± 0,5 kg de
- 4.4. Cabeza de impacto: Cuerpo de acero que reci-be el impacto de la maza y que queda unido solidariamen-te a la parte superior de varillaje, sin que durante el gol-peo pueda existir desplazamiento relativo entre ambos, 4.5. Guiadera: Elemento de acero que guía suave-
- 4.5. Guiagera: Liemento de acero que guia suavemente la maza durante su calda.
  4.6. Sistema de elevación y escape: Mecanismo mediante el cual se eleva la maza a una altura de 760 mm ± 10 mm, se libera y se permite su calda libre por la guiadera hasta la cabeza de impacto. La velocidad de la maza cuando se libere será nula.



<sup>&</sup>lt;sup>(1)</sup> La ejecución de pruebas de penetración dinámica debe ser precedida por un reconocimiento mediante sondeos que permita identificar las capas de suelos en el área investigada.
<sup>(2)</sup> La existencia de particulas con tamaño superior a 6 mm puede

obstaculizar el avance del cono sin que ello suponga un incremen to de compacidad.

4.7. Dispositivos de golpeo: Conjunto de elementos que comprende la maza, la cabeza de impacto, la guiadera y el sistema de elevación y escape.
4.8. Martillo de seguridad: Dispositivo de golpeo automático en el que la maza, la cabeza de impacto, la guiadera, y el sistema de elevación y escape están integrados en un mismo elemento. Permite izar la maza y liberarla siempre a la misma altura sin producir movimientos sobre el varillaje de forma que la caida por la guiadera sea totalmente libre y la energía transferida a la cabeza 

### 5. DIMENSIONES Y MASAS

En el procedimiento descrito en la Norma los aparatos definidos en el capitulo 4 tendrán las siguientes dimen-

### Cono

320770

Área nominal de la sección 20 cm² Diámetro 50.5 mm ± 0,5 mm. Longitud parte cónica 25 mm ± 0,2 mm. Longitud parte cilindrica 50 mm ± 0,5 mm. Longitud parte troncocónica < 50 mm.

### Varillaje

d = Diámetro -33 mm  $\pm 2$  mm. Masa (máx.) -8kg/m. Deflexión (máx.) -0.2 %  $^{\rm st}$ Excentricidad en las conexiones (máx.) -0.2 mm.

### Dispositivo de golpeo

Maza: Masa - 63.5 kg ± 0.5 kg.

Relación altura L, al diámetro D, -1 ≤ L,/D, ≤ 2

Altura de caida: 760 mm ± 10 mm. Cabeza de impacto: Diámetro d. - 100 mm < d. < 0,5 D.,

Masa total dispositivos de golpeo ≤ 115 kg.

### 6. INSTRUMENTOS DE MEDIDA

6.1. Contador de golpes: El dispositivo de golpeo utilizado, deberá disponer de un contador automático de

utilizado, deberá disponer de un contador automatico de golpes.

6.2. Referencia de profundidad: el equipo de penetración deberá incluir una escala de profundidad de avance marcada de forma indeleble y visible.

6.3. Medidor de par: Permitirá la media en N-m del par necesario para girar el varillaje. La capacidad de medida no será inferior a 200 N-m con una graduación de 10 N-m. Su exactitud será comprobada periódicamente.

6.4. Referencia de Verticalidad: Inclinómetro que permitirá observar en grados o en tanto por ciento la desviación de la prueba.

ción de la prueba.

### 7. PROCEDIMIENTO OPERATIVO

7.1. Selección del punto de ensayo: Con el fin de que no haya habido perturbaciones en el punto de ensayo este debe distanciarse por lo menos metro y medio de cualquier otro punto ya ensayado y en el caso de existir sondeos previos, la separación deberá ser como mínimo de veinticinco diametros.

7.2. Emplazamiento y conexiones: En el punto seleccionado se emplazará el dispositivo de golpeo de falforma que el soporte guia y el eje de la guiadera queden perfectamente verticales y centrados sobre el punto.

El cono ya acoplado (perdido) o enroscado (recuperable) a un extremo del primer tramo de varillaje, se situara sobre el punto elegido a través del soporte guia, conectando posteriormente el otro extremo de varillaje al dispositivo de golpeo. Una vez efectuada esta conexión se comprobara que:

se comprobara que:

- El varillaje y la guiadera quedan coaxiales. Las desviaciones de la verticalidad del primer tramo
- de varillaje no supera el 2%.

   La longitud libre de varillaje entre el soporte guía y la conexión al dispositivo de golpeo no supera 1,2 m.

7.3. Golpeo y penetración: El golpeo se efectuará con una frecuencia comprendida entre 15 golpes y 30 golpes por minuto registrando el número de golpes necesario para introducir en el terreno el cono cada intervalo de 20 cm. Este número de golpes se anota cono Nalo de 20 cm. Este número de golpes se anota cono Nalo Cuando sea necesario anadir una varilla debe asegurarse que a retirar el dispositivo de golpeo no se introduce movimientos de ascenso o rotación en el varillaje. Se comprobara cuando se añade la varilla que esta queda enroscada a tope y la desviación de su inclinación frente a la vertical no excede de 5%. El tramo que sobresalga a partir del soporte guía no será superior 1,2 m. Deberán anotarse todas las introducciones mayores de 15 minutos durante todo el proceso de penetración.

7.4. Rotación: Cada metro de penetración debe medirse y anotarse el par necesario para girar el tren de varillaje una vuelta y media. Se considerará que el rozamiento no es significativo por debajo del valor de 10 N.m.

7.5. Finalización de la prueba: La prueba se dará por finalizada cuando se satisfagan algunas de las siguientes condiciones:

Se alcance la profundidad que previamente se bava

- Se alcance la profundidad que previamente se haya
- Se alcance la profundidad que previamente se naya establecido.
   Se supere los 100 golpes para una penetración de 20 cm. Es decir N<sub>to</sub> > 100.
   Cuando tres valores consecutivos de N<sub>to</sub> sean iguales o superiores a 75 golpes.
   El valor del par de rozamiento supere los 200 N.m.

### 8. PRESENTACIÓN DE RESULTADOS

De cada prueba realizada con arreglo a esta norma se presentará un grafico como el de la figura 2 en el que se incluyan los siguientes puntos:

### Comprobaciones antes de la prueba

- Tipo de cono utilizado. Dimensiones y masa
   Longitud de cada varilla. Masa por metro de varillaje, incluidos nicles de unión:
   Masa de dispositivos de golpeo.
   Fecha y hora de la prueba. Tiempo de duración.

### Comprobaciones después de la prueba

- Diámetros del cono. Excentricidad y dellexiones del varillaje.

### Observaciones

Interrupciones superiores a 5 min. Perdidas de ver-ticalidad superiores al 5%. Penetraciones sin golpeo. Obs-trucciones temporales, etc.

### CORRESPONDENCIA CON OTRAS NORMAS

9. CORRESPONDENCIA CON OTRAS NOHMAS Para la redacción de esta norma se han consultado los documentos y normas que a continuación se relacionan:

Report of the ISSMFE Technical Comitee on Penetration Testing of Soils 16 with Reference Test Procedures for Dynamic probing super heavy DPSH. Swedish Geotechnical, Linkoping, June 1989.
 NFP 94 – 115. (December 1990). Sondage an penetometre dynamique type B.
 BS 1377: Part 9 (1990): Dynamic probing super heavy (DPSH).

vy (DPSH).

(3) Utilización de etros dispositivos de golpeo que no cumplan las especificaciones descritas en esta norma implica que pueda obtenerse un número de golpes diferente de N20 (4) Defexión medida entre extremos de una misma varilla y entre los puntos medios de dos adyacentes.
(5) Debe comprobarse que durante el proceso de golpes el dispositivo de la descritar de su nosiconomiento inicial. Si se percesa-

silivo no se despiaza de su posicionamiento intoal. Si es necesa-rio se dispondrán anclajes o saportes. (6) El par de rozamiento medido debe ser originado exclusiva-mente por el cono y tren de varillas introducidos en el terreno.



Peruano bado 10 de junio de 200	6		W NOF	RMAS	LEGA	LES				3208
			DE PENETI							
LUGAR:		DATE OF		SAME SAME				PUNTO	):	
								FECH		
TIPO DE CO	IONO		000: [	<u> </u>	ASA [	K9				
				=						
VARELAN	h.	DIAMETRO MASA Kg/m					TIEMPO:			
0000000ane		LONGI	ino [			1,5		DURACIÓN:		
DISP	SITIVO G	OLPEO MAS	·	] Kg				COTA	_	
PROFUNDIDAD				Val	ores de N					-
GOLPEOS	10	20	30	40	50	60	70	80	90	100
. 1°r	ΤÏ	ΤĬ	ΤĨ	ΤŤ	ΤĨ	ΤÏ	T	TT		
,	$\perp$	$\perp$	$\perp$	1	1	4	-	-	$\vdash$	-
			11							Ш-
2+	$\top$		+	$\Box$			$\Box$		П	
	+	+	+	+	+	++	+	+	+	-
						$\perp$	Ш		Ш	<u> </u>
71	$\neg \neg$									
	++	+	++	+	+	++	$\vdash$	+	$\vdash$	11-
	$\perp$	$\perp$	11	1	$\perp$	$\vdash$	Н-	+	Н-	<del>    -</del>
	-11									
7	+	+	+	$\vdash$	$\vdash$	$\top$	П		П	
	$\rightarrow$	+	+	Н-	₩	+	-	++	$\vdash$	<del>    -</del>
										Ш-
"	$\top$	+		$\Box$	$\vdash$	$\top$	П		П	
-10	+	+	+	+		++	-	++	+	-
[			$\perp$		$\perp$	$\perp$	Ш	$\perp$	Н	-
"	TT	11								
	+	+	+	+	+	+		+		11
	$\perp$	+	+	4	1	+	-	+	Н-	-
			11							
	+	+	+	$^{+}$	+		$\vdash$			
	+	+	-	$\vdash$	-	-	-	++	-	-
	$\top$			П						
	+	++	++-	-	+	+-	-	+	+	+-
										<u> </u>
	$\top$									
	+	+	++-	+-	+		-	++-	+	1
										1.
	-		-							

Fig. 10



Anexo  $N^{\circ}$  02: Encuestas y Tabulaciones

# ENCUESTA PARA EL REGISTRO DISTRITAL DE COBERTURA Y CALIDAD DE LOS SERVICIOS DE AGUA Y SANEAMIENTO

# ENCUESTA SOBRE COMPORTAMIENTO FAMILIAR (PARA FAMILIAS)

# **Aspectos Generales** Provincia: Distrito: Caserío: ...... Nombres y apellidos del encuestado:.... Número de integrantes de la familia: Abastecimiento y manejo del agua 1. ¿De dónde consigue normalmente el agua para consumo de la familia? (marcar sólo una opción) - De manantial o puquio... - Conexión o grifo domiciliario ... - De río..... - Pileta Pública..... - De pozo..... - Otro ..... 2 ¿Quién o quiénes traen el agua? - Madre y padre...... - Las niñas ..... - La madre..... - El padre..... - Madre e hijos ...... - Los niños ...... 3 ¿Aproximadamente qué tiempo debe recorrer para traer agua para consumo familiar a su vivienda? - Menor a 30 minutos ..... - De 1 a 2 horas...... - Entre 30 y 60 minutos .... - Mayor a 2 horas..... 4. ¿Cuántos litros de agua consume la familia por día? - Menor o igual a 20 lts..... - De 81 a 120 lts ..... - De 21 a 40 lts..... - Mayor a 120 lts ..... - De 41 a 80 lts..... SI...... NO ...... 5. ¿Almacena o guarda agua en la casa? **6** ¿En qué tipo de depósitos almacena el agua? - Tinajas o vasijas de barro.... - Galoneras ...... - Pozo.......

- Baldes Otro
7. ¿Los depósitos se encuentran protegidos con tapa? (observación)
SI NO
8 ¿Cada qué tiempo lava los depósitos donde guarda el agua?
- Todos los días Una vez a la semana Al mes
- Interdiario Cada quince días Otro
9. ¿Cómo consume el agua para tomar?
- Directo del depósito donde almacena
- Hervida
- Directo del grifo (agua sin clorar)
- La cura o desinfecta antes de tomar
- Directo del grifo (agua clorada por la JASS)
- Otro
Disposición de excretas, basuras y aguas grises
10. ¿Dónde hacen normalmente sus necesidades?
- Campo abierto Acequia Baños con desagüe
- Hueco (letrina de gato) Letrina Otros
11. ¿Dónde eliminan la basura de la casa?
- Chacra La quema
- Microrelleno sanitario Alrededor de la casa
- Acequia o río Otros
12 ¿Dónde eliminan el agua usada de la cocina, lavado de ropa, servicios, etc.?
- Chacra Pozo de drenaje
- Alrededor de la casa Otro
- Acequia o río
Fecha: /
Nombre del encuestador:

# ENCUESTA PARA EL REGISTRO DISTRITAL DE COBERTURA Y CALIDAD DE LOS SERVICIOS DE AGUA Y SANEAMIENTO

# FORMATO Nº 06

# ENCUESTA PARA CASERÍOS QUE NO CUENTAN CON

SISTEM	A DE AGU	A POTABLE			
1. Comur	nidad / Caser	ío:			
2. Código	del lugar: C	CaseríoCaserío			
3.Anexo/	sector:				
4.Distrito	:				
<b>5.</b> Province	ia:				
. <b>6.</b> Depart	amento:				
8. Cuánta	s familias tie	rene el easerío?:  / familia (dato del I ega al caserío desde	NEI, no llenar): la capital del distri  Medio de	Distanc	Tiemp
		1	Transpor te	ia (Km.)	(horas
					)
1. ¿Qué serv	vicios públic	os tiene el caserío?	Marque con una X		
_	vicios público miento de Sa	_	Marque con una X		
_	miento de Sa	_			

Energía Eléctrica SI NO						
12. ¿Cuenta con fuentes de agua identificadas el caserío? SI NO						
13. ¿Cuántas fuentes de agua tiene?						
14. Descripción de las fuentes de agua:						
Fuentes	Nombre del dueño	Caudal (lt /seg.)	Nombre del		el m	d para donar anantial
			manantia l	S I	N O	Por conversar
Fuente 1						
Fuente 2						
Fuente 3						
Fuente 4						
15. ¿Tiene algún proyecto para agua potable?						
- <b>NO</b>						
- SI en formulación SI en Ejecución						
Nombre del encuestado:						
Fecha: / Nombre del						
encuestador:						

# FICHA TECNICA INFORMATIVA DEL DISEÑO DE LA CAMARA DE CAPTACION DEL PROYECTO

I. DATOS GENERALES	S:
1.1. Nombre del Proyecto	:
1.2. Departamento	:
1.3. Provincia :	
1.4. Distrito	:
1.5. Población beneficiaria	:
1.6. Nombre del Autor:	
1.7. Nombre del Asesor	:
1.8. Fecha	:
1.9. Descripción del proyect	50:
II. DESCRIPCION	:
III. TIPO DE CAJA DE C	APTACION:
IV. COMPONENTES DE	LA ESTRUCTURA :

# FICHA TECNICA INFORMATIVA DEL DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION DEL PROYECTO

I. DATOS GENERALE	S:
1.1. Nombre del Proyecto	:
1.2. Departamento	:
1.3. Provincia :	
1.4. Distrito	:
1.5. Población beneficiaria	:
1.6. Nombre del Autor:	
1.7. Nombre del Asesor	:
1.8. Fecha	:
1.9. Descripción del proyec	to:
II. DESCRIPCION	:
III. RECOMENDACION	ES DE DISEÑO:

3.1. Caudal de diseño	
3.2. Alineamiento del trazo	
3.3. Tuberías	
3.4. Caja rompe presión	
3.5. Válvulas	
3.6. Construcción	

# FICHA TECNICA INFORMATIVA DEL DISEÑO DEL RESERVORIO DE

I. DATOS GENERALES :
1.1. Nombre del Proyecto :
1.2. Departamento :
1.3. Provincia :
1.4. Distrito :
1.5. Población beneficiaria :
1.6. Nombre del Autor :
1.7. Nombre del Asesor :
1.8. Fecha :
1.9. Descripción del proyecto:
II. TIPO DE RESERVORIO:
III. OBJETIVOS :
IV. CAPACIDAD :
V. MATERIALES DE CONSTRUCCIÓN :
VI. FORMA:
VII. COMPONENTES:
7.1. Tanque de almacenamiento 7.2. Caseta de válvulas
VIII. UBICACION:
IX. TIEMPO DE VACIADO DEL RESERVORIO:

Anexo N° 03: Cálculos

RESÚMEN DE CÁLCULOS DE LA POBLACIÓN DE DISEÑO				
DATOS	RESULTADO			
N° HABITANTES	265 Hab.			
VIVIENDA	53 Hab.			
DENSIDAD	5 Hab./Viv.			
TASA DE CRECIMIENTO	5.00 %			
POBLACIÓN FUTURA	530 Hab.			

RESÚMEN DE CÁLCULOS DE LOS CAUDALES DE DISEÑO		
DESCRIPCIÓN	SIMBOLOGIA	RESULTADO
1	Qp	0.15 1/s
2	Qmd	0.19 l/s
3	Qmh	0.31 1/s

### 1) Determinación del ancho de la pantalla:

Sabemos que:  $Q_{max} = V_2 \times Cd \times A$ 

Despejando:  $A = \frac{Q_{max}}{v_2 \times Cd}$ 

Donde: Gasto máximo de la fuente: Qmax= 0.75 1/s

Coeficiente de descarga: Cd= 0.80 (valores entre 0.6 a 0.8)

Aceleración de la gravedad: g=9.81 m/s 2

Carga sobre el centro del orificio: H= 0.40 m (Valor entre 0.40m a 0.50m)

Velocidad de paso teórica:  $v_{2t} = Cd \times \underline{2gH}$ 

v2t= 2.24 Mn/s (en la entrada a la tubería)

Velocidad de paso asumida: v2= 0.60 m/s (el valor máximo es 0.60m/s, en la entrada a la

tubería)

Área requerida para descarga: A= 0.00 m2

Ademas sabemos que:  $D = \frac{4A}{\pi}$ 

Diámetro Tub. Ingreso (orificios): Dc= √0.045 m

Dc= 1.756 pulg

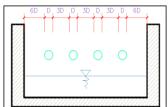
Asumimos un Diámetro comercial: Da= 2.00 pulg (se recomiendan diámetros < 6 = 2") 0.051 m

Determinamos el número de orificios en la pantalla:

Norif =  $\frac{\text{área del diámetro calculado}}{\text{área del diámetro asumido}} + 1$ 

Norif  $= \left(\frac{Dc}{Da}\right)^2 + 1$ 

Número de orificios: Norif= 2 orificios



Conocido el número de orificios y el diámetro de la tubería de entrada se calcula el ancho de la pantalla (b), mediante la siguiente ecuación:

 $b = 2(6D) + Norif \times D + 3D(Norif - 1)$ 

Ancho de la pantalla: b= 0.90 m (Pero con 1.50 tambien es trabajable)

### 2) Cálculo de la distancia entre el punto de afloramiento y la cámara húmeda:

Sabemos que: Hf = F

Donde: Carga sobre el centro del orificio: H= 0.40 m

Además:  $h_o = 1.56 \frac{{v_2}^2}{2g}$ 

Pérdida de carga en el orificio: ho= 0.029 m

Hallamos: Pérdida de carga afloramiento - captacion: Hf= 0.37 m

Determinamos la distancia entre el afloramiento y la captación:

$$L = \frac{Hf}{0.30}$$

Distancia afloramiento - Captacion: L= 1.238 m 1.25 m Se asume

### 3) Altura de la cámara húmeda:

Determinamos la altura de la camara húmeda mediante la siguiente ecuación:

D

Donde:

 $A\colon Altura$  mínima para permitir la sedimentación de arenas. Se considera una altura mínima de 10cm

A= 10.0 cm

B: Se considera la mitad del diámetro de la canastilla de salida.

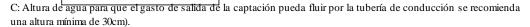
 $B = 0.025 \text{ cm} \qquad \Leftrightarrow \qquad 1 \text{ plg}$ 

D: Desnivel mínimo entre el nivel de ingreso del agua de afloramiento y el nivel de agua de la cámara húmeda (mínima 5cm).

D= 10.0 cm

E: Borde Libre (se recomienda minimo 30cm).

E= 40.00 cm



$$C = 1.56 \frac{\vec{v}}{2g} = 1.56 \frac{Qmd^2}{2gA^2}$$

Q m³/s
A m²
g m/s²

Donde: Caudal máximo diario: Qmd= 0.0005 m3/s

Área de la Tubería de salida: A= 0.002 m2

Por tanto: Altura calculada: C= 0.005 m

Resumen de Datos:

A= 10.00 cm

B= 2.50 cm

C= 30.00 cm

D= 10.00 cm

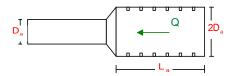
E= 40.00 cm

Hallamos la altura total: Ht = A + B + H + D + E

Ht = 0.93 m

Altura Asumida: Ht= 1.00 m

### 4) Dimensionamiento de la Canastilla:



### Diámetro de la Canastilla

El diámetro de la canastilla debe ser dos veces el Diámetro de la línea de conducción:

Dcanastilla = 
$$2 \times Da$$

Dcanastilla= 2 pulg

### Longitud de la Canas tilla

Se recomienda que la longitud de la canastilla sea mayor a 3Da y menor que 6Da:

L= 
$$3 \times 1.0 = 3$$
 pulg = 7.62 cm  
L=  $6 \times 1.0 = 6$  pulg = 15.24 cm

Lcanastilla= 15.0 cm OK!

Siendo las medidas de las ranuras: ancho de la ranura= 5 mm (medida recomendada) largo de la ranura= 7 mm (medida recomendada)

Siendo el área de la ranura: Ar= 35 mm2 = 0.0000350 m2

## Debemos determinar el área total de las ranuras ( $A_{TOTAL}$ ):

 $A_{TOTAL} = 2A_{\bullet}$ 

Siendo: Área sección Tubería de salida:  $A_{\bullet} = 0.0020268 \text{ m2}$ 

 $A_{TOTAL} = 0.0040537 \text{ m}2$ 

El valor de Atotal debe ser menor que el 50% del área lateral de la granada (Ag)

 $Ag = 0.5 \times Dg \times L$ 

Donde: Diámetro de la granada: Dg= 2 pulg = 5.08 cm

L= 15.0 cm

Ag= 0.0119695 m2

Por consiguiente:  $A_{TOTA}$  < Ag OK

Determinar el número de ranuras:

Nºranuras= Area total de ranura

Area de ranura

Número de ranuras : 115 ranuras

### 5) Cálculo de Rebose y Limpia:

En la tubería de rebose y de limpia se recomienda pendientes de 1 a 1,5%

La tubería de rebose y limpia tienen el mismo diámetro y se calculan mediante la siguiente ecuación:

$$Dr = \frac{0.71 \times Q^{0.38}}{hf^{0.21}}$$

Tubería de Rebose

Donde: Gasto máximo de la fuente:

de la fuente: Qmax= 0.75 1/s

Perdida de carga unitaria en m/m: hf= 0.015 m/m (valor recomendado)

Diámetro de la tubería de rebose: D<sub>R</sub>= 1.537 pulg

Asumimos un diámetro comercial:  $D_R = 1.5$  pulg

Tubería de Limpieza

Donde: Gasto máximo de la fuente: Qmax= 0.75 1/s

Perdida de carga unitaria en m/m: hf= 0.015 m/m (valor recomendado)

Diámetro de la tubería de limpia:  $D_L$ = 1.537 pulg

Asumimos un diámetro comercial: D<sub>L</sub>= 1.5 pulg

Resumen de Cálculos de Manantial de Ladera

Gasto Máximo de la Fuente: 0.75 l/s
Gasto Mínimo de la Fuente: 0.65 l/s
Gasto Máximo Diario: 0.50 l/s

1) Determinación del ancho de la pantalla:

Diámetro Tub. Ingreso (orificios): 2.0 pulg Número de orificios: 2 orificios Ancho de la pantalla: 0.90 m

2) Cálculo de la distancia entre el punto de afloramiento y la cámara húmeda:

L= 1.238 m

3) Altura de la cámara húmeda:

Ht= 1.00 m

Tuberia de salida= 1.00 plg

 ${\bf 4)\, Dimensionamiento\, de\, la\, Canastilla:}$ 

Diámetro de la Canastilla 2 pulg Longitud de la Canastilla 15.0 cm Número de ranuras : 115 ranuras

5) Cálculo de Rebose y Limpia:

Tubería de Rebose 1.5 pulg Tubería de Limpieza 1.5 pulg PROYECTO: CREACION DE SISTEMA DE AGUA POTABLE C.P. CANREY CHICO

COMUNIDAD: CANREY CHICO
DEPARTAMENTO: ANCASH-RECUAY

### DISEÑO HIDRAULICO TUBERIA DE CONDUCCION POR GRAVEDAD

	NAC.1	NAC.2	CAJA U.CAUDALES
NIVEL ESTATICO =	3768.20		3625.031

TR	AMO	L Tomada	CO		Diferencia de	%	L DISEÑO	TOTA L TUBO	Q Diseño	Diametr o Nominal	Diametro Interno	I IPO	Cte . de Tuberia	Hf	V	COTA PIEZ	OMETRICA	PRESION	DINA MICA	PRESION E	ESTATICA	OBSERVACIONES
E	P.O	(m)	INICIAL	FINAL	Cotas		(m)	S	(l/s)	(mm.)	(pulg.)			(m)	(m/s)	INICIAL	FINAL	INICIAL	FINAL	INICIAL	FINAL	
DEL	A CAP	TACION	LADERA F	PUQUIO A	CAJA ROME	PE PRESION	ES							NIV	/EL EST	ATICO = 3,	758.20					
8.2	8.1	0	3758.2	3758.2	0.000	0.000	0.00	0	0.312	63	1	PVC. 160psi	150	0.000	0.62	3758.200	3758.200	0.000	0.000	0.000	0.000	NACIMIENTO 1
8.1	8	40	3758.2	3722.75	35.450	1.336	53.45	9	0.312	63	1	PVC. 160psi	150	1.018	0.62	3758.200	3757.182	0.000	34.432	10.000	45.450	
8	6.1	40	3722.75	3718.26	4.490	1.006	40.25	7	0.312	63	1	PVC. 160psi	150	0.767	0.62	3757.182	3756.415	34.432	38.155	45.450	49.940	
6.1	5.1	40	3718.26	3718.36	-0.100	1.000	40.00	7	0.312	63	1	PVC. 160psi	150	0.762	0.62	3756.415	3755.653	38.155	37.293	49.940	49.840	
5.1	4.3	160	3718.36	3711.00	7.360000	1.001	160.17	27	0.312	63	1	PVC. 160psi	150	3.051	0.62	3755.653	3752.602	37.293	41.602	49.840	47.747	CAJA U. DE CAUDAL
DE C	AJA R	OMPE PR	RESIONES	A TANQU	E RESERVOR	RIO DE DISTI	RIBUCIÓN	ı						N	IVEL ES	TATICO = 3	625.03					
4.3	9	20	3625.03	3622.71	2.324	1.007	20.13	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3625.031	3625.026	0.000	2.319	0.000	2.324	CAJA U. DE CAUDAL
9.0	10	20	3622.71	3620.49	2.213	1.006	20.12	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3625.026	3625.021	2.319	4.527	2.324	4.537	
10.0	11	20	3620.49	3618.38	2.115	1.006	20.11	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3625.021	3625.016	4.527	6.637	4.537	6.652	
11.0	12	20	3618.38	3616.58	1.796	1.004	20.08	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3625.016	3625.011	6.637	8.428	6.652	8.448	
12.0	13	20	3616.58	3614.82	1.759	1.004	20.08	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3625.011	3625.006	8.428	10.182	8.448	10.207	
13.0	14	20	3614.82	3613.07	1.758	1.004	20.08	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3625.006	3625.001	10.182	11.935	10.207	11.965	
14.0	15.1	20	3613.07	3611.31	1.759	1.004	20.08	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3625.001	3624.996	11.935	13.689	11.965	13.724	
15.1	16	20	3611.31	3609.55	1.758	1.004	20.08	4	0.312	63	2 1/2	PVC. 160psi	150	0.005	0.10	3624.996	3624.991	13.689	15.442	13.724	15.482	TANQUE RESERVORIO

DIMENSIONAMIENTO

DIMI	ENSIONAMIENTO			
37	Ancho interno	b	Dato	2.1
38	Largo interno	1	Dato	2.1
39	Altura útil de agua	h		1.13
40	Distancia vertical eje salida y fondo reservorio	hi	Dato	0.1
41	Altura total de agua			1.23
42	Relación del ancho de la base y la altura (b/h)	j	j = b / h	1.70
43	Distancia vertical techo reservorio y eje tubo de ingreso de agua	k	Dato	0.20
44	Distancia vertical entre eje tubo de rebose y eje ingreso de agua	1	Dato	0.15
45	Distancia vertical entre eje tubo de rebose y nivel maximo de agua	m	Dato	0.10
46	Altura total interna	Н	H = h + (k+l+m)	1.68

INSTALACIONES HIDRAULICAS

47	Diámetro de ingreso	De	Dato	1
48	Diámetro salida	Ds	Dato	1
49	Diámetro de rebose	Dr	Dato	2
	Limpia: Tiempo de vaciado asumido (segundos)			1800
	Limpia: Cálculo de diametro			1.6
50	Diámetro de limpia	Dl	Dato	2
	Diámetro de ventilación	Dv	Dato	2
	Cantidad de ventilación	Cv	Dato	1

# DIMENSIONAMIENTO DE CANASTILLA

51	Diámetro de salida	Dsc	Dato	29.40
52	Longitud de canastilla sea mayor a 3 veces diámetro salida y menor a 6	c	Dato	5
53	Longitud de canastilla	Lc	Lc = Dsc * c	147.00
54	Area de Ranuras	Ar	Dato	38.48
55	Diámetro canastilla = 2 veces diámetro de salida	Dc	Dc = 2 * Dsc	58.80
56	Longitud de circunferencia canastilla	рс	pc = pi * Dc	184.73
57	Número de ranuras en diámetro canastilla espaciados 15 mm	Nr	Nr = pc / 15	12
58	Área total de ranuras = dos veces el área de la tubería de salida	At	At = 2 * pi * ( Dsc^2 ) / 4	1,358
59	Número total de ranuras	R	R = At / Ar	35.00
60	Número de filas transversal a canastilla	F	F = R / Nr	3.00
61	Espacios libres en los extremos	О	Dato	20
62	Espaciamiento de perforaciones longitudinal al tubo	S	s = (Lc - o) / F	42.00

		M	ÉTODO DIRECTO					
	Caudal Omh		COTA DEI	COTA DEL TERRENO				
Tramo	Caudal Qmh (lts/seg)	Longitud L (m)	Inicial (m.s.n.m)	Final (m.s.n.m)	terreno (m)			
Res-Red dis	0.31 lt/seg	50.00 m	3,625.398 m.s.n.m.	3,605.189 m.s.n.m.	20.21 m			

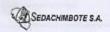
Pérdida de carga	Coeficiente de	Diámetros D	Diámetros D	Diámetros D	Velocidad V	Pérdida de carga	Pérdida de carga	COTA PIEZ	OMÉTRICA	PRESIÓN		
unitaria DISPONIBLE hf (m/m)	rugosidad C	(rug.)	(rug.)	(m.)	(m/seg)	т птагта пт (пт/пт)	por TRAMO Hf (m)	Inicial (m.s.n.m)	Final (m.s.n.m)	FINAL (III)	TIPO	CLASE
0.404	140	0.546	1.00	0.025 m	0.612	0.021	1.058	3,625.40 m.s.n.m.	3,624.34 m.s.n.m.	19.15 m.	PVC	10

PROYECTO: CREACION DE SISTEMA DE AGUA POTABLE C.P. CANREY CHICO

COMUNIDAD: CANREY CHICO
DEPARTAMENTO: ANCASH-RECUAY

### DISENO HIDRAULICO RED DE DISTRIBUCION POR GRAVEDAD NIV EL ESTATICO = 3609.55 NOTA: Nivel estatico cota del tanque de distribucion COTA Diametro Diametro COTA Dif erencia Ote de Perdida TRAMO PRESION DINA MICA PRESION ESTATICA TOTAL TIPO PIEZOMETRICA Nominal Interno Hf **TERRENO** de Diseño Tuberia DISEÑO Tomada TUBERIA TUBOS Cotas (l/s) (m) (m/s) Е P.O INICIAL FINAL INICIA L FINAL INICIAL FINAL INICIAL FINAL (m) (pulg.) (pulg.) RED DE DIST. RAMAL 1 VIVIENDA FUTURA=300 Qhm.=0,312 L/S 3609.55 0.312 63 PV C. 160psi 3608.78 3.717 46 83 40 3605.07 4.484 1.006 40.25 7 150 0.767 0.62 3609.55 0.000 0.000 4 484 0.312 83 84 3605.07 3601.90 1.003 PV C. 160psi 3604.30 40 3.166 40.13 63 150 0.764 0.62 3605.07 0.000 2.402 4.484 7.650 84 85 40 3601.90 3600.17 1.733 1.001 40.04 0.312 63 1 PV C. 160psi 0.763 0.62 3604.30 3603.54 2.402 3.372 9.383 7 650 85 3600.17 1.935 1.001 0.312 86 40 3598.23 40.05 7 63 PV C. 160psi 150 0.763 0.62 3603.54 3602.78 3.372 4.544 9.383 11.318 86 87 40 3598.23 3596.59 1.640 1.001 40.03 0.312 50 PV C. 160psi 150 0.763 0.62 3602.78 3602.01 4.544 5.421 11.318 12.958 88 40 3596.59 3595.84 0.747 1.000 40.01 0.312 50 PV C. 160ps 0.762 0.62 3602.01 3601.25 5.421 5.406 12.958 13.705 88 88.19 40 3595.84 3593.56 2.281 1.002 40.06 0.312 50 PV C. 160psi 150 0.763 0.62 3601.25 3600.49 5.406 6.924 13.705 15.986 7 1 0.312 88.19 88.7 40 3593.56 3592.03 1.537 1.001 40.03 50 1 PV C. 160psi 150 0.763 0.62 3600.49 3599.72 6.924 7.698 15.986 17.523 90 3592.03 3590.08 1.951 1.001 40.05 0.312 PV C. 160psi 0.754 3599.72 3598.97 7.698 17.523 19.474 91 40 50 1 151 0.62 8.895 91 92 40 3590.08 3589.12 0.952 1.000 40.01 7 0.312 50 1 PV C. 160psi 152 0.744 0.62 3598.97 3598.23 8.895 9.103 19.474 20.426 92 93 3589.12 3587.95 1.000 40.02 7 0.312 50 PV C. 160psi 3597.49 21.596 40 1.170 1 153 0.735 0.62 3598.23 9.103 9.538 20.426 93 94 40 3587.95 3586.04 1.916 1.001 40.05 0.312 50 1 PV C. 160psi 154 0.727 0.62 3597.49 3596.76 9.538 10.727 21.596 23.512 94 3586.04 3584.60 1.433 40.03 0.312 PV C. 160psi 3596.76 3596.05 11.442 95 40 1.001 50 155 0.718 0.62 10.727 23.512 24.945 95 96 40 3584.60 3583.54 1.063 1.000 40.01 7 0.312 50 PV C. 160psi 156 0.709 0.62 3596.05 3595.34 11.442 11.796 24.945 26.008 1 96 97 3583.54 3583.27 0.272 1.000 40.00 0.312 PV C. 160psi 0.700 3595.34 3594.64 11.796 11.368 26.280 40 7 50 1 157 0.62 26.008 1.118 97 98 80 3583.27 3582.15 1.000 80.01 14 0.312 1 PV C. 160psi 158 1.385 0.62 3594.64 3593.25 11.368 11,101 26.280 27.398 50 98 99 80 3582.15 3579.05 3.101 1.001 80.06 14 0.312 50 PV C. 160psi 159 1.369 0.62 3593.25 3591.88 11.101 12.833 27.398 30.499 3575.22 99 80 3579.05 3.826 1.001 80.09 14 0.312 50 PV C. 160psi 160 1.354 0.62 3591.88 3590.53 12.833 15.305 30.499 34.325 100 1 3575.22 3571.35 1.001 0.312 PV C. 160ps 1.339 3590.53 3589.19 34.325 101 80 3.873 80.09 14 50 1 161 0.62 15.305 17.839 38.198 101 3571.35 3567.48 14 PV C. 160psi 3589.19 102 80 3.872 1.001 80.09 0.312 50 162 1.323 0.62 3587.87 17.839 20.388 38.198 42.070 3567.48 0.312 3585.91 102 103 120 3562.43 5.048 1.001 120.11 21 50 PV C. 160psi 163 1.962 0.62 3587.87 20.388 23.474 42.070 47.118 PV C. 160psi 103 104 80 3562.43 3556.13 6.302 1.003 80.25 14 0.312 50 1 164 1.296 0.62 3585.91 3584.61 23.474 28.480 47.118 45.654 0.312 48.694 104 105 80 3556.13 3549.67 6.461 1.003 80.26 14 50 1 PV C. 160ps 165 1.282 0.62 3584.61 3583.33 28.480 33.659 48.000 47.980 105 106 60 3549.67 3546.64 3.033 1.001 60.08 11 0.312 50 PV C. 160ps 0.949 0.62 3583.33 3582.38 33.659 35.743 48.590 106 120 3546.64 3541.54 5.097 1.001 120.11 21 0.312 PV C. 160psi 1.876 3582.38 3580.50 35.743 38.964 43.694 43.985 107 50 1 167 0.62 108 80 3541.54 3539.51 2.030 1.000 80.03 14 0.312 50 PV C. 160psi 168 1.236 3580.50 3579.27 38.964 39.758 41.998 41.746 109 80 3539.51 3537.28 2.227 1.000 80.03 14 0.312 50 PV C. 160ps 1.223 0.62 3579.27 3578.04 39.758 40.762 43.698 43.189 169 110 3537.28 3532.53 4.750 1.002 80.14 14 0.312 50 PV C. 160psi 170 1.211 3578.04 3576.83 40.762 44.301 46,441 46.114 109 80 0.62 110 111 80 3532.53 3527.83 4.702 1.002 80.14 14 0.312 50 1 PV C. 160psi 171 1 198 0.62 3576.83 3575.63 44.301 47.805 47.694 47 358 111 112 80 3527.83 3524.34 3.491 1.001 80.08 14 0.312 50 1 PV C. 160psi 172 1.184 0.62 3575.63 3574.45 47.805 50.112 48.698 48.611 112 113 80 3524.34 3520.53 3.808 1.001 80.09 14 0.312 50 1 PV C. 160psi 173 1.172 0.62 3574.45 3573.28 50.112 52.748 49.669 49.070

Anexo N° 04: Estudio de agua



"Año de la lucha contra la corrupción e impunidad"

Chimbote, diciembre 30, del 2019

### CARTA COMZ Nº 716 -2019

Señor:

Haro Salas Alexander Michael

Jr. 7 de junio s/n barrio El Milagro - Independencia - Huaraz - Áncash

Chimbote.-

Ref.: Solicitud de Servicios Colaterales Nº 11876 d/f: 30/12/2019 (Reg. 5017) Reg. COMR - 6434

Tengo a bien dirigirme a usted, para presentarle mi cordial saludo, y a la vez en atención a su requerimiento, indicado en el documento de la referencia, nuestra Gerencia Técnica mediante Memorando CCAL N° 084 - 2019, ha evaluado su petición, el cual informa mediante reporte los resultados del Análisis Físico Químico y Bacteriológico de muestra de agua.

Por lo cual, se adjunta el reporte de Análisis de agua (01 folios).

Sin otro particular, quedo de usted.

Atentamente,

Ing. Gina Ramirez Preciato LEFATURA COMERCIALIZACIÓN (e) SEDACHIMBOTE S.A.

c.c.: COMR

lns.



	ANALI	SIS DE AGUA				
REGIÓN	: ANCASH	MUESTREADO POR : HAI	RO SALAS ALEXANDER MICHAEL			
PROVINCIA						
DISTRITO	: RECUAY	HORA DE MUESTREO : 02:00	2 pm			
TIPO DE FUENTE	: SUPERFICIAL	FECHA DE RECEPCION : 27/12/2019				
DIRECCIÓN	: CENTRO POBLADO CANREY	HORA DE RECEPCION : 12.40; pm				
OBSERVACION:	Diseño del sistema de del centro poblado Canrey Chico, d	abastecimiento de agua potable listrito de Recuay, provincia de Rec	uay, región Áncash			
PARAM	METROS DE CONTROL	RESULTADOS	L.M.P. (D.S. Nº 004-2017-			

PARAMETROS DE CONTROL	RESULTADOS	(D.S. N° 004-2017- MINAM)
ANALISIS	BACTERIOLOGICO	
Coliformes Totales, NMP/ 100 ml	22	50
Colformes Fecales, NMP/100 ml	11	20
ANALISIS I	FÍSICO Y QUÍMICOS	
Cloro Residual Libre, mg/L		
Turbidez , UTN	0.53	5
pH	7.23	6.5-8.5
Temperatura, * C	23.7	25
Color aparente , UC	13	
Color verdadero, UCV escala Pt-Co	0	15
Conductividad, us/om	513	1,500
Sólidos Disueltos Totales, mg/L	255	1,000
Salinidad, 900	0.2	
Alcalinidad Total, mg/ L	96	2000
Alcalinidad a la Fenolftaleina, mg/ L	0	
Dureza Total , mg/L	170	500
Dureza CálcicaTotal , mg/L	132	- Other
Dureza Magnesiana , mg/L	38	2007
Cloruros, mg/L	.39	250
Sultatos mg/L	97.79	250
Hierro mg/L	0.03	0.3
Manganeso, mg/L	0.01	0,4
Aluminio , mg/L	0.027	0.9
Cobre , mg/L	<0.0001	2
Nitratos , mg/L	14.6	50
Nitritos mg/L	3.3	3

ANALISTA ÁREA MICROBIOLOGIA : BLGA. KELLY TAPIA ESQUIVEL ANALISTA ÁREA FÍSICO GUÍMICO : TEC, ERICK MINIANO MRANDA

> BLGA HELLY TAPIA DE SONELLE CAN SUPERVISOR CONTROL OF GAL PLOC

DECHIMBO PE

ING. JUAN SONO CABRERA

GERENCIA F

Anexo N° 05: Estudio de suelos





# ESTUDIO DE MECÁNICA DE SUELOS

### CON FINES DE EXCAVACIÓN

### SOLICITADO: ALEXANDER MICHAEL HARO SALAS

### PROYECTO:

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGIÓN ÁNCASH, PARA LA MEJORA DE LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2019

UBICACIÓN

CASERIO

: CANREY CHICO

DISTRITO

: RECUAY

PROVINCIA

: RECUAY

**DEPARTAMENTO:** ANCASH

PICKED PRINTE

DICIEMBRE, 2019

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395 Tel.: 043 - 318555

San isidro - Lima

amigra@hotmail.com



### SERVICIOS DE INGEOTECNIA

Tel.: 043 - 318555



### INDICE

- 1.0 GENERALIDADES
  - 1.1 Ubicación y descripción del área de estudio
- 2.0 ALCANCES DE TRABAJO
- 3.0 INVESTIGACIONES DE CAMPO
  - 3.1 Ubicación de calicatas
  - 3.2 Muestreo y registro de excavaciones
  - 3.3 Ensayos de laboratorio
  - 3.4 Clasificación de suelos
  - 3.5 Perfil Estratigráfico
- 4.0 CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES



Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395 Tel.: 043 - 318555

San Isidro - Lima

arpigra@hotmail.com



### SERVICIOS DE INSECTECNIA

### ARPIGRA S.A.

Tel.: 043 ~ 318555



### ANEXOS

### ANEXO I

Registros de Excavaciones

### ANEXO II

Resultados de los ensayos de Laboratorio

### ANEXO III

Plano de ubicación de calicatas

### ANEXO IV

Material fotográfico

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395 Tel.: 043 - 318555

San isidro - Lima

arpigra@hotmail.com



SERVICIOS DE INGEDTECNIA

Tel: 043-318555

### 1. GENERALIDADES

### 1.1. Ubicación y descripción del área de estudio:

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGIÓN ÁNCASH, PARA LA MEJORA DE LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2019

Caserio: CANREY Distrito: RECUAY

Provincia: RECUAY Región: Ancash

GEOLOGÍA REGIONAL: La cartografía geológica elaborada por INGEMET corresponde a los cuadrángulos de Pallasca, Tayabamba, Corongo, Pomabamba y Huari describe con propiedad la Geología Regional del área Yungay- Ranrahirca, donde las rocas más antiguas están representadas por sedimentos de edad cretáceo inferior, conformantes del denominado Grupo Goyllarisquizga, hasta llegar a la cobertura de depósitos de edad reciente (halocenia). Las rocas igneas intrusivas están representadas por el importante emplazamiento del volcánico Yungay, que denomina la margen derecha del Rio Santa. (Boletín INGEMET Nº 60)

### GEOMORFOLOGÍA:

El segmento estudiado, comprendido entre la localidad de Ranrahirca por el sur, y la localidad de Caraz por el norte, desde el punto de vista geomorfológico, se encuentra ubicado en la cuenca media del rio Santa, en la unidad morfo estructural denominada "Cordillera Occidental", la que comprende a las sub unidades denominadas Flanco Occidental de la Cordillera Blanca, Flanco Oriental de la Cordillera Negra y Valle del Río Santa. Flanco Occidental de la Cordillera Blanca: Este accidente geomorfológico muestra una pendiente media de 35° a 40° y está constituido por abundante acumulación de material morrénico, cuya superficie está disectada por ríos y quebradas que, descendiendo del área glaciar de la Cordillera Blanca, se entregan al curso principal del río Santa.

Es importante el curso del río Ranrahirca, que desde norte de la ciudad de Ranrahirca, que tiene discurrimiento de agua permanente por ser el desagüe natural de las lagunas Llanganuco, que se ubican en el curso medio superior de la quebrada Llanganuco; siendo, además el drenaje natural del deshielo del pico norte del Huascarán, de donde se ha originado el aluvión de mayo de 1970.

Flanco Oriental de la Cordillera Negra: Este relieve muestra una pendiente irregular frente a las ciudades de Yungay y Ranrahirea, variando entre 25º a 40º de inclinación, relieves abruptos, con erosiones superficiales consecuente alteración que presentan las rocas sedimentarias que constituyen lutitas, calizas), generando una cobertura de material detrítico de apariencia inestable. Estas quebradas sirven de colectores de las aguas que periódicamente caen en las estaciones de Iluvias, con entregas hacia el cauce del río Santa, arrastrando material en volúmenes poco significativos, a menos que las lluvias sean de carácter extraordinario.

Valle del Santa: Curso hidrológico que se ubica entre las dos unidades precedentes, descritas, con un recorrido general sur - norte. En este valle se emplazan, a ambos drenes del curso del río, las terrazas aluviales generadas por el transporte y deposición naje principal regional está representado por el curso del río Santa, el mismo que el denominado "Cañón del Pato", que

> Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395 Tel.: 043 - 318555

arpigra@hotmail.com

Miguel Razun Catan Geronia Genera San isidro - Lima

ARPIGRAS.A



incrementan sus caudales en ferma importante durante las (enero a marzo) y que, inclusive, tienen incidencia en la calificación de Yungay y Ranrahirca, salvo que se presenten incrementos considerables de lluvias relacionadas.

# MAPA DE UBICACIÓN ANCASH 01 ARPIGRAS.A BEL ENGLINEL CHAVE.

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395 Tel.: 043 - 318555.

San isidro – Lissa

arpigra@hotmlait.com.



### SERVICIOS DE INDEDTECNIA

### ARPIGRA S.A.

NUC NT NONWESTED STATE

Servicios de Gedecrie, estadios de sustis, emegos de control de uelided, setudios peológicos para mineria, Topografía - Assentia y Considería de Otoro:

Tel.: 043 - 318555

### Calicatas

	CALICATAS								
PUNTO	NORTE	ESTE	DESCRIPCIÓN						
1	8992478:37	199607.44	CALICATA 1 - CAPTACIÓN						
2	6092468.23	100487-44	CALICATA 2 - PASE AEREO						
3	8002449.83	100305 69	CAUCATA 3 - PASE AFREO						
4	8002320.60	199307-43	CALICATA #						
5	800207107	199150-24	CALICATA 5:						
6	000100242	190000-58	CALICATA 6						
7	8001536.36	106862.04	CAUCATA 7 - RESERVORIO						
0	8000837.78	190543-40	CALICATA 9						
10	800048182	196322.77	CALICATA 10						
11	2000082:91	195076-64	CALICATA 11						
12	008093432	198002 07	CALICIATA 12						
13	8008793.95	197537.44	CALICATA 13						
38	8989702.52	197680.06	CALICATA 14						
15	8089607.51	192522.11	CALICATA 15						
16:	8990156.17	198270.01	CALICATA 18						
:17:	8990120344	198157.82	CALICATA 17						
18.	8000121.67	107006-07	CALICATA 18						

## 3.2. Muestreo y Registros de Excavaciones:

### 3.2.1. Muestreo alterado:

Se tomaron muestras alteradas de cada estrato de las calicatas efectuadas, seleccionándose las muestras representativas para ser ensayadas en el laboratorio con fines de identificación y clasificación las cuales fueron proporcionadas por el solicitante del estudio.

### 3.2.2. Registro de Excavación:

Se elaboró un registro de excavación, indicando las principales características de cada uno de los estratos encontrados, tales como humedad, compacidad, consistencia, N. F., densidad del suelo, etc.

ARPIGRA S.A.

San isidro - Lima

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395

Tel.: 043 - 318555

arpigra@hotmail.com

MITE MANUEL ESQUIVEL CHAVE.



### BERVICIOS DE INGESTECNIA

### ARPIGRA S.A.

RICH MOMENTS

Sandone de Gesteoria, adjudire de acetra, enagos de control de calidas, estudios gestilgano para mineria, Transparia. — Acesaria y Consultoria de Obre-

Tel.: 043 - 318555

### 3.3. Ensayos de Laboratorio:

Los ensayos fueron realizados en el Laboratorio de Mecánica de Suelos y Ensayo de Materiales, siguiendo las normas establecidas por la ASTM y la DIN:

Análisis granulométrico por tamizado (ASTM D-422)

Peso Específico (ASTM D-854)

Contenido de Humedad (ASTM D-2216)

Limite líquido (ASTM D-423)

Limite plástico (ASTM D-424)

Densidad in situ (ASTM D-1556)

### 3.4. Clasificación de suelos:

Las muestras ensayadas se han clasificado usando el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (SUCS) y American Association of state highway and Transportation officials (AASHTO).

### 3.5. Perfil Estratigráfico:

En base a los trabajos de campo y ensayos de laboratorio se deduce lo siguiente

Calicata Nº 1.- SM / A-2-4

(De - 0.00 a - 0.50 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio)

(De -0.50 a - Mas) Roca ignea de media a alta densidad (granito).

Calicata Nº 2.- SM / A-2-4

(De - 0.00 a - 0.40 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio).

(De -0.40 a - Más) Roca ígnea de media a alta densidad (granito).

Calicata Nº 3.- SM / A-2-4

(De - 0.00 a - 0.3 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio),

(De -0.30 a - Más) Bolonerias de 20" a mas de media a alta densidad (granito).

· Calicata No 4.- SP SM / A-2-4

(De - 0.00 a - 0.5 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de particulas gruesas.

Nomenclatura con símbolo doble

(De-0.5 a-Más): Bolonerias de 20" a más de media a alta densidad (granito).

H ARPIGRA S.A.

San isidro - Lima

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395

Tel.: 043 - 318555

arpigra@hobmail.com



### SERVICIOS DE INGESTECNIA

### ARPIGRA S.A.

RUCSF 3659/GHD

Farviccio de Gedecinia, estados de suetre, etnaços de control de catided, estudios pestigiose para mineria, Tripografía — Asecorfa y Consultoria de Obras.

Tel.: 043 - 318555

### Calicata Nº 5.- SM / A-2-4

(De - 0.00 a - 0.3 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio).

(De - 0.3 a -Más): Roca ígnea de media a alta densidad (granito).

### · Calicata No 6.- SM / A-1-b

(De -0.00 a 0.3 m)

AASHTO = Fragmentos de roca, grava y arena,

SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio).

(De - 0.3 a - Más): Bolonerias y roca (gnea de media a alta densidad (granito).

### Calicata Nº 7.- SP SM / A-2-4

(De -0.00 a-1.2 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con simbolo doble

### · Calicata No 8.- SP SM / A-3

(De -0.00 a 0.5 m)

AASHTO = Arena,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas.

Nomenclatura con símbolo doble

(De-0.50 a-Más): roca ignea de media a alta densidad (granito)

### Calicata N° 9.- SP SM / A-1-b

(De -0.00 a 0.20 m)

AASHTO = Fragmentos de roca, grava y arena,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con símbolo doble

(De-0.20 a-Más): roca ignea de media a alta densidad (granito)

### Calicata No 10.- SM / A-2-4

(De -0.00 a 0.6)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio) (De -0.60 a - Mas), roca ignea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

### Calicata Nº 11.- SP SM / A-2-4

(De -0.00 a - 0.40 m).

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas.

Nomenclatura con simbolo doble

Unit Miguel Razuri Cabetra General General

San Isidro – Lima

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395

Tel.: 043 - 318555

arpigra@hobmail.com



### SERVICIOS DE INGESTEGNIA

### ARPIGRA S.A.

BUCK SIGNOUS ...

Bervioles de Cesteuria, estados de sustrio, emagos de control de calided estudios geófigicos para minera, Tripografía — Assentia y Consultoria de Citras

Tel.: 043 - 318555

(De -0.40 a - Mas). roca ignea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

10

Calicata Nº 12.- SM / A-2-4

(De -0.00 a - 0.40 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con símbolo doble

(De -0.40 a - Mas), Roca ignea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

Calicata Nº 13.- SM / A-2-4

(De -0.00 a - 0.40 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con símbolo doble

(De -0.40 a - Más). Roca ignea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

· Calicata Nº 14 - SM / A-1-b

(De -0.00 a - 0.35 m).

AASHTO = Fragmentos de roca, grava y arena,

SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio) (De -0.35 a - Más): Roca ígnea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

Calicata Nº 15.- SM / A-2-4

(De -0.00 a - 0.40 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con símbolo doble

(De -0.40 a - Más): Roca ignea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

Calicata Nº 16.- SM / A-2-4

(De -0.00 a - 0.40 m)

AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con símbolo doble

(De -0.40 a - Más). Roca ígnea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

Calicata Nº 17.- SM / A-2-4

(De -0.00 a - 0.40 m). AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa,

SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con simbolo doble

(De -0.40 a - Mas). Roca ignea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

Calicata Nº 18.- SP / A3

(De -0.00 a - 0.40 m).

AASHTO = Arena,

SUCS = Arena mal graduada con grava (SP) Suelo de particulas gruesas. Nomenclatura con símbolo doble

ARPIGRA S.A.

San isidro – Lima

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395

Tet.: 043 - 318555

arpigra@hotmail.com



### SERVICIOS DE INSECTECNIA

### ARPIGRA S.A.

BLIC Nº 30399(31001)

Servicus de Geoleuras, estudios de scelos, anazyos de control de calibred, estudios geológicos para mineria, Topografia — Assauria y Consulturia de Obre

Tel.: 043-318555

(De -0.40 a - Mas). Roca ignea de media a alta densidad (granito, granodiorita).

# 11

### 4. CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

### CONCLUSIONES

- Las investigaciones geotécnicas realizadas corresponden a trabajos de campo, ensayos de Laboratorio y análisis cuyos resultados se han presentado en el presente informe.
- Los trabajos de campo consistieron en la ejecución de 18 calicatas a cielo abierto cuya profundidad promedio fue de 1. 20 m, observándose estrato uniforme.
- Con las muestras alteradas obtenidas de las calicatas se realizaron ensayos estándar de clasificación de suelos.
- En la calicata 01, por ser terreno no muy estable se recomienda buscar el estrato más firme para la cimentación de las estructuras y especialmente en la calicata 01 captación se recomienda mejoramiento de los suelos por haber gran filtración de agua.
- En los terrenos donde se encontró bolonerias de roca ígnea se debe utilizar herramientas
  y maquinas especializados para esta tarea, perforadoras neumáticas y de ser el caso
  realizar voladuras si no afectara a las viviendas, de haber viviendas se recomienda
  utilización de productos químicos expansivos para fraccionar la roca.
- La zona de estudio se encuentra en la zona 3 de la Zonificación Sísmica del Perú, por lo tanto, los parámetros geotécnicos correspondientes son los siguientes:

Factor de Zona

Z = 0.4g

Perfil del suelo tipo

 $T = S_1$ 

Período predominante

Tp= 0,4 s



DANTE MANUEL ESQUIVEY CHAVE
REGULAR OF 1407-14

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395

San isidro – Lima

Tel.; 043 - 318555

arpigra@hobmail.com



### BERVICIOS DE INGESTECNIA

### ARPIGRA S.A.

RUCN-269W03231

Barvioles de Deutscom, estudios de surios, ensegos de control de celidad, estudios geológicos para minera, Topografía — Apesida y Consultoria de Circas

Tel.: 043 - 318555

### RECOMENDACIONES



- En los terrenos de făcil excavación se realizará con herramientas convencionales de acuerdo a
  los tipos de terreno donde se realicen el tendido de las redes y conexiones domiciliarias tales
  como: picos, barrenos, martillos, combas, puntas, cinceles y pala (manual), o maquinaria para
  excavación, se recomienda entibado para evitar derrumbes de lados de las zanjas profundas.
- En los terrenos de manto rocoso deberán usarse, métodos normados para este tipo de excavación, para la fracturación de rocas por encontrarse cercano a viviendas colindantes, martillos neumáticos, retroexcavadoras o productos químicos para fracturación de rocas.
- Se recomienda además la utilización para el tendido de las redes secundarias el material sea de PVC y Polietileno de acuerdo a las normas de construcción.
- Se recomienda eliminar zonas de material de alto porcentaje de plasticidad y colocar en remplazo un material granular A-1-b (0), el cual deberá ser compactado en capas de 0.15 m. al 95% del ensayo Proctor standard.
- Mejoramiento de relleno: El material granular seleccionado será de cantera del tipo
  - A-1-a (0), con un espesor compactado de 0.20 m., para un CBR mínimo del 80%, equivalente a un grado de compactación del 100% comparado con el Ensayo Próctor Modificado. Obligatoriamente, el control de compactación se realizará cada 50 m. de longitud de la excavación.
- Los controles y especificaciones técnicas deberán estar de acuerdo a las Normas de Diseño y
  Especificaciones para la construcción de redes de agua y desagüe del Ministerio de vivienda.
  Así como también se realizará un control de calidad de todos los materiales a utilizarse.

San Isidro – Lima

Line House Razuri Cabrera

Oficina Central - Av. Canaval Moreyra 395 Tel.: 043 - 318555

arpigra@hotmail.com

NAME ESOUNT CHAVE



- Se recomienda en todos los casos eliminar o revestir cualquier fuente importante de filtración que fuera indispensable mantener en la zona, con el fin de evitar el humedecimiento del suelo y facilitar su desecación, adquiriendo de esta manera mayor estabilidad. Se deberá de proteger las zonas de contacto como parcelas o chacras, de tal manera que el agua no afecte a la estructura.
- Los resultados del presente informe son válidos solamente para este estudio no se puede aplicar para otros sectores o para otros fines.

El presente informe de suelos para el proyecto: DISEÑO DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO. DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGIÓN ÁNCASH; PARA LA MEJORA DE LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2019

ARPIGRA S.A.

T MANUAL ESCHWELCHAVE INTERNATIONAL INTERNAT

13

San isidro - Lima

arpigra@hotmail.com



### BERVICIOS DE INGESTECNIA

### ARPIGRA S.A.

Gervicios de Geolocias, estudicis de al ético, eficações de comprise parceas, estudies geologicos para rementa. Topografia — Aliescofia y Concuentria de Como.

Tel.: 049 -- 318555

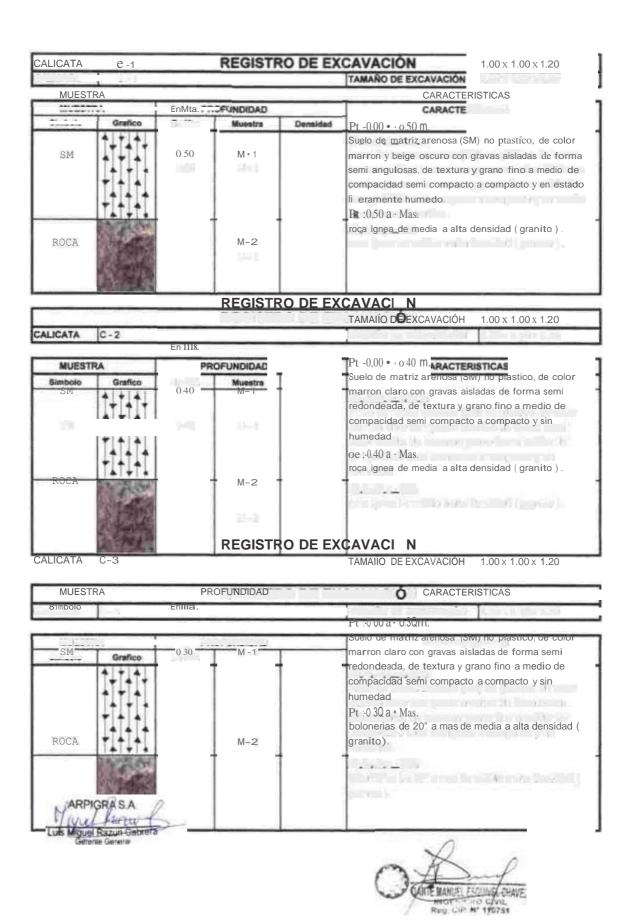
### ANEXO I

### REGISTROS DE EXCAVACIONES

· San isitiro - Linta

Officina Central - Av. Canaval Moreyra 395 Tel.: 043 - 318555

arpigra@hotmail.com



## REGISTRO DE EXCAVACIÓN

CALICATA C - 4 TAMAÑO DE EXCAVACIÓN | 1.00 x 1.00 x 1.20

MUESTRA	PRO	DFUNDIDAD	CARACTERISTICAS	
Slmbolo	En Mta.			
sм · .4]	0,50	M-1	Pe -9.00 a - 0.50 m.  Suelo de matriz arenosa (SM) no plastico, de color marron claro con gravas aisladas de forma semi redondeada, de textura y grano fino a medio de compacidad semi compacto a compacto y sin humedad	
ROCA		M-2	Pe -0.50 a - Mas. roca ignea de media a alta densidad (granito).	
		REGISTRO I	DE EXCAVACI N	

Shribolo	1	En Ilera.	TWEET	De-0.00 a - 0.30 m
	Line	-		Suelo de matriz arenosa (SM) no plastico, de color
SM	11	0,30	M-1	marron claro con gravas aisladas de forma semi
	4	9.00	541	redondeada, de textura y grano fino a medio de compacidad semi compacto a compacto y sin humedad
	111111			Qe -9 30 a - Mas.
	Salar Million	4	+ +	-roca ignea de media a alta densidad ( granito ) .
ROCA	231 4148		M-2	
- 22			0462	

MUEST	PA	PR	OFUNDIDAD	CARACTERISTICAS
	Graftee 4			0e-0.00 a-0 3 m.
	- maken	April 1879001		Suelo de matriz arenosa (SM) no plastico, de colo
SM	i • &	1,20	M-1	marron claro con gravas aisladas de forma semi
400		100	3543	redondeada, de textura y grano fino a medio de compacidad semi compacto a compacto y sin
				humedad
	125713			Pe -Q.30 a - Mas.
ROCA	4 + 4			roca ígnea de media a alta densidad (granito).
	A TANKEN		M-2	The state of the s
DCA	SHIP STATE			ing look programmations, pully i
	E SE		3343	

ARPIGRASA Miguel Rezult Cabrera Generie Generie

DAGE MANUEL SSCHOOL CHAVE INGENIEUG GURL Reg. CIP H" 192751

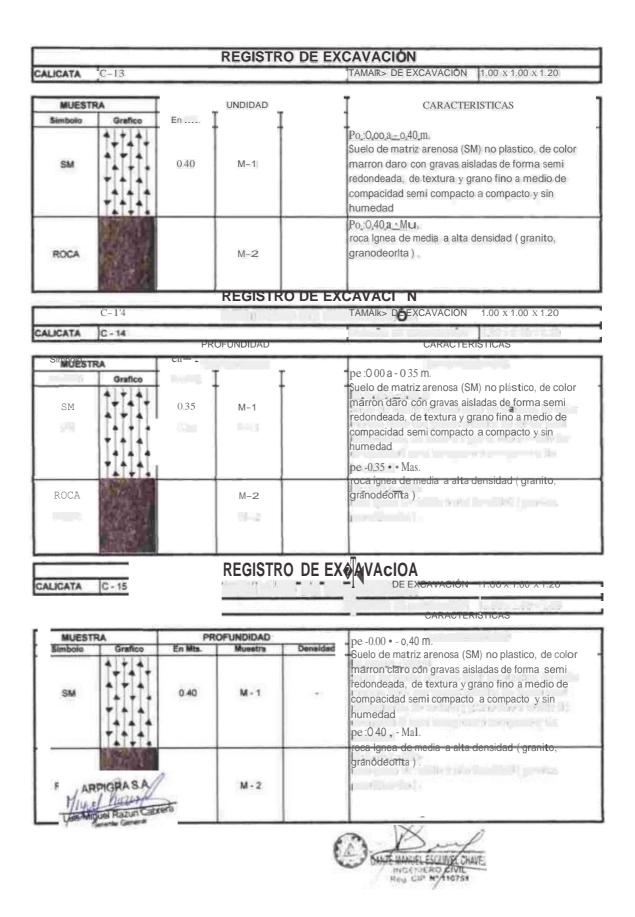
CALICATA	C-710				TAMAÑO DE EXCAVACIÓN 1/00 × 1/00 × 1/20
MUEST	RA	PR	OFUNDIDAD		CARACTERISTICAS
Simbolo	Grafico	EnMta.	Musstra	Densidad	
SM		0,50	IM-11		AW.
ROCA			M-2		PI ;0601 · Mu. roca (gnea de media a alta densidad (granito, granodeorita).

		REGISTRO DE EXCAVACION	
CALICATA	C:91	TAMANO DE EXCAVACION	4/00%4/00%4-20

MUESTRA		PROFUNDIDAD			CARACTERISTICAS		
Simbolo	Grafico	- 1985年	Muestra_	Consided			
SM		<b>1</b> 326	Mr.4	•	Ga-Ostoba-Garom. Isutio de matriz arenosal (SM) modustico, de color matrico de matriz arenosal (SM) modustico, de color matrico de roma-semi redichosada, de rextura yegrano fino a medio de compatibatisemi compateo a compatibatisemi compateo a compatibatisemi compateo a compatibati		
ROCA ROCA			Mr.Zz		FO&irga eactfermédia?a?;itba <d'éñsitfa"d((íguei\itol .<br="">granodeorita ) .</d'éñsitfa"d((íguei\itol>		

	REGISTRO DE EXCAVACIÓN
CADONTA IIC 312	Tramano de excavación 1/1/80% 1/80% 1/20

MUESTRA		PP	OFUNDIDAD		CARACTERISTICAS		
Simbolo	Simbolo Grafico		Egy Milles Millestra		AN COLUMN PART IN THE SECOND PAR		
SM		959Ab	Mr.1 <sub>1</sub>	-	tos Colors - Ioillom.  Sulendre Wath Parents of SM y nor plastico, decelor marron claro congress of SM y nor plastico, decelor marron claro congress of situates de forma semi redicidada de teksural y grand inno a medicida compatitudo semi reompatitudo semi por compatitudo semi reompatitudo semi por compatitudo semi reompatitudo semi r		
1./	PIGRASA	PHA PHA	Mar 22		rgn-tatu v "é'dr v,t ve-llsí'da'd lii8na-níñr.() . granodeorita).		



# REGISTRO DE EXCAVACIÓN CALICATA C · 16 TAMAAO DE EXCAVACIÓN | 1.00 x 1.00 x 1.20 MUESTRA | INOIDAD | CARACTERISTICAS Simbelo Granco En - | Po :0.000a · 0.40 m. Suelo de matriz arenosa (SM) no plastico, de color

MUESTRA		inoidad		CARACTERISTICAS
SM	1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+1+	0.40	M•1	Po:0000a:040 m. Suelo de matriz arenosa (SM) no plastico, de color marron claro con gravas aisladas de forma semi redondeada, de textura y grano fino a medio de compacidad semi compacto a compacto y sin humedad
ROCA			M -2·	pe:0 iO a · Mas. roca ignea de media a alta densidad (granito, granodeorita).

REGISTRO DE EXCAVACI <b>O</b> N						
CALICATA	C - 17			TAMAAO DE EXCAVACIÓN 1.00 X 1.00 X 1.20		
		PR	OFUNDIDAD	CARACTERISTICAS		
MUEST	TRA	Cit :		D- 1000g - 040		
Simbolo	Grafico	300		Po:00Qa • 040 m. Suele de matriz arenesa (SM) ne plastico, de celor		
SM	4 + 4	0.40	M -1	marron claro con gravas aisladas de forma semi		

monorra				Po:000a • 040 m.		
Simbolo	Grafico			Suelo de matriz arenosa (SM) no plastico, de color		
SM	TAT FIAT	0.40	M -1	marron claro con gravas aisladas de forma semi		
	+ <u> </u> +  +		381.3	redondeada, de textura y grano fino a medio de compacidad semi compacto a compacto y sin humedad		
	+1+1+1			pe -0.40 a · Mas.		
ROCA			M-2	granodeorita).		
	200		2012			
	7176		REGISTRO D	DE EXCAVACI N		
LICATA	C • 18			TAMAAO DE EXCAVACIÓN 1.00 x 1.00 x 1.20		

			pe 0.00 •• 0 1° m
SM	040	M-1	Suelo de matriz arenosa (SM) no plastico, de colo marron claro con gravas aisladas de forma semi redondeada, de textura y grano fino a medio de
99		99-0	compacidad semi compacto a compacto y sin
ROCA	<b>4144</b>	M-2	Po -0 40 • • MaJ. roca ignea de media a alta densidad (granito, granodeorita)
6		22-2	
AF	RPIGRASA /		Cm. X2

### ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash

PROYECTO LUGAR FECHA

diciembre, 2019

1	Peso 5	leco inicial	734.6	gr.		
		ecc Lavado	632.9	gr.		MUESTRA: C+1
J	Peso perd	ido por lavado	101.7	Ur.		PROF.: 0.00 - 0.50
Temic(Abertura)		Pero	Retenido	Retendo	Pasante	Classificació AAHSTO
N°	(mm)	Resenido(gr.)	Percet(%)	Acumulado(%)	(%)	Control of Spirit Control of the Con
2 1/2"	76.20	0.0	0.0	0.0	100.0	Marterial granuler
2"	50.80	0.0	0.0	0.0	100.0	Excellente a bueno como subgrado
1 1/2"	37.50	0.0	0.0	0.0	100.0	A-2-4 Green's arrange arraftime in brease
1"	22.50	0.0	0.0	0.0	100.0	
3/4"	19.00	0.0	0.0	0.0	100.0	Tear on holes to great 655
1/2"	12.50	0.0	0.0	0.0	100.0	Clasticación (5.U.C.5.)
3/8"	9.50	56.5	7.7	7.7	92.3	Sueto de particulas gruenas. Gueto de
1/4"	6,30	23.0	3.1	10.8	89.2	perticulas gruesas con finos (sualo avoc
10".4	4.75	34.7	4.7	15.5	84.5	Anna home con-granu SM
Nº 10	2.00	105.7	14.4	29.9	70.1	
N* 20	0.850	12.6	1.7	31.6	65.4	Pasa tanta Nº 4 (%): 84.5
N° 30	0.600	21.7	3.0	34.6	65.4	Pasa tamiz N° 200 (%) : 13.6
N° 40	0.425	28.6	3.9	38.5	61.5	D60 (mm) 0.40
NF 60	0.250	89.5	12.2	50.7	49.3	D30 (mm) 0.15
N° 100	0.150	155.6	21.2	71.9	28.1	D10 (mm)
N° 200	0.075	105.0	14.3	86.2	13.0	Cv
< 200		101.7	13.8	100.0	0.0	Co
-		100.0			100.0	

### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA

### ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

LUGA

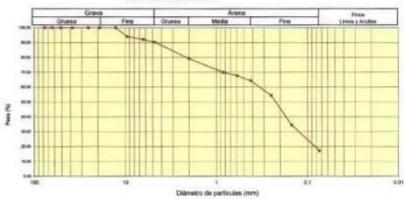
diciombra 2016

Peso Seco Inicial	609.6	101
Peso Seco Lavedo	504.5	gr
Pwao perdido por lavado	105.1	ar

0.00			
MUEST	RA:	C-	2
PROF	0.00	-0	40

efficació AN	Pasonte	Ratenido	Reterido:	Peso	berture)	:Tamia(A
	(%)	Acamaladoc%)	Paroia(%)	Reterido(gr.)	(mm)	Nº .
Asserted grams	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2 1/2"
e bueso con	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2"
n y seems and	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1 1/2"
P.STINICIL	100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	1"
or de grape (10)	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"
ficación (5.)	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1/2"
Sueto de portosios grumano. Sueto di particulas grumas con finos (audio sue manufesso na pasa SA		5.0	5.9	36.7	9.50	3/8"
		7.9	2.0	12.4	6.30	1/47
		9.6	1.8	10.7	4.75	N*4
430000	79.2	20.8	11.1	67.7	2.00	Nº 10
Nº 4 (%	70.0	30.0	9.2	56.3	0.850	Nº 20
Nº 200 (%	67.8	32.2	2.2	13.6	0.600	N° 30
(mer	64.3	35.7	3.4	21.0	0.425	N° 40
(mm	54.4	45.6	9.9	60.6	0.250	Nº 60
(min	34.5	65.5	19.9	121.5	0.150	Nº 100
	17.2	82.6	17.2	105.0	0.075	N" 200
	0.0	100.0	17.2	105.1	1000	< 200
	100.0		7.00	609.6		Total

### CURVA GRANULOMETRICA



MARPIGRASA Line Mazen LineMiguel Razun Cabenia

PANTE DANUEL ESQUINEL CHAPE ING COP Nº 110704

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM D422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash

LUGAR FECHA

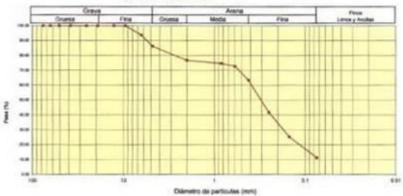
diciembre, 2019

Peso Seco Inicial	604	gr.
Peso Seco Lavado	538.1	37.
Peso pertido por levado	67,9	91

MUE	971	DA.	0.	4		
-		20.	-	-		_

MSTO	Classificació AAHC	Pasante	Reteriors	Reterrido	Peso	pertura)	TaminA
20000000		(%)	Attenuesdo(%)	Parcial(%)	Refericito(gr.)	(mm)	N°
W.	Material granulo	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	21/2"
не кибрине	Excellents a fusion come	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2"
these browns	A.2.4 Game y arrest another	100.0	0.0	0.0	0.0	37,50	1.1/2"
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	1"
	hade by Arbeits graph (FE)	100.0	0.0	0.0	0.0	18.00	3/4"
U.C.S.)	Clasificación (S.U.	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1/2"
grienin.)	Tuestrale particular gra	100.0	0.0	0.0	0.0	9.50	3/8.
Inde-MANS	Nomentwise con airclui	93.0	6.2	6.2	37.6	6.30	1/4"
-	Free half growing on the on-	86.2	13.8	7.6	45.8	4.75	N*4
		76.8	23.2	9.4	56.7	2.00	Nº 10
3: 86.	Pasa tamiz Nº 4 (%)	74.7	25.3	2.1	12.6	0.850	Nº 20
a 11.	Pasa terniz Nº 200 (%)	72.8	27.2	1.9	11.6	0.600	N° 30
mj: 0.30	D60 (MM)	63.4	36.6	9.4	56.6	0.425	Nº 40
95: 0.18	D00 (mm)	41.8	58.2	21.6	130.6	0.250	Nº 60
0.	O10 (mm)	25.3	74.7	16.5	99.6	0,150	N° 100
	Cv.	11.2	88.8	14.1	85.0	0.075	N° 200
	Co	0.0	100.0	11.2	67.9		< 200
		100.0			604.0		Total

### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA L

Control State Control Control

### ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM DA22)

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey
LUCAR
Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash
diciembre, 2019

Peno Seco Inicial	733.7	91
Pens Seco Levado	609.8	9K
Prac pertido per invado	123.9	gr.

A45-147	STYLE	C - 6		
-	de survey of	W-9	_	_

Climificació AAHSTO	Payante	Remedo	Peranido	Free	tertura)	Tamich
	(%)	Assendado/Ni	Persetti)	Feleridaty: 1	(men)	M"
Name grander	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2.10"
Excellente à tourné contr. Lutigraine	100.0	0.0	0.0	0,0	50.80	7
A-3-4 fixace y waste strainer o foco	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1.10"
	100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	de.
Sale at table of principle.	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"
Classificacete (5.U.C.S.)	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1.0"
Sum to perticular gromen. South is	96.6	3.4	3.4	24.7	9.50	24.
perfecto granue on free back no	86.6	11.2	7.9	57.7	6.30	1/4"
translation on pass 100	86.1	13.9	27	19.7	4.75	N*4
The state of the s	53.1	16.9	3.0	21.8	2.00	Nº 10
Pata terris Nº 4 (%) 66	80.7	19.3	2.4	17,6	0.850	N°20
Prese terrio Nº 200 (%) 16	78.2	21.8	2.5	18.6	0.000	N° 30
(X60 (mm): 0:	71.5	28.5	8.7	48.5	0.425	N°.40
1000 (mm); 6.1	50.0	50.0	21.5	157,6	0.260	Nº 60
O10 (1991)	31.8	68.2	18.2	133.6	0.150	N° 100
Cir	16.9	83.1	15.0	109.7	0.075	N° 200
CL	0.0	100.0	16.9	123.9		< 200
	100.0			733.7		Total

### CURVA GRANULOMETRICA



HARPIGRAS AV

MICE SEASON COMES
MICE COP Nº 116704

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM DAZZ)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash

LUGA

diciembre, 2019

Peed Seco Inicial	.681.5 gr
Pess Seco Lavedo	578.1 gr
Posc perdido por lavado	103.4 g

MUR	STRA	· C				
-----	------	-----	--	--	--	--

0	Clasificació AAHS	Pasante	Retendo	Fieterodo	Peso	(Marche)	Tennos
777	0.00 C 10 17 C 0	(%)	Acumulatin(%)	Parcial(%)	Fietenido(gr.)	(mm)	N°
	Material granutur	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2 1/2"
Augmento	Excessors a house come so	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2"
-	A 5 it Fragments de roce, pre	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1 1/2"
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	f.
	too winter parity	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"
53	Clasificación (S.U.C.	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1/2"
	Sueto de perfecites promos-	93.4	6.6	6.6	45.2	9.50	3/8"
tage ander	perficies grames con from the	88.7	11.3	4.7	32.1	6.30	1/4"
	Assertion on your bi	74.3	26.7	14.4	97.9	4.75	N° 4
		65.6	34.5	8.8	60.2	2.00	Nº 10
74.3	Pana tamic N° 4 (%)	60.1	29.9	5.3	36.4	0.850	Nº 20
15.2	Pass tensic Nº 200 (%)	56.7	43.3	3.5	23.6	0.600	N° 30
0.83	060 (mm)	49.3	50.7	7.4	50,3	0.425	N' 40
0.200	000 ( mm)	36.1	63.9	13.2	90.0	0.260	Nº 60
- 23	D10 (mm)	20.0	80.0	16.1	109.4	0.150	Nº 100
	Cu	15.2	84.8	4.8	33.0	0.075	N° 200
	Ce	0.0	100.0	15.2	103.4		< 200
		100.0			681.5		Total

### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA

CONTROL SOME OF

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash

LUGAR

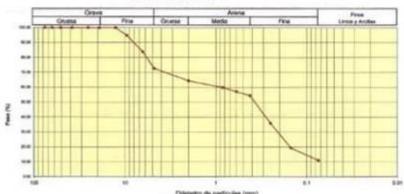
diciembre, 2019

Peso Seco Inicial	719.7	27.
Pean Seco Lavado	640.6	Of.
Peso perdido por lavado	79.1	gr.

MUESTR	7		_	
PROF : 0	no.	1.9	_	

E10	Clasificació AANS	Pasarte	Reterrido	Fleterado	Peso	Tamiz(Abertura)	
1710	CONTRACTOR OF THE PARTY OF THE	(%)	Asimuladu(Ni	Parciel(%)	Reterido(gr.)	(mm)	N°
F	Muterial granular	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2.1/2"
нарки	Excavera a home come o	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2"
ne o brenne	A 24 Green y were profess	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1.10"
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	4.
	THE RESIDENCE PROPERTY.	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"
C.5)	Classificación (S.U.C	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1/2"
Sunte de particular gruman ( Nomenciature con sirendo deble) nem nel petiole de laccor gree M de		94.9	5.1	5.1	37.0	9.50	28
		83.8	16.2	11.1	79.7	6.30	1/4"
		72.7	27.3	11.1	80.0	4.75	N° 4
		64.2	35.7	8.3	60.0	2.00	Nº 10
72.7	Pana tamic Nº 4 (%):	59.9	40.1	4.4	31.7	0.850	Nº 20
11.0	Please territy Nº 300 (%)	57.1	42.9	2.9	20.7	0.600	N° 30
0.66	D60 (mm)	54.5	45.5	2.6	18.0	0.425	N° 40
0.213	D30 (mm)	35.9	64.1	18.6	133.7	0.250	Nº 60
	D10 (mm)	19.4	80.6	16.5	118.7	0.150	N° 100
	Cir	11.0	89.0	8.4	60.5	0.075	N° 200
	Co	0.0	100.0	11.0	79.1		< 200
		100.0			719.7		Total

### **CURVA GRANULOMETRICA**



ARPIGRASA | Hope Dates

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

parec

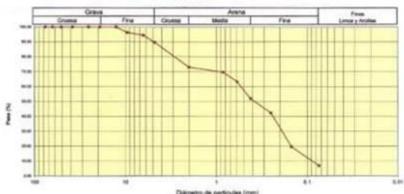
PROVECTO Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey
LUGAR Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Aneash

recova diciembre, 2019

Peso Seco Inicial	689 gr.	
Pleso Seco Lavedo	640.9 gr.	MUESTRA: C-8
Peso perdido por Invado	48.1 gr.	PROF.: 0.00 - 0.50

TO	Clasificació AAHS	Pasarie	Pertendo	Planerado	Peac	Tamiz(Abertura)	
		(%)	Acumularis(%)	Parcial(%)	Reservido(gr.)	(mm)	N°
	Material granuter	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2 1/2"
edigracio.	Expellente a busino como no	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2"
1000000	A 2 Ayes free	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1.1/2"
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	1*
	(MC M SHE R per II)	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"
1.8.1	Clasificación (B.U.C.	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	10"
men i	Suris de perfouter gran	96.3	3.7	3.7	25.6	9.50	3/8.
Nomencleture use alreads dates;		94.5	5.5	1.8	12.4	6.30	114"
ma strike	Annual and products and the own par-	89.7	10.3	4.8	33.2	4.75	N' 4
		73.1	26.9	10.6	114.4	2.00	N* 10
89.7	Passa tamiz N° 4 (%)	69.7	30.3	3.4	23.2	0.850	N* 20
7.0	Passa tarrior Nº 200 (%)	63.3	36.7	6.4	44.2	0.600	N° 30
0.54	(mm) (mm)	51.9	48.1	11.3	78.1	0.425	N". 40
0.192	000 (mm):	42.3	57.7	9.6	06.4	0.250	N* 60
0.094	D10 (nm)	19.6	80.2	22.6	155.4	0.150	N° 100
5.8	Ov	7.0	93.0	12.8	88.0	0.075	N° 200
0.729	Ge	0.0	100.0	7.0	48.1	3000	< 200
		100.0			689.0		Total

### **CURYA GRANULOMETRICA**



MARPIGRASA
Lip Miguel Papur Cikered

SAID SAME SOURCE ON MAN CONTROL OF NO 1902 AND NO 1902

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey
Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash
diciembre, 2019

Peso Seco Inicial	677.8	pr.
Peso Seco Lavado	623.0	Qr.
Peac certido por terredo	54.8	- Der

MUE	STRA C	- 9	
-	F 0.00 -	2.25	

TO:	Clasificade AAHG	Pasarte	Referido	Flatonido	Peso	Herture:	TanssA
17.11.1		(%)	Acumulado(%)	Parcial(%)	Retarido(gr.)	Omero	N°
	Material granular	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2.1/2"
altigoudo	Expetents a busine come so	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2
	A 5-b Fragmentin de roce, pre	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1.1/2"
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	1"
	Vertical Report (%)	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"
(8)	Classificación (S.U.C.	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1/2"
here (	Santo de particolas gran	98.1	1.9	1.9	12.6	9.50	24.
Nomendature can abribable dickely man and present on the surgices of the		93.1	6.9	5.1	34.5	6.30	134"
		89.6	10.4	3.5	23.7	4.75	N°4
		71.5	26.5	18.1	122.4	2.00	Nº 10
89.6	Pasa tarriz Nº 4 (%)	59.9	40.1	11.8	78.6	0.850	Nº 20
8.1	Pass terriz Nº 200 (%)	51.6	48.4	8.3	56.4	0.600	N° 30
0.85	D60 (mm)	42.7	87.3	8.9	60.0	0.425	N° 40
0.21	D30 (mm)	36.0	64.0	6.7	45.4	0.250	Nº 60
0.10	D10 (mm)	14.7	85.3	21.3	144.7	0.150	N° 100
0.4	Cu	8.1	91.9	6.6	44.7	0.075	N° 200
0.560	Ce	0.0	100.0	8.1	54.8		< 200
		100.0			677.8		Total

### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRA S.A.

DANG PANGE ENWINE COMP.
MINISTRANCE OF NO. 110724

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM D422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

LUGAR FECHA

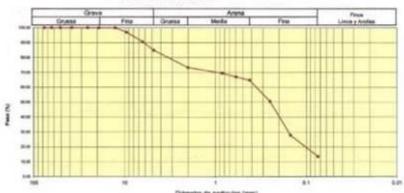
diciembre, 2019

Feed Seco Inicial	690	Or.
Peso Seco Lavado	596.6	· w
Pase perdido por tavado	93.4	9

MUES	YRA : C - 10	
PROF	0.00 - 0.00	

Tama(A)	bertura) -	Peso	Reterido	Reterodo	Pasante	Clasticació AAHSTO	
N°	(mxm)	Fietenido(gr.)	Parcia(%)	Acumulado(%)	(%)		
2 107	76.20	0.0	0.0	0.0	100.0	Material granular	
2"	50.80	0.0	0.0	0.0	100.0	Excellents a busine como nutigidado	
110	37.50	0.0	0.0	0.0	100.0	A-5-4 Orane y armin profitme o timone	
40	22.50	0.0	0.0	0.0	100.0		
3/4"	19.00	0.0	0.0	0.0	100.0	case of both in grant (i)	
1/2"	12.50	0.0	0.0	0.0	100.0	Clasificación (S.U.C.S.)	
3/8"	9.50	19.8	2.9	2.9	97.1	Suits de perforées prinsess. Suets de perforées prunses con trons (suets audit ness trons on paux lité	
1/4"	6.30	44.5	6.5	9.4	90.6		
N*4	4.75	39.7	5.8	15.1	54.9		
Nº 10	2.00	80.1	11.6	26.7	73.3		
Nº 20	0.850	25.7	2.7	30.4	69.6	Plesa tarriz Nº 4 (%) 64.9	
N° 30	0.600	17.0	2.6	33.0	67.0	Pess terric Nº 200 (%) 13.5	
N° 40	0.425	14.6	2.1	35.2	64.8	D60 (mm) 0.36	
Nº 60	0.250	98.7	14.3	49.5	50.5	D30 (mm) 0.155	
N* 100	0.150	156.7	22.7	72.2	27.8	D10 (mm)	
N° 200	0,075	98.6	14.3	86.5	13.5	Co	
< 200		93.4	13.5	100.0	0.0	Ge	
Total		690.0			100.0		

#### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA /

PART BURNET FROME OFFICE PROPERTY CAN'T SHOUTH OF THE PROPERTY CAN'T SHOUT

#### ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

LUGAR FECHA

diciembre, 2019

Preo Seco Inclet	737.8	90
Pess Seco Lavedo	658.5	gr.
Pesc pertido por lavado	79.3	97.

MUR	S794		-11	
	1111	-		

0	Classificació AAVIST	Ponante	Retendo	Retendo	Pese	bertura)	TarniziA
50		(%)	Acsendadoc'N/	Parcel(%)	Firsteredor(gr.)	Smerci	N°
	Motorial promise	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2.10°
April 1	Constitute a fourte como se	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	7
-	A E+Cone ; state artifies	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1.102
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	1"
	CONTRACTOR IN PROPERTY.	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	54"
3.1	Classificación (S.U.C.	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	10"
300	Sunto de particulas pron	92.3	7.7	7.7	50.5	9.50	34"
enki	Remandature con arrects	67.9	12.1	4.5	33.0	6.30	144"
time out partials on the on-paid IF TA		78.4	21.6	9.4	69.7	4.75	N' 4
		71.8	28.2	6.0	48.9	2.00	Nº 10
78.4	Pour turnic H* 4 (%)	69.1	30.9	2.7	29.0	0.850	N° 20
10.7	Pana terniz Nº 200 (%)	67.0	33.0	2.1	15.7	0.600	N° 30
0.43	DED (mm)	59.4	40.6	7.6	56.0	0.425	N°.40
0.15	000 (mm)	46.5	51.5	10.8	80.0	0.250	Nº 80 .
	D10 (mm)	33.5	00.5	15.0	110.9	0.150	N" 100
	Ca	10.7	89.3	22.7	167.8	0.075	V 200
	Ce	0.0	100.0	10.7	79.3	100000	< 200
		100.0			737.8		Total

#### CURVA GRANULOMETRICA



HARPIGRASA LA HARVE ROSE

DE HANGE GOINE OF A

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM D422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

LUGAR

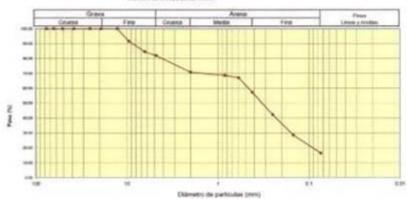
diciembre, 2019

Peso Seco Inicial	809	Or.
Pene Seco Lavedo	675.6	QT.
Peso perdido por lavado	133,4	gr.

			. 12		
--	--	--	------	--	--

10	Classificació AAHS	Pasarte	Faturido	Retendo	Pesc	bertura)	TamusA
100		(%)	AcumuladocNi	Parcel(%)	Retendo(gr.)	(mmi)	N°
	Valental granular	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2 10"
<b>dynn</b>	Constitute a busine come to	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	T
e o kesses	A 24 Green y street arctime	100.0	6.0	0.0	0.0	37.50	1.1/2"
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	T.
	Tale NUMBER PROPERTY.	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	34"
0.53	Clasificación (S.U.C)	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1/2"
Suide de	Solts de perfective process	91.7	0.3	8.3	66.8	9.50	3/6"
perfective growns can have positive and here there are give M		54.6	15.4	7.1	57.A	6.50	1AC
		82.0	18.0	2.7	21.6	4.75	NC 4.
		70.9	29.1	11.1	89.5	2.00	Nº 10
82.0	Passa tarreiz Nº 4 (%)	08.7	21.3	2.2	17.6	0.850	Nº 20
16.3	Pana temiz Nº 200 (%)	67.2	32.6	1.6	12.6	0.600	N' 30
0.40	(DG0 (mm)	57.5	42.5	9.7	78.6	0.425	N° 40
0.76	(mm) (mm)	42.3	57.7	15.2	123.0	0.250	N* 60
	D10 (total)	28.7	71.3	12.6	109.8	0.150	N" 100
	CV .	16.5	83.5	12.2	98.7	0.075	N° 200
	Ci	0.0	100.0	16.5	133.4		< 200
		100.0			909.0		Total

#### CURVA GRANULOMETRICA



ARPYORA SA

Destruction of the state of the

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM D422)

PROYECT

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

LUGAR FECHA

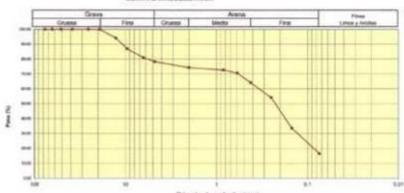
diciembre, 2019

Peso Seco Inicial	790.3	DF.
Pene Seco Lavado	651.0	gr.
Peso perdido por lavado	129.3	gr.

-13	THA: 0	MLES
- 14	1900	W/ADD

Classificació AAHSTO	Pasante	Remerado	Reterado	Peso	bertura)	TamujA
	(%)	- AcumuladacNii	Percei(%)	Reterido(pr.)	(mm)	Nº .
Matterial granular	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2.107
someter a busine come extigrate.	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	7
) 4 Simon y serve arctions o broom	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1 1/2"
	100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	4.
water to good fit.	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"
Classificación (S.U.C.E.)	94.1	5.9	5.9	45.8	12.50	1/2"
etr de pertindes grunses. Suelo è	86.9	33.1	7.2	56.4	9.50	24"
tolet groner on from took sor	81.0	19.0	5.9	45.8	6.30	1/4"
the a from our page (8)	78.4	21.6	2.7	20.7	4.75	N'.4
	74.3	25.7	4.1	32.0	2.00	Nº 10
in territ Nº 4 (%) 78-	72.8	27.2	1.5	11.9	0.850	Nº 20
is tamir N° 200 (%) 16	70.6	29.4	2.2	16.8	0.600	N° 30
(mm) 0.3	84.2	35.6	5.4	50.0	0.425	N° 40
( mm) 0.10	54.2	45.8	10.0	78.0	0.250	Nº 60
(mm)	33.7	66.3	20.5	150.0	0.150	NT 100
	10.0	83.4	17.1	133.6	0.07%	N° 200
	0.0	100.0	16.6	129.3		< 200
	100.0			780.3		Total

#### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA

A THURST FROM THE PART HOUSE OF ANY THE PART HOUSE NO COPY.

# ANALISIS GRANIJLOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

FEDA

diciembre, 2019

Pese Sece Inical	708.4	pt.
Pess Seco Lavado	621.5	36
Peno pendito por taxado	85.9	- 86

|--|--|--|--|--|--|

Charloca AAHSTO	Pasarte	Reterribo	Flateracio.	Penn	bertura)	TamicA
THE PROPERTY OF	CNI	Acumulada(%)	Partie(%)	Fielersdocky; I	(MIN)	Nr.
Material granular	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2.10"
Excellents a lower core: subgrate	100.0	0.0	0.0	.00	50.80	7
A.S.& Fragmentin Horses, glass y are	100.0	0.0	0.0	0.0	37,50	112"
	100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	44
the article is payed to	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	340
Classificantile (5.LLC.5.)	96.7	3.3	3.3	23.5	12.50	102
Supre-dis-particoles processes. Supre-de-	96.7	3.3	0.0	0.0	9.50	746.
participa granus on their coats not	92.0	80	4.7	35.5	6.30	146"
And from an are let	86.1	11.9	3.9	27.6	4.75	N' 4
	75.7	24.3	12.4	67.5	2.00	Nº 10
Pana terric N° A (%) 56	67.9	32.1	7.8	55.3	0.860	Nº 20
Powe twinks NP 200 (%) 52	56.0	42.0	9.9	70.0	0.600	N° 30
D60 (mm) S1	49.7	50.3	8.4	59.2	0.425	N° 40
2000 (mm) 0.2	37.4	62.6	12.3	87.0	0.290	Nº 60
D10 (mm)	20.2	79.6	17.2	121.5	0.150	N° 100
Cu .	12.3	87.7	8.0	56.4	0.075	N° 200
Ci.	0.0	100.0	12.3	86.9		< 200
0.00	100.0		7	706.4		Total

#### CURYA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA

Lys Migral Raturi Cobress

Lys Migral Raturi Cobress

.....

#### ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

PROYECTO

 Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

LUGAR

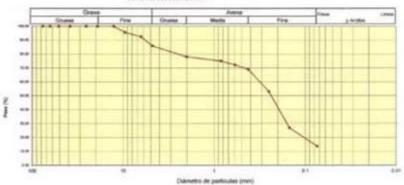
diciembre, 2019

Press Switz	histori	680.7	
Perso Seco 2	, produ	567.0	
Peso perdido j	obeved vo	93.7	96
Section 11 to 11/12	11110000	100	
September 1	Date	Electronic Str.	_

Tarwin.	-		-
MUES	TRA: C	- 16	_
PROF.	0.00 -	E.40	

Clasificació ANHSTO	Paname	Faturatio.	Farterscho	Ptes	Methods .	TamissA
And the pitches in the	CN	Assessment(%)	Perce(%)	Fintership(gr.)	(men)	N'
Material granular	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2 1/2"
Countries a huma contra sangrado.	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	7
8.4 Sense y ments architect i france.	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	110
Contract Contract	100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	4.
or occupie in property	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	34"
Clasficación (5.U.C.S.)	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	10"
esti de particales grances. Sueto de	95.6	4.4	4.4	30.0	9.50	346"
laste gracia con box pusto mete	92.4	7.6	3.2	21.7	6.30	14"
Ann income you be	85.9	14.1	6.5	44.0	4.75	N*4
	79.3	21.9	7.0	53.7	2.00	Nº 10
Clarific N° 4 (N) BE	75.0	25.0	3.1	21.0	0.850	Nº 20
temic N° 200 (%) 53	72.2	27.A	27	18.6	0.600	N° 30
(mm) 0.3	69.0	31.0	3.2	22.0	0.425	N° 40
(wm) 0.16	53.0	47.0	30.0	100.0	0.250	Nº 00
(898)	26.8	73.2	26.1	178.0	0.150	N° 100
	13.8	86.2	13.1	89.0	0.075	Nr 200
	0.0	100.0	13.8	93.7		×.200
	100.0			980.7		Total

#### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA P

Partition of Control C

# ANALISIS GRANIJI OMETRICO POR TAMIZADO (ASTM D422)

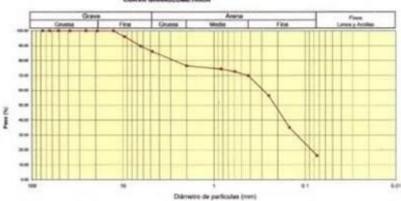
MOYECTO Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey

Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

recosa diciembre, 2019

	The second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a second section in the second section in the second section is a section section in the section is a section section in the section is a section section in the section section in the section section is a section section section in the section section is a section	eco Inicial eco Lavado	730.6 611.8	V.		MUESTRA : C - 18
		eco Lavaco eco Lavaco	118.6	or or		PROF. 0.00-0.40
Tamici	Abertura)	Peso	Fictionido	Retendo	Pasante	Clereficació AAHSTO
	(mm)	Retenido(gr.)	Percisi(%)	Acumulada(N)	(%)	12 (14) HOUSE WAYNES
T	76.20	0.0	0.0	0.0	100.0	Material granular
	50.80	0.0	0.0	0.0	100.0	Excellente a licensi como subgrado
7	37.50	0.0	0.0	0.0	100.0	A 24 Green y service analysis in letters.
	22.50	0.0	0.0	0.0	100.0	
ř.	19.00	0.0	0.0	0.0	100.0	Team and State Angura (C.)
*	12.50	0.0	0.0	0.0	100.0	Clasificación (S.U.C.S.)
F	9.50	26.7	3.9	3.9	96.1	Seale de particulas prosests. Sualo de
*	6.30	45.7	6.3	10.2	89.8	perficulte promote our firest (suelle busie)
4	4.75	26.6	3.6	13.8	86.2	Annual Contract of the Contrac
10	2.00	70.0	9.6	23.4	76.6	
00	0.950	15.7	2.1	25.0	74.4	Pasa tamir Nº 4 (%) 86.2
NA.	0.000	10.7	4.7	207.0	705.70	The same of the sa

CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA

# ANALISIS GRANULOMETRICO POR TAMIZADO (ASTM 0422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

FECHA.

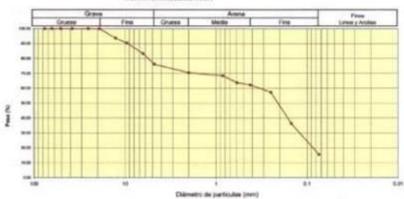
diciembre, 2019

Peso Seco	Inicial	809	Or.
Pese Seco	Levado	683.1	gr.
Peso perdido	por levado	125.9	gr.
- Charles	A THE STATE OF THE STATE OF	ti profesion	
betural	Pesc	Raterado	1

-	C2077		8.	~~	_	_	
anu	ES III	non:	34.4	100			

Classificació AAHSTO	Pasante	Heterido	Retendo	Pesc	pertural .	TamajA
THE SHOULDING	(%)	Aconstato(%)	Pheroial(%)	Referrido(gr.)	(mm)	N°
Motorbal granular	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2 10"
ments a huma some subgrace.	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2"
Gave y wave probing a brown	100,0	0.0	0.0	0.0	37.50	1.102
	100.0	0.0	0.0	0.0	22.50	1".
m inde in grad (FS)	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	34"
Clasificación (S.U.C.S.)	93.7	6.3	6.3	51.0	12.50	1.0"
de particular pranaes. Susto di	90.4	9.6	3.3	26.7	9.50	3/8"
int granus con from insute non	83.4	16.6	7.0	56.9	6.30	1/4"
Annu innes on gree Sir	76.2	23.6	7.1	57.8	4.75	N*4
	70.5	29.5	5.7	45.9	2,00	Nº 10
terriz N° 4 (%) 76.	63.5	31.5	2.1	16.8	0.850	Nº 20
lamiz Nº 200 (%) 15:	63.8	36.2	4.6	37.6	0.600	N° 30
(mm) 0.3	62.3	37.7	1.5	11.9	0.425	N* 40
( mmo : 0.10	57.4	42.6	5.0	40.2	0.250	Nº 60
gmms:	36.4	63.6	21.0	170.0	0.150	N° 100
	15.6	84.4	20.8	168.3	0.075	N° 200
	0.0	100.0	15.6	125.9		< 200
	100.0			0.608		Total

#### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRA S.A.

MATERIAL ESCUELO COMP MATERIAL COMPANIENCE COMP MATERIAL COMPANIENCE COMPANIEN

# ANALISIS GRANIJI.OMETRICO POR TAMIZADO (ASTM D422)

PROYECTO

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Ancash

LUGAR

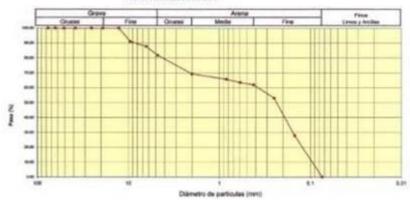
diciembre, 2019

Peso Seco Inicial	757.B	y.
Peso Seco Lavado	639.7	90
Peso perdido por lavado:	118.1	gr.

MU	STR	A : C	- 18			
----	-----	-------	------	--	--	--

MSTO	Classificació AVH	Pasarite	Perierado	Retendo	Peso	bertura)	Tamic(Aberture)	
	0.0000000000000000000000000000000000000	(%)	Acumuladis(N)	Percial(%)	Retendo(pr.)	(mm)	N°	
rafer .	Material granuls	100.0	0.0	0.0	0.0	76.20	2.1/2"	
me subgrade	Explicits a huma core	100.0	0.0	0.0	0.0	50.80	2	
	A-2 Arena fire	100.0	0.0	0.0	0.0	37.50	1 1/2"	
		100.0	0.0	0.0	0.0	22.60	100	
	Team de l'India de grape (No.	100.0	0.0	0.0	0.0	19.00	3/4"	
UCS)	Clasificación (S.U.	100.0	0.0	0.0	0.0	12.50	1/2"	
- Francisco		91.1	8.9	8.9	56.7	9.50	3/8"	
Mr. States Conf.	Sunto de particoles pronum.	67.7	12.3	3.4	21.7	6.30	144"	
apres or	NAME AND ADDRESS OF AD	81.8	18.2	5.9	37.8	4.75	N'4	
		00.3	30.7	12.5	80.0	2.00	Nº 10	
6): 81.6	Pasa terriz Nº 4 (%)	65.7	34.3	3.6	23.0	0.850	N* 20	
6): 0.0	Pasa tamiz Nº 200 (%)	63.5	36.5	2.2	14.1	0.600	N° 30	
m): 0.36	D60 (mm)	62.0	38.0	1.6	10.D	0.425	N° 40	
m) 0.16	E100 ( mm)	53.1	46.9	8.9	57.0	0.250	Nº 60	
ms 0.10	Eng (mm)	27.9	72.1	25.1	160.8	0.150	N° 100	
3.6	Ci	0.0	100.0	27.9	178.6	0.075	N° 200	
0.73	Ca	#,VALORI	#/VALORI	#/VALOR!			× 200	
		100.0			639.7		Total	

#### CURVA GRANULOMETRICA



ARPIGRASA Musel Mazer Penny Wantel Esquire of Aire

PROYECTO:	Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Canrey Chico, distrito de Recuay, provincia de Recuay, región Áncash							
LUGAR		Centro poblado Canrey Cl	hico					
	W	l N	IVEL FREATICO (m.)	No presenta				
FECHA	96/08/2017	N N	MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto				
CALICATA	C-1	T	AMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUE	STRA	B		PROFUNDIDA	D	2101077077010
Simbolo	Grafico	Grafico	En Mis.	Muestra	Demoided	CARACTERISTICAS
SM / A-2-4			0.50	M-1		Da 4.00 a - 0.50 m.  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio).
ROCA				M-2		Do: 0,50 a - Mas.  Roca ignea de media a alta densidad ( granito).

ARPIGRA S.A.
Luis Miguel Razuri Cabrera

Marie Estate Control C

		ESTRATIGRAFIA		
PROYECTO:	Diseño del sister	na de abastecimiento de agua potable del centro Recuay, provincia de Recuay, región Á		Chico, distrito de
LUGAR		Centro poblado Canrey Chico		
-		NIVEL FREA	TICO(m.)	No presenta
FECHA	06/08/2017	MÉTODO DE	EXCAVACIÓN	Cielo abierto
CALICATA	C-2	TAMAÑO DE	EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20

MUE	STRA			PROFUNDIDA	D	*************	
Simbolo	Grefico	Grafico	En Mis.	Muestra	Densided	CARACTERISTICAS	
SM/A-2-4			0.40	M-1		De -0.90 a - 0.40 m.  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de particulas gruesas con finos (suelo sucio).	
ROCA				M - 2		Do0.40 a - Mas.  Roca ignea de media a alta densidad ( granito ).	

ARPIGRASA
Luft Migner Ratter Cabriera

DESTRUCTION OF THE PARTY OF THE

PROYECTO:			ua potable del centro poblado Canre mejora de la condición sanitaria de	
LUGAR	Disc	o del sistema de abastecimiento o	de agua potable del centro poblado C	anrey Chico
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta
FECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto
CALICATA	C-3		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20

MUE	STRA			PROFUNDIDA	D	
Simbolo	Grefico	Grafico	En Mts.	Muestra	Densidad	CARACTERISTICAS
SM / A-2-4			0.30	M-1		De -0.00 a - 9.30 m.  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio).
ROCA				M - 2		De -0.30 a - Mas.  Bolonerías de 20" a mas de media a alta densidad (granito ).
	77.					

ARPIGRA S.A.
Line Allower Posturio Cataveria

DOTE BRINGE FOUNE OF THE PROPERTY OF THE PROPE

PROYECTO:		stema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Camri Recuay, región Ancash, para la mejora de la condición sanitaria de	
LUGAR	Diseño d	el sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado (	Canrey Chice
		NIVEL PREATICO ( m. )	No presenta
FECHA	06/08/2017	MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cleio abierto
CALICATA	C-4	TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20

MUES	TRA			PROFUNDIDA	D	CARACTEMETICAS	
Simbolo	Grafice	Grafico En Mi	En Mts. Nuestra Densidad		Demaidad	CARACTERISTICAS	
SP SM / A-2-4			0.50	M-1		De 4.00 a - 0.50 m  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura con simbolo doble	
ROGA	4			M-2		De -0.50 a - Mes.  Roca Ignea de media a alta densidad ( granito ) .	

ARPIGRASA
HIVE VISITED
LUE MIGUE RADUN CASTER

175

PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGIÓN ÁNCASH						
LUGAR	DISEÑO	DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGU	A POTABLE DEL CENTRO POB	LADO CANREY			
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta			
FECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Clelo abierto			
CALICATA	C-5		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20			

NUESTRA			PROFUNDIDA	AD		CARACTERISTICAS	
Simbolo	Grafico	Grafico	En Mts.	Munstra	Densidad	VIENDALIS TIONATURE.	
SM / A-2-4			0.30	M-1	5.	Do -0.00 a - 0.30 m.  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio).	
ROCA				M-2		De -6.30 a - Mas.  Roca ignea de media a alta densidad ( granito ) .	

ARPIGRASA
Lua Mount Result Cathers
General General

DOTE HAND I ENDING CHAP

PROYEC'O:		DISEÑO DEL SISTIMA DE ABATTECIMENTO DE AGUA PCABLE DEL CENTRO POB. ADO CANREY CHIDO, DISTRITO DE RICUAY, PROVINCIADE RECUAY, REGIÓN ÁNCASH							
LUGAR	DI	EÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE A	GUA POTABLE DEL CENTRO POB	LADO CANREY					
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta					
FECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Clelo abierto					
CALICATA	C-6		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20					

NUESTRA			PROFUNDID	AD .	74	CARACTERISTICAS
Sinbolo	Grafico	Graftco	En Wa.	Munetre	Densided	CANACTERISTICAS
SM/A-1-b			0.30	M-1	*	Ds -9.80.s - 0.3 m.  AASHTO = Fragmentos de roca, grava y arena.  SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de partículas gruesas con finos (suelo sucio).
ROCA				M - 2		De_6.30 a - Mas- Roca ignes de media a alta densidad ( granito ) .

ARPIGRA S.A.

PROYECTO:	1	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CRICO, DISTRIFO DE RECUAY, PROVINCIA DE BECUAY, REDIÓN ÁNCASH						
LUGAR	DIXE	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLACO CANREY						
0			NIVEL FREÁTICO ( m. )	No presenta				
FECHA	06/98/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto				
CALICATA	C+7		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTRA		PROFUNDID.	AD		***************************************
Grafico	Grafico	En Mts.	Muestre	Densided	CARACTERISTICAS
		1.20	M-1		De_6.00.e1.2.m.  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena mai graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de particulas gruesas. Nomenciatura con símbolo doble
	1+1+1+	1+1+1+ 1+1+1+	Grafico Grafico En Ma.	1+1+1+ 1+1+1+	Orafico Orafico En Mts. Muestra Densidad

ARPIGRASA Tun Migor Rasun Colons

PROYECTO:		DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLACO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGION ÂNCASRI						
LUGAR	D	SEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO	DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POB	LADO CANREY				
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta				
FECHA	06/06/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Clelo abierto				
CALICATA	C-B		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTRA			PROFUNDIO	AD CA		****************
Simbola	Grafico	Graftico	En Mbs.	Museira	Densided	CARACTERISTICAS
SP SM / A-3			1.20	M-1		De 4.09 a - 9.5 m.  AASHTO = Arena ,  SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de particulas gruesas. Nomenciatura con símbolo dobie
ROCA				M - 2		De -8.50 a - Mas Roca ignea de media a alta densidad ( granito ) .

Luis Project Razun Cabe più

PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO LE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CEUCO, DISTRIFO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGIÓN ÁNCASE							
LUGAR	DISESO	DISEÑO DEL SISTEMADE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO FOBLADO CANTEY						
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta				
PECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Clelo abierto				
CALICATA	C+9		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTRA			PROFUNDID	AD		
Simbole	Grafico	Grafico	En Mis.	Musetre	Densidad	CARACTERISTICAS
SP 5M / A-1-6			0.20	M-1		Qe. 4.06 a - 9.20 m  AASHTO = Fragmentos de roca, grava y arena, SUCS = Arena mai graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de particulas gruesas. Nomenciatura con simbolo doble
ROCA				M-2		De -0.20 s - Mes  Roca ignea de media a alta densidad ( granito ) .

ARPIGRA S.A.

PROYECTO:	bi	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO LE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGIÓN ÁNCASE						
LUGAR	DISEÑ	DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE	AGUA POTABLE DEL CENTRO FOB	LaDO CANREY				
	100		NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta				
FECHA	06/06/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto				
CALICATA	C-10		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTRA			PROFUNDIDA	AO OA		CARACTERISTICAS
Simbolo	Grafico	Grafico	En Mts.	Muestra	Densided	CARACTERISTICAS
SM/A-2-4			0.60	M-1		De -0.00 e - 0.00 m  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de particulas gruesas con finos (suelo sucio).
ROCA				M-2		Ded.80.e Mes- Roca ignea de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .

ARPIGRA S.A.

O THE LOWER CASE OF THE PARTY O

PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANERY CHICO DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGION ÁNCASE							
LUGAR	DISENC	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUÁ POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY						
- 117			MIVEL FREATICO ( et. )	No presenta				
FECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto				
CALICATA	C-11		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTRA			PROFUNDIDAD			
Simbole	Grafico	Grafico	En Min.	En Mis. Musetre Densided		CARACTERISTICAS
SP SM / A-2-4			0.40	M-1	*	De -0.00 a - 0.40 m.  AASHTO - Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS - Arena mai graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de particulas gruesas. Nomenciatura con simbolo doble
ROCA				M-2		De_0.40.a - Mas. roca ignea de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .

ARPIGRASA

PROYECTO:	Di	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE BECUAY, REGIÓN ÂNCASH						
LUGAR	DISEN	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY.						
			NIVEL FREATICO (m.)	No presenta				
FECHA.	06/06/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto				
CALICATA	C-13		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

		PROFUNDIDA	AD CA		CARACTERISTICAS
Graffice	Grafice	En Mis.	Monetra	Denaided	CARACTERISTICAS
		0.40	M-1		Os. 4.00 a - 8.40 m.  AASHTO = Grava y arena arciliosa o limosa, SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SI SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura cor simbolo doble
			M-2		De -0.40 a - Mas- roca ignes de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .
	Gratice	Gratice Gratice	Grafice Grafice En Mts.	0.40 M-1	Grafice Grafice En Mts. Museum Denaided

ARPIGRASA LESAMON RATUR CHONGS

PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBUADO CANAEY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGION ÂNCASH						
LUGAR	DISEÑO 141. SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY						
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta			
FECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto			
CALICATA	C-13		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20			

MUESTRA			PROFUNDIDAD			010107777777
Simbolo	Grafice	Grafice	En Mis.	Monetre	Denaided	CARACTERISTICAS
SM / A-2-4			0.40	M-1	*)	Os - 9.00 a - 9.40 m.  AASHTO = Grava y arena arciliosa o limosa,  SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SI SM) Suelo de partículas gruesas. Nomenclatura cor simbolo doble
ROCA				M-2		De -0.40 a - Mas- roca ignea de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .

PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA FOTAELE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE IECUAY, REGIÓN ÁNCASIS						
LUGAR	DIS	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLACO CANREY					
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta			
FECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Clelo abierto			
CALICATA	C-14		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20			

NUESTRA			PROFUNDIDAD			CARACTERISTICAS
Simbolo	Orefice	Orafice	En Mia.	Musetra	Dennidad	CARACTERISTICAS
SM/A-1-6			0.36	Met		De 4.00 g - 9.35 m.  AASHTO = Fragmentos de roca, grava y arena, SUCS = Arena limosa con grava (SM) Suelo de particulas gruesas con finos (suelo sucio).
ROGA				M-2		Dx -0.35 x - Mes- roca ignea de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .

Hand Roses F

O THE WANTED TO THE

PROYECTO:	DIS	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGION ÁNCASR						
LUGAR	DISEÑO	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY						
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta				
FECHA	06/06/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto				
CALICATA	C - 15		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTE	AS.		PR	DFUNDIDAD		CARACTERISTICAS
Simbolo	Grafico	Graffico	En Mis.	Muestra	Densided	CAPACTERISTICAS
SM / A-2-4			0.40	M-1		De -9.80 a - 9.40 m.  AASHTO = Grava y arena arciliosa o limosa, SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SP SM) Suelo de particulas gruesas. Nomenclatura con simbolo doble
ROCA				M-2		Do: 0.40 a - Mas- roca ignea de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .

ARPIGRAS A

PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGION ÂNCASE							
LUGAR	DISEÑO	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY						
			NIVEL FREATICO (m.)	No presenta				
PECHA	06/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Clelo abierto				
CALICATA	C-16		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTA	RA		PR	OFUNDIDAD		
Simbole	Grafice	Grafice	En Mis.	Monstre	Densided	CARACTERISTICAS
SM / A-2-4			0.40	M-1		De 4.00 a - 0.40 m.  AASHTO = Grava y arena arciliosa o limosa, SUCS = Arena mai graduada con limo con grava (SF SM) Suelo de particulas gruesas. Nomenciatura cor símbolo doble
ROGA				M-2		De -0.40 a - Mes- roca Ignes de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .

ARPIGRASA Line Mount Line Magnin Ration Colorina

Out The Notation

PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTEO POBLADO CANERY CHICO, DISTRITO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REGION ÁNCASH						
LUGAR	DISEÑO	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLADO CANREY					
		NIV	EL FREÁTICO (m.)	No presenta			
FECHA	06/08/2017	MÉT	TODO DE EXCAVACIÓN	Cielo abierto			
CALICATA	C-17	TAN	MAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 × 1.00 × 1.20			

MUESTR	STRA PROFUNDIDAD			************		
Simbolo	Grafico	Grafico	En Mis.	Musetra	Densided	CARACTERISTICAS
SM/A-2-4			0.40	M-1		De 4.00 a - 8.40 m.  AASHTO = Grava y arena arcillosa o limosa, SUCS = Arena mal graduada con limo con grava (SI SM) Suelo de particulas gruesas. Nomenciatura cor simbolo doble
ROCA				M-2		De G.40 a - Mas- roca ignea de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .

ARPIGRASA

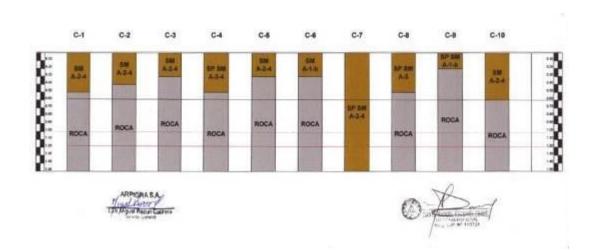
WINDSON OF HARPE

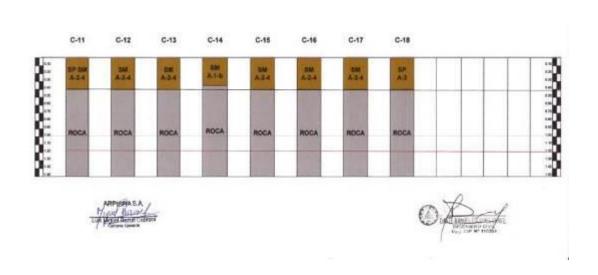
PROYECTO:	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTAELE DEL CENTRO POBLADO CANREY CHICO, DISTRIBO DE RECUAY, PROVINCIA DE RECUAY, REDIÓN ÁNCASH							
LUGAR	DIX	DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CENTRO POBLACO CANREY						
			NIVEL FREATICO ( m. )	No presenta				
FECHA	04/08/2017		MÉTODO DE EXCAVACIÓN	Cleio abierto				
CALICATA	C - 18		TAMAÑO DE EXCAVACIÓN	1.00 x 1.00 x 1.20				

MUESTRA			PR	OFUNDIDAD		
Simbolo	Graffice	Grafice	En Ma.	Musetra	Densided	CARACTERISTICAS
SP/A3			0.40	M-1		Ds. 4.00 g 0.40 m.  AASHTO = Arena ,  SUCS = Arena mai graduada con grava (SP) Suelo di particulas gruesas. Nomenciatura con simbolo dobi
ROCA				M-2		De -0.40 s - Mas- roca ignea de media a alta densidad ( granito, granodeorita ) .
	Notice (			-		
_						

ARPIGRASA

CANTENDER CONT. THE MANUEL CONT. MANUEL CONT





UBICACION DE CALICATAS ESTUDIO DE SUELOS ALTO BAJO

CONTRACTOR OF THE PROPERTY OF

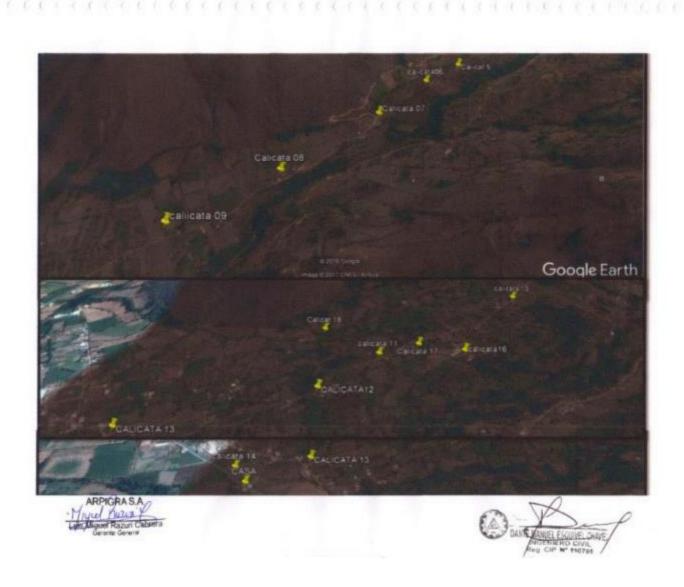


ARPIGRASA.

Jud. Parageral

Lorente General





### CALICATA 01 CAPTACIÓN

CALICATA 6



**CALICATA 07 ZONA** RESERVORIO



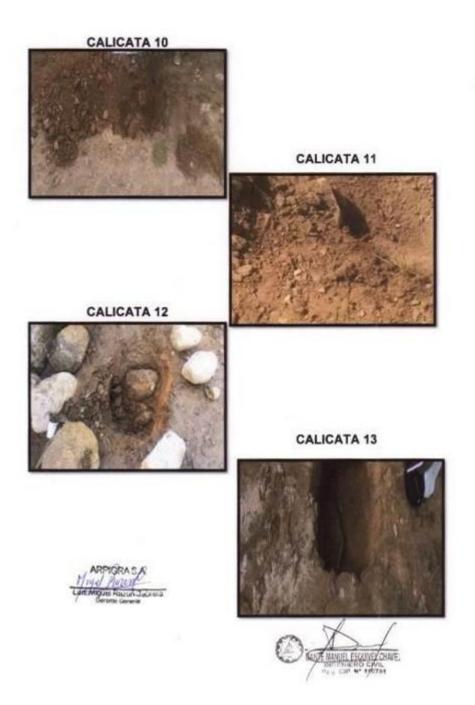
CALICATA 08



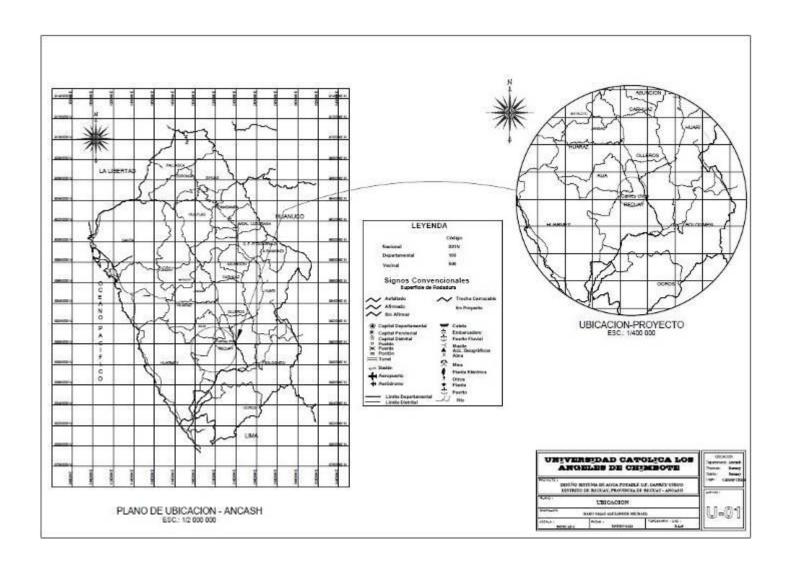
CALICATA 9

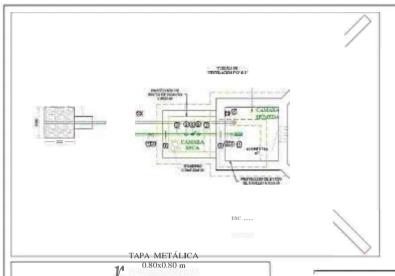


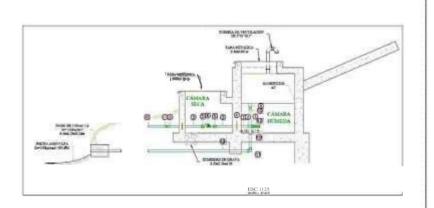


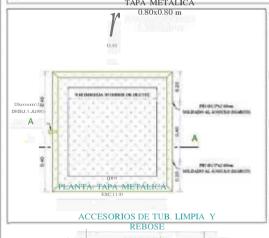


Anexo 07. Planos











1 COROS DE POPULAR

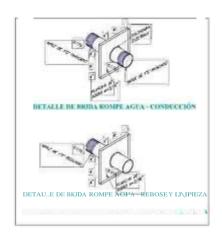
MALLA GALVANIZADA

MAINAMIN

MPREDEFO P

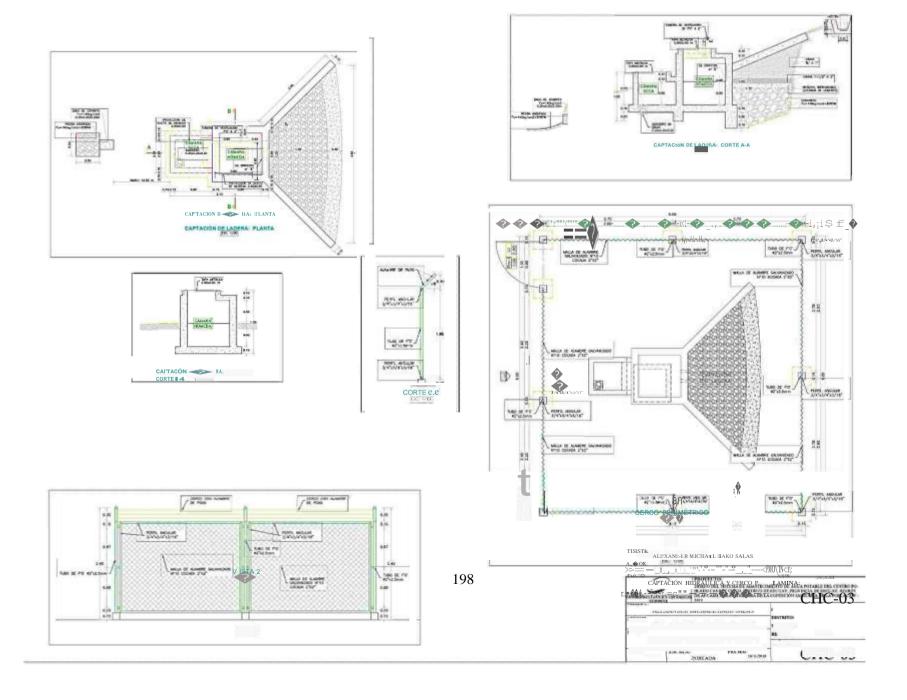
0.20

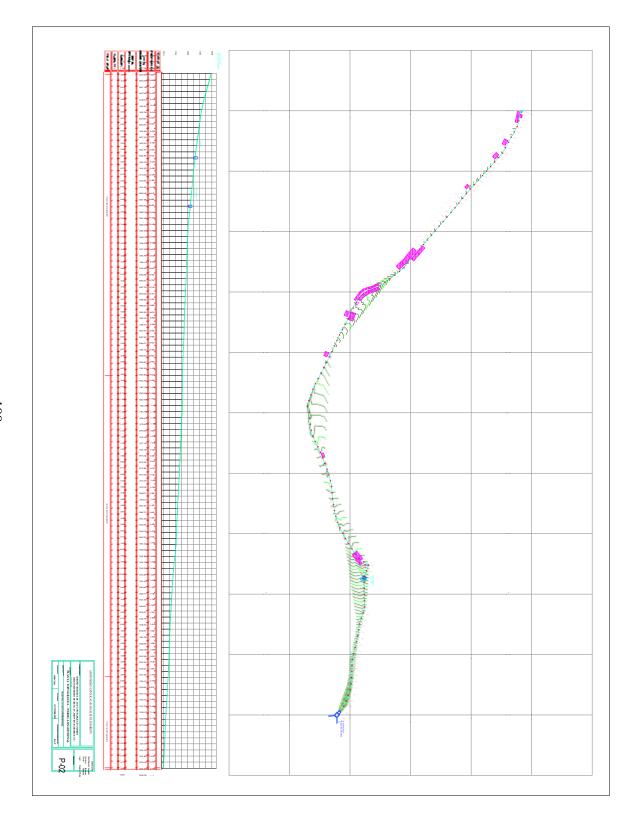
1084 M DEPALLE DE VENTA DE VEN

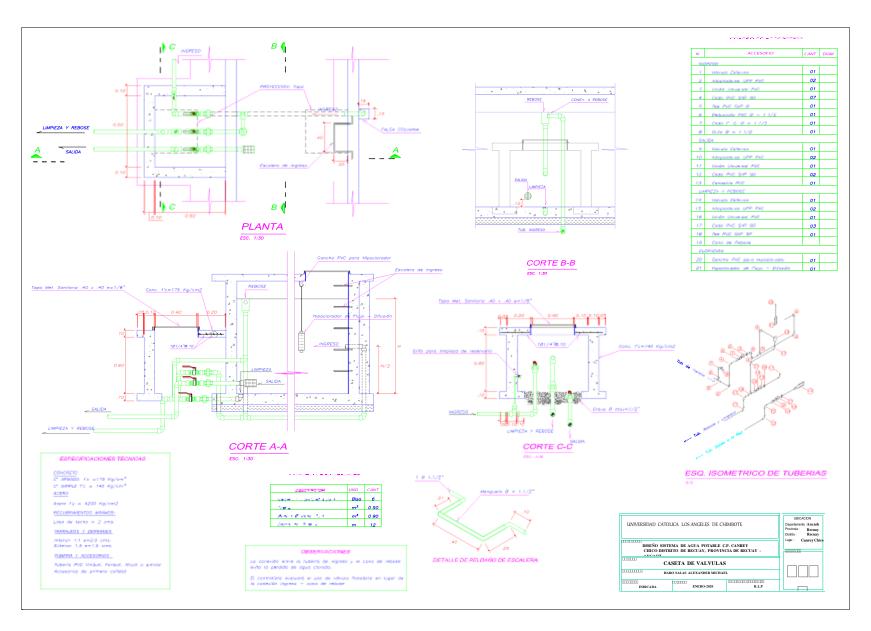


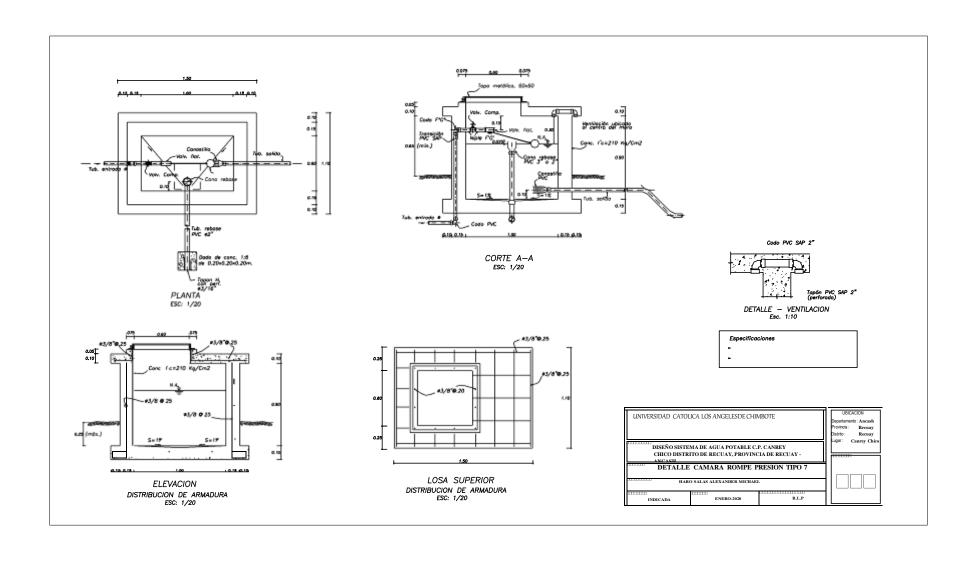
#### PROYECTO:

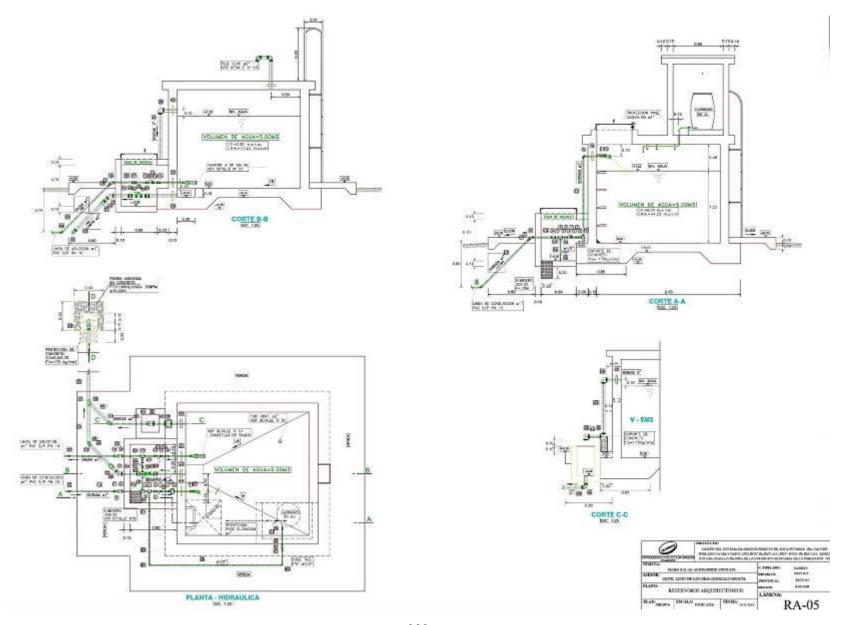


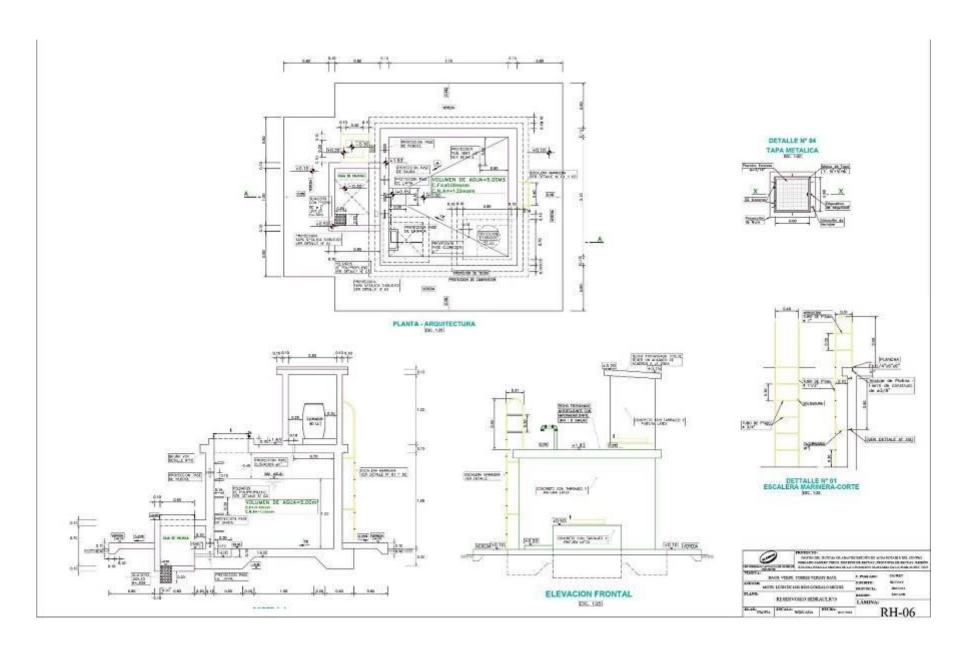


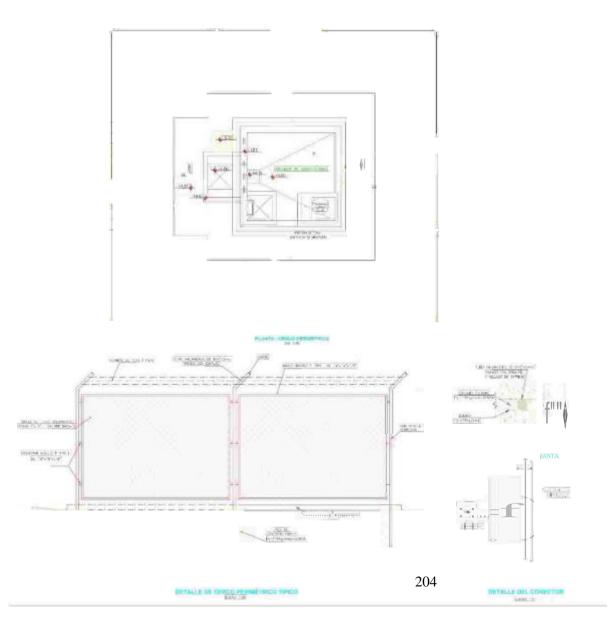


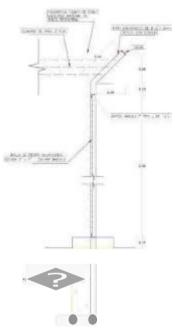
















Anexo 08. Panel fotográfico







