

UNIVERSIDAD CATÓLICA LOS ÁNGELES CHIMBOTE

FACULTAD DE CIENCIA E INGENIERÍA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN – 2020.

TESIS PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

AUTOR:

SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS

ORCID: 0000-0001-9246-4440

ASESORA:

MGTR. ZARATE ALEGRE GIOVANA ALEGRE

ORCID: 0000-0001-9495-0100

CHIMBOTE – PERÚ 2023

1. Título de la tesis.

Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad, y su incidencia en la condición sanitaria de la población – 2020.

2. Equipo de Trabajo

Autor

Sudario Espinoza, Jorge Luis

ORCID: 0000-0001-9246-4440

Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote, Estudiante de pre grado, Chimbote, Perú.

Asesora

MGTR. ZARATE ALEGRE GIOVANA ALEGRE ORCID: 0000-0001-9495-0100

Jurado

Presidenta

MGTR. SOTELO URBANO JOHANNA DEL CARMEN ORCID: 0000-0001-9298-4059

Miembro

MGTR. BADA ALAYO DELVA FLOR ORCID: 0000-0002-8238-679X

Miembro

MGTR. LAZARO DIAZ SAUL HEYSEN ORCID: 0000-0002-7569-9106

3. Hoja de firma del jurado y asesora

Jurado

Mgtr. Sotelo Urbano Johanna del Carmen
ORCID: 0000-0001-9298-4059
Presidenta

Mgtr. Bada Alayo Delva Flor ORCID: 0000-0002-8238-679X Miembro

Mgtr. Lazaro Diaz Saul Heysen ORCID: 0000-0002-7569-9106 Miembro

Mgtr. Zarate Alegre Giovana Alegre ORCID: 0000-0001-9495-0100 Asesora

4. Hoja de agradecimiento y/o dedicatoria (opcional)

Agradecimiento

a Dios por haberme guiado por este sendero de mi vida, por haberme dado las fuerzas para salir adelante; en segundo lugar, a cada uno de los que son parte de mi familia A mi Padre y a mi Madre que son mi motor y motivo para seguir adelante.

Dedicatoria

Dedico esta tesis, en primer lugar, a mi Dios, a mis padres, a mis hermanos, a mis familiares. A mi Dios, porque ha estado conmigo en cada paso que doy en este arduo camino, cuidándome y dándome fortaleza para continuar y poder superarme día a día.

5. Resumen y Abstract

Resumen

Un sistema de agua potable tiene como finalidad abastecer a una comunidad, brindando así seguridad y bienestar para los moradores por ello la investigación tuvo como objetivo desarrollar el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad, y su incidencia en la condición sanitaria de la población. Se planteó como el enunciado del problema, ¿El diseño del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad; mejorará la condición sanitaria de la población? Se usó la metodología cualitativa, de diseño no experimental, de tipo descriptiva. Los resultados coinciden con los objetivos planteados en el esquema del proyecto de investigación, se diseñó una captación de manantial de ladera así como las dimensiones de sus componentes internos, una línea de conducción con 1" de diámetro con una longitud de 262.54 ml, un reservorio de forma rectangular y de tipo apoyado de 15 m3 de capacidad, una línea de aducción de 1.5 pulgadas, una red de distribución de tipo ramificado, el cual tiene en su tubería principal un diámetro de 3/4" cumpliendo con la norma técnica. Al finalizar se concluye que el diseño del sistema de agua potable incide de modo positivo en la condición sanitaria de la población del caserío de Carnachique.

Palabras clave: Sistema de abastecimiento de agua potable, Línea de conducción, red de distribución, Condición Sanitaria.

Abstract

The purpose of a drinking water system is to supply a community, thus providing security and well-being for the residents, therefore the research aimed to develop the design of the drinking water supply system of the Carnachique village, Otuzco district, Otuzco province. , La Libertad region, and its impact on the health condition of the population. It was proposed as the problem statement, ¿The design of the drinking water supply system of the Carnachique village, Otuzco district, Otuzco province, La Libertad region; will improve the health condition of the population? Qualitative methodology, non-experimental design, descriptive type was used. The results coincide with the objectives set out in the scheme of the research project, a slope spring catchment was designed as well as the dimensions of its internal components, a 1 "diameter pipeline with a length of 262.54 ml, a reservoir rectangular in shape and supported type with a capacity of 15 m3, a 1.5-inch adduction line, a branched-type distribution network, which has a ¾" pipe, complying with the standard technique. At the end, it is concluded that the design of the drinking water system has a positive impact on the sanitary condition of the population of the Carnachique village.

Keywords: Drinking water supply system, Pipeline, distribution network, Sanitary Condition.

6. Contenido

| 1. | Título de | e la tesis. | ii |
|-----|-----------|---|------|
| 2. | Equipo o | de Trabajo | iii |
| 3. | Hoja de | firma del jurado y asesor | iv |
| 4. | Hoja de | agradecimiento y/o dedicatoria (opcional) | v |
| 5. | Resumer | n y Abstract | vi |
| 6. | Contenio | do | viii |
| 7. | Índice d | e gráficos, Imágenes, tablas y cuadros | xi |
| I. | Introduc | eción | 1 |
| II. | Revisi | ón de la literatura | 3 |
| 2 | 2.1. Ant | ecedentes | 3 |
| | 2.1.1. | Antecedentes Internacionales | 3 |
| | 2.1.2. | Antecedentes Nacionales | 7 |
| | 2.1.3. | Antecedentes Locales | 10 |
| 2 | 2.2. Bas | es teóricas de la investigación | 11 |
| | 2.2.1. | Población de diseña | 11 |
| | 2.2.2. | Agua | 11 |
| | 2.2.3. | La calidad del agua | 12 |
| | 2.2.4. | La demanda de agua requerida | 12 |
| | 2.2.5. | Manantial | 13 |
| | 2.2.6. | Volumen | 14 |
| | 2.2.7. | Diámetro | 14 |
| | 2.2.8. | La velocidad | 14 |
| | 2.2.9. | La presión de carga | 14 |
| | 2.2.10. | El sistema de abastecimiento de agua potable | 15 |
| | 2.2.11. | Los elementos que componen en sistema de abastecimiento de agua | 15 |
| | 2.2.11.1. | La captación de agua potable | 15 |
| | a) Tipo | o de captación | 16 |
| | b) El c | audal para una captación | 16 |
| | 2.2.11.2. | La línea de conducción de agua potable | 17 |
| | a) Clas | ses de conducción de agua | 18 |
| | b) El c | audal en la conducción | 18 |
| | c) El d | liámetro | 19 |
| | d) La p | oresión | 19 |
| | | | |

| | e) | La velocidad | 19 |
|------|-------|---|----|
| | f) | Las válvulas | 19 |
| | 2.2. | 11.3. Reservorio de agua | 20 |
| | a) | Tipo de reservorios | 20 |
| | b) | Ubicación | 21 |
| | c) | Capacidad | 21 |
| | d) | La forma del reservorio | 21 |
| | 2.2. | 11.4. La línea de aducción de agua | 21 |
| | a) | Clases de línea de aducción | 22 |
| | b) | El caudal de agua en la línea de aducción | 22 |
| | c) | La presión en la línea de aducción | 22 |
| | d) | La tubería en la línea de aducción | 23 |
| | e) | El diámetro de la tubería en una línea de aducción | 23 |
| | f) | La velocidad en la línea de aducción | 23 |
| | 2.2. | 11.5. Sistema de una red de distribución | 23 |
| | a) | La presión en la red de distribución | 24 |
| | b) | La velocidad en la red de distribución | 24 |
| | c) | El diámetro de la tubería en la red de distribución | 24 |
| | 2.2. | 12. Definición de topografía | 24 |
| | 2.2. | 13. Mecánica de suelos | 25 |
| 2. | .3. | Hipótesis | 26 |
| III. | N | letodología | 27 |
| 1. | .1. | Diseño de la investigación | 27 |
| 1. | .2. | Población y muestra | 28 |
| 1. | .3. | Definición y operalización de variables e indicadores | 29 |
| 1. | .4. | Tecnicas e instrumentos de recolección de datos | 33 |
| | 3.1. | 1. Tecnica de recolección de datos | 33 |
| | 3.4.2 | 2. Instrumentos de recolección de datos | 33 |
| | a) | Ficha técnica | 34 |
| | b) | Protocolos de estudios | 34 |
| | 3.4.2 | 2.1. Levantamiento Topografico | 34 |
| | 3.4.2 | 2.2. Estudio de suelo | 34 |
| 1. | .5. | Plan de análisis | 35 |
| 1. | .6. | Matriz de consistencia | 36 |

| 1.7. | Principios éticos | 39 |
|-------------|--------------------------------|-----|
| IV. | Resultados | 40 |
| 4.1. | Resultados | 40 |
| 4.2. | Análisis de resultados | 48 |
| v. c | Conclusiones y recomendaciones | 52 |
| 5.1. | Conclusiones | 52 |
| 5.2. | Recomendaciones | 52 |
| Refere | encias Bibliográficas | 54 |
| Anexo | | 5.9 |

7. Índice de gráficos, Imágenes, tablas y cuadros

Índice de Gráficos

| Gráficos 1: Línea de conducción | 18 |
|---|----|
| Gráficos 2: Línea de aducción | 22 |
| Gráficos 3: Red de distribución | 24 |
| Gráficos 4: Algoritmo de selección de agua potable | 40 |
| Índice de Imagenes | |
| Imagen 1: Agua para el mundo | 11 |
| Imagen 2: Sistema de agua potable | 15 |
| Imagen 3: Medición del caudal por el método volumétrico | 17 |
| Imagen 4: Reservorio de almacenamiento apoyado | 20 |
| Imagen 5: Sistema de agua potable en el caserio | 42 |

Índice de Tablas

| Tabla 1: Límites máximos permisibles para la calidad del agua | 12 |
|---|----|
| Tabla 2:Dotación por número de habitantes | 13 |
| Tabla 3:Dotación de agua para centros educativos | 13 |
| Tabla 4: Dotación de agua según opción tecnológica y región (l/hab.d) | 13 |
| Índice de Cuadros | |
| Cuadro 1:Operalizacion de variable independiente | 29 |
| Cuadro 2:Definición y operalizacion de variable dependiente | 32 |
| Cuadro 3: Técnica e instrumentos de recolección de datos | 33 |
| Cuadro 4: Matriz de consistencia | 36 |
| Cuadro 5: Resultados del algoritmo seleccionado | 40 |
| Cuadro 6: Parámetros de diseño | 42 |
| Cuadro 7: Captación de manantial de ladera | 43 |
| Cuadro 8: Línea de Conducción | 44 |
| Cuadro 9: Resultados bajo RM 1922018 del Reservorio | 44 |
| Cuadro 10: Resultados de la línea de Aducción | 46 |
| Cuadro 11: Resultados de la Red de distribución | 47 |

Índice de anexos

| Anexo 1: Normas y Reglamento | 59 |
|---|-----|
| Anexo 2:Fichas Técnicas. | 112 |
| Anexo 3: Resultados del agua potable y mecánica de suelos | 126 |
| Anexo 4: Panel Fotográfico. | 133 |
| Anexo 5: Fichas técnicas llenas. | 136 |
| Anexo 6: Memoria de cálculo | 143 |
| Anexo 7: Costos y Presupuesto | 154 |
| Anexo 8: Planos del sistema de agua potable | 163 |

I. Introducción

El agua potable es un recurso indispensable para todos los seres humanos, sin embargo, en distintos lugares tener acceso a ella es muy difícil, por ese motivo tomamos como prioridad las zonas rurales de nuestro. los mayores contribuyentes al promedio anual de consumo del agua en nuestro país son el sector agrícola con un 80%, seguido del agua que se usa para abastecer a la población. Un sistema de conducción por gravedad según Alvarado 1, es la solución adecuada para abastecer un área rural, siendo esta de bajo costo y fácil mantenimiento. Existen poblaciones en zonas rurales que no cuentan con acceso al agua potable y otras cuentan con un servicio obsoleto, una de ellas y el motivo de la investigación científica es el caserío de Carnachique. El Enunciado del problema de la investigación fue ¿El diseño del sistema de abastecimiento de agua potable, mejorará la condición sanitaria del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad -2020? Para responder a esta interrogante se ha planteado como objetivo **general:** Realizar el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable y su incidencia en la condición sanitaria del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad – 2020. De lo que resulta, como objetivos específicos; Establecer el sistema de abastecimiento de agua potable para la mejora de la condición sanitaria del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad - 2020; Describir el sistema de abastecimiento de agua potable para la mejora de la condición sanitaria del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad - 2020; Diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable para la mejora de la condición sanitaria del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad.

Asimismo, la **justificación** de la Investigación de la investigación: Se da por que los moradores del caserío de Carnachique, se han visto perjudicados al no contar con un servicio de agua potable, ocasionando que los pobladores por la necesidad de adquirir este líquido vital para la vida están consumiendo agua turbia de una quebrada de la zona. Asimismo, como bases teóricas se ha realizado un marco teórico y conceptual de acuerdo con las variables de investigación también se muestra una serie de antecedentes internacionales y nacionales. Además, se utilizó una metodología del tipo descriptiva. El nivel de la de la investigación fue cualitativo. El universo o población estuvo conformados por el sistema de abastecimiento de agua potable del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región la libertad y como muestra de investigación se tomará también el sistema de abastecimiento de agua potable del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad. Es importante señalar que se hizo uso de la técnica, es decir se efectuó inspecciones a la zona de estudio, donde se recopilo información de campo por intermedio de encuestas; y como instrumento mediante el uso de ficha de instrumentos y encuestas luego se procedió a la evaluación. El espacio estuvo conformado por el del caserío de Carnachique, ubicado en el área rural del distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad. El **tiempo** estuvo comprendido desde enero del 2020 hasta febrero del marzo del 2020.

II. Revisión de la literatura

2.1. Antecedentes

Se hizo uso de la tecnología, se utilizó el internet para establecer los trabajos previos sobre el diseño de abastecimiento de agua potable para la mejoría de la calidad de vida en las zonas rurales.

2.1.1. Antecedentes Internacionales

Antecedente N° 1

Según Alvarado ¹, en su trabajo de fin de su titulación Estudio y Diseño del Sistema de Agua Potable del Barrio San Vicente, Parroquia Nambacola, canto Gonzanamá tiene como objetivo Ejecutar el estudio y diseño del sistema de abastecimiento de agua para la población de San Vicente del Cantón Gonzanamá, Provincia de Loja, la cual da como finalizado la realización de este tipo de proyectos, ya que favorece a la formación profesional del futuro Ingeniero Civil, y que permite llevar a la práctica la teoría, consiguiendo criterio y experiencia a través del planteamiento de soluciones viables a los distintos problemas que sufren las comunidades de nuestro país, para lo cual recomienda que el organismo que componga el Sistema de Agua Potable deberá aplicar estrictamente las especificaciones técnicas contenidos en este estudio, para certificar la calidad y el buen funcionamiento del sistema y así preparar a los beneficiarios del proyecto con temas de higiene, salud, ambiente para crear excelentes condiciones de vida.

Antecedente N° 2

Según Aragón ² en su tesis diseño del sistema de abastecimiento de agua por gravedad y bombeo, para el caserío Xeabaj ii, aldea chiquisis, y por gravedad, para la aldea Tzamjuyub del municipio de Santa Catarina Ixtahuacán, departamento de Sololá. Lleva como objetivo ejecutar el diseño del sistema de abastecimiento de agua por gravedad y bombeo, para el caserío Xeabaj II, aldea Chiquisis, y por gravedad, para la aldea Tzamjuyub, del municipio de Santa Catarina Ixtahuacán, departamento de Sololá, finalizo que la construcción del proyecto del sistema de agua para el caserío Xeabaj II beneficiará a 450 habitantes actuales y, aproximadamente, a 740 habitantes al final del período de diseño, que es de 21 años. Este proyecto es de mucho valor para el caserío, debido a que podrán contar con el servicio de agua potable todo el día, y así se podrá reducir el riesgo de contraer enfermedades por falta de higiene. Además la ejecución de este estudio de factibilidad del sistema de agua para la aldea Tzamjuyub favorecerá con agua potable en dotaciones adecuadas y prolongación del servicio a 24 familias para los próximos 21 años; lo cual corresponde a la vida útil del proyecto. Por lo tanto, la ejecución de los proyectos de agua potable, impulsados por la municipalidad, reparara tanto la calidad como el nivel de vida de los habitantes para conseguir el desarrollo del municipio y sus comunidades. Se recomienda enterrar todas las tuberías de PVC para la protección de los golpes y de los rayos solares que pueda sufrir la línea de conducción y distribución, el sistema debe ser construido con las especificaciones técnicas y detalles constructivos proyectados con planos y

memorias de cálculo, presentados en este documento. Al construir la obra, se recomienda, capacitar a los miembros de la comunidad que estarán involucrados en la misma. Es necesario comprobar que el personal que trabajará en la construcción de los sistemas de agua potable, sea capacitado y si fuera posible contratar un ingeniero residente para la supervisión de estos proyectos, con la finalidad de que todo esté correctamente construido.

Antecedente N° 3

Serrano³, en su investigación de un proyecto de un sistema de abastecimiento de agua potable en Togo, el cual el objeto de este proyecto es procurar el abastecimiento de agua apta para el consumo humano a la comunidad de Apéyémé y Todomé que cuenta con una población actual de 8.000 habitantes. Al cubrir una necesidad básica como el acceso al agua potable, conseguiremos que las personas enfermen con una frecuencia mucho menor y puedan desarrollar sus actividades de trabajo con más normalidad, no tengan la necesidad de comprar medicamentos y puedan invertir ese dinero en su nutrición, en su trabajo, o en la formación. Con esta acción pretendemos que mejore la calidad de vida de la comunidad y contribuyamos a su desarrollo. Obtuvo como resultados, que el tiempo estimado de construcción de la caseta, instalación de la bomba y curso de formación para los encargados de mantenimiento de la misma será de entre 3 y 4 semanas. Además El tiempo estimado para la excavación de zanjas y posterior colocación de las tuberías es de 6 semanas. La longitud de tubería necesaria es de 2,3 Km. La tubería irá enterrada a 0,50 m bajo el suelo para evitar roturas, por lo que será necesaria la excavación de una zanja con unas

dimensiones de 2300 m de longitud 0,3 m de ancho y 0,5 m de profundidad. Entre la zanja y la tubería irá una cama de arena para evitar daños en la tubería. Asi mismo La construcción de las 28 fuentes se realizará en 6 semanas por personal cualificado. Simultáneamente con todas las partes del sistema se realizará la formación del personal necesario para el mantenimiento y para la correcta gestión del sistema. También nos dice que Toda la obra se realizará en la época seca (que comprende desde mediados del mes de Noviembre hasta principios del mes de Abril) de 2008/09, ya que en temporada de lluvias se complican enormemente los trabajos en el lecho del río y el de zanjeado. A continuación se expone el cronograma que se va a seguir en el desarrollo de la obra.

Finalmente concluye que El sistema de distribución funcionará por gravedad, a partir de la captación de un río situado en las afueras del pueblo, que suministra agua a las dos poblaciones mediante fuentes comunales. Así mismo La implementación de sistemas de abastecimiento de agua permite reducir enormemente el tiempo invertido diariamente para recolectarla de fuentes muchas veces situado a una gran distancia, con el consiguiente derroche de energía. Este tiempo y energía pueden ser reinvertidos en labores más productivas, fundamentalmente en el caso de las mujeres y los niños, que son quienes normalmente se encargan de ir por agua de dichas fuentes.

2.1.2. Antecedentes Nacionales

Antecedente N° 1

Según Santi ⁴, en su proyecto de tesis, "Sistema de abastecimiento de agua potable en el centro poblado Tutín - el Cenepa - Condorcanqui -Amazonas". Tiene como objetivo, diseñar un sistema de abastecimiento de agua potable con iniciativas técnicas acordes a la zona en estudio, planteando criterios de diseño para sistemas de abastecimiento de agua similares en zonas rurales, teniendo en cuenta las normas nacionales y la experiencia de diseño. Concluyendo que el costo total de las obras civiles del sistema de abastecimiento de agua potable de centro poblado Tutín, considerando mano de obra, materiales y equipos es S/. 773,284.65. Las líneas de distribución simbolizan el mayor costo de todas las obras civiles (32.7%). Podemos concluir la evaluación económica que el nuevo sistema de abastecimiento de agua potable es beneficioso socialmente puesto que la VAN es de S/. 594,593.62 y el TIR 19.38%. El autor sugiere mayores estudios y evaluaciones de sistemas de abastecimiento de agua potable en zonas rurales como las velocidades máximas y mínimas de flujo en las tuberías y presiones; la mayoría de zonas rurales en el Perú las viviendas de un centro poblado están muy separadas y no se ajustan al RNE. Así realizar opciones técnicas apropiadas como, plantas de tratamiento de agua potable de fácil operación y mantenimiento (filtro lento de arena modificados), reservorios construidos de ferrocemento y prefabricados que proporcionan su construcción o instalación y por lo cual bajan el costo del proyecto, en zonas rurales generalmente no se cuenta con mano de

calificada. Finalmente articular al desarrollo del sistema de agua potable a un programa de educación sanitaria, defendiendo la capacidad de organización de la población, observando un cobro para cubrir las labores de operación y mantenimiento; de esta manera asegurar la sostenibilidad del sistema de agua potable.

Antecedente N° 2

Según García ⁵, en su tesis, Mejoramiento del abastecimiento de agua potable Compin-Succhubamba, distrito de Marmot, Provincia Gran Chimú, región la libertad., tiene como objetivo, de determinar la influencia del diseño estructural e hidráulico en la ampliación y mejora de la línea de abastecimiento de agua potable en la población de Compi-Succhubamba, distrito de Marmot, Provincia Gran Chimú, región la libertad, obteniendo como resultados de que se realizó el diseño hidráulico de la captación y la línea de distribución, se realizó el diseño hidráulico de la línea de conducción del sistema de agua poblacional, se ejecutó el diseño estructural de la captación, se realizó el diseño estructural de la línea de conducción del sistema de agua poblacional, se realizó el diseño estructural del reservorio y la línea de distribución. Llego a la conclusión de que se lograra la reparación y reestructuración del sistema de abastecimiento de agua para uso poblacional mejorara la calidad de vida de la población de los pueblos Compin y Succhubamba, además de que el aprovechamiento del agua permitirá atender las necesidades hídricas para consumo que abarcaran las 289 familias del centro poblado de Compín y las 65familias de Succhubamba. Así mismo recomienda que para realizar las mejoras

propuestas se debe tener claro que es necesario que se invierta en tecnología para conseguir un beneficio en el tiempo.

Antecedentes N° 3

Según Meza ⁶, en su proyecto diseño de un sistema de agua potable para la comunidad nativa de Tsoroja, estudiando la incidencia de costos siendo una comunidad de dificultoso acceso tiene como objetivo, el diseño de un sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para la Comunidad Nativa de Tsoroja, distrito de Río Tambo, Provincia de Satipo, Departamento de Junín. Obtuvo como resultados que: "El sistema convencional", con reservorio de concreto reforzado, es equivalente a un proyecto de 16.4 toneladas, el flete aéreo se valoró en S/. 179,921.51; el "sistema optimizado", caso del reservorio de polietileno, es un proyecto de 13 toneladas, para el cual el flete aéreo se evaluó en S/. 151,648.62. El monto total del proyecto destaca en ambos casos la línea de corte del SNIP el "sistema convencional" representa 2.03 veces, mientras que el "sistema optimizado" 1.87 veces La captación, el "sistema convencional", con la obra de concreto fortalecido, resulta más costosa que la obra de mampostería del "sistema optimizado", mientras que el reservorio de 9 m3 de volumen del "sistema convencional" resulta más económico que el "sistema optimizado" (diferencia de S/. 5,684.90), debido al precio del reservorio de PVC de 10 m3 de volumen. También el flete representa 61.01 % del costo total del "sistema convencional", mientras que 55.83 % del costo total del "sistema optimizado". El autor da por finalizar que la posibilidad técnicoeconómica de sistemas de abastecimiento de agua para consumo humano en

el ámbito rural de la selva del Perú, se preparó un presupuesto por sistema; corroborando que la mayor incidencia en costos se origina por el transporte aéreo de los materiales a la zona de la obra. Recomendando que la ejecución de obra sea entre los meses de abril a noviembre, época en la cual la frecuencia de lluvias es menor. Así mismo es pertinente indicar que el avance físico estará de acuerdo a la disponibilidad de la mano de obra, factores climatológicos y remesas oportunas de dinero para la adquisición de los materiales.

2.1.3. Antecedentes Locales

Antecedente N° 1

Según Pastor et al⁷, en su tesis "Diseño del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable por Gravedad para el Centro Poblado de Conín en del Distrito de Ponto, Provincia de Huari, Departamento de Ancash", lo cual tiene como objetivo solucionar el problema que viene afectando al Centro Poblado que al no contar con la infraestructura para brindar este servicio, ocasiona casos de enfermedades gastrointestinales y parasitarias en la localidad especialmente en los niños que son más vulnerables, conclusión debido a que el centro poblado se encuentra en una zona de difícil acceso se optó por el diseño de un sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad.

2.2. Bases teóricas de la investigación

2.2.1. Población de diseña

Se define como el conglomerado de personas en un área determinado.

Para lo cual llegar a conocer la demanda solicitada se tiene que conocer la cantidad de la población futura como referencia.

$$Pf = Pa \left(1 + t * \frac{r}{100} \right)$$

Donde:

Pf: Población futura.

Pa: Población actual.

r: coeficiente de crecimiento por departamento.

t: Periodo de diseño.

2.2.2. Agua

Según los autores García ⁸, nos dicen que el agua es un elemento con características únicas, de gran significación para la vida, el más abundante en a la naturaleza y determinar en los procesos físicos, químicos y biológicos que gobiernan el medio natural.



Imagen 1: Agua para el mundo

Fuente: Día mundial del agua.

2.2.3. La calidad del agua

Para el desarrollo de un proyecto de abastecimiento de agua potable es necesario determinara en qué condiciones se encuentra el agua, para lo cual se realiza un estudio para determinar con que propiedades cuenta esta agua, además de un estudio bacteriológico, los cuales son básicos para definir en qué estado se encuentra y aplicar los tratamientos adecuados y para poder potabilizar esta agua.

Tabla 1: Límites máximos permisibles para la calidad del agua

| PARÁMETRO | LMP |
|--|--------------|
| Coliformes totales, UFC/100 mL | 0 (ausencia) |
| Coliformes termotolerantes, UFC/100 mL | 0 (ausencia) |
| Bacterias heterotróficas, UFC/mL | 500 |
| pH | 6,5 – 8,5 |
| Turbiedad, UNT | 5 |
| Conductividad, 25°C uS/cm | 1500 |
| Color, UCV – Pt-Co | 20 |
| Cloruros, mg/L | 250 |
| Sulfatos, mg/L | 250 |
| Dureza, mg/L | 500 |
| Nitratos, mg NO_3 $^-/L$ (*) | 50 |
| Hierro, mg/L | 0,3 |
| Manganeso, mg/L | 0,2 |
| Aluminio, mg/L | 0,2 |
| Cobre, mg/L | 3 |
| Plomo, mg/L (*) | 0,1 |
| Cadmio, mg/L (*) | 0,003 |
| Arsénico, mg/L (*) | 0,1 |
| Mercurio,mg/L (*) | 0,001 |
| Cromo, mg/L (*) | 0,05 |
| Flúor, mg/L | 2 |
| Selenio, mg/L | 0,05 |

2.2.4. La demanda de agua requerida

Para un considerar una demanda de agua necesaria se tiene que considerar la cantidad de población de diseño que se piensa abastecer,

Tabla 1 Límites máximos permisibles para la calidad del agua para lo cual el recurso hídrico debe ser suficiente para satisfacer a toda la población, las 24 horas.

Tabla 2: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 3:Dotación de agua para centros educativos

| Descripción | Dotación (l/alumno/dia) |
|--|-------------------------|
| Educación primaria e inferior (sin residencia) | 20 |
| Educación secundaria y superior (sin residencia) | 25 |
| Educación en general (con residencia) | 50 |

Fuente: Norma Técnica de Diseño: Opciones Tecnológicas para

Sistemas de Saneamiento en el Ámbito Rural

Tabla 4: Dotación de agua según opción tecnológica y región (l/hab.d)

| | Dotación según t tecnológica | • • | |
|--------|--|--|--|
| Región | Sin arrastre hidráulico (compostera y hoyo seco ventilado) | Con arrastre hidráulico (tanque séptico mejorado) | |
| Costa | 60 | 90 | |
| Sierra | 50 | 80 | |
| Selva | 70 | 100 | |

Fuente: Ministerio de Salud (1984)

2.2.5. Manantial

Según Sandoval ⁹, nos dice que manantial es el lugar en donde hay un afloramiento natural del agua del subsuelo, además complementa

diciendo que el agua en afloramiento fluye generalmente de estratos compuestas por grava, arena o roca fisurada. En lo general se da donde hay estratos impermeables, lo cual estos bloquean el transcurso subterráneo permitiendo que el agua aflore hacia la superficie.

2.2.6. Volumen

Según Pérez¹⁰, El vocablo en latín volumen ha impulsado la aparición del concepto de volumen, una palabra que permite describir al grosor o tamaño que posee un determinado objeto.

2.2.7. Diámetro

Según Seguil¹¹, nos dice que poder calcular las dimensiones a usar se deben considerar otras soluciones y además se deben tener en cuenta otras alternativas desde lo económico teniendo en cuenta que el diámetro asignado deberá de ser capaz de conducir el gasto asumido con velocidades entre 0.6 y 3.0 m/s; además de que la perdida de la carga por tramo asumido deberá ser igual o menor la carga dispuesta.

2.2.8. La velocidad

La velocidad del agua embastecimiento es determinada según la distancia en la que el agua discurre y el tiempo que toma en demora en llegar de un punto a otro, considerando además la pendiente de la topografía del terreno.

2.2.9. La presión de carga

Es la energía cumulada en la red de abastecimiento en la cual no debe sobre pasar parámetros que puedan afectar el material que conduce el agua, así mismo es regulada en la red, para una adecuada distribución de agua a los domicilios mediante las válvulas.

2.2.10. El sistema de abastecimiento de agua potable

Según Lossio¹², nos dice que como componentes básicos un sistema de abastecimiento de agua tiene que ser: el cálculo fijo de la cantidad de agua a abastecer a la población lo cual va a definir la capacidad que van tener que soportar o contener cada parte de las distintas estructuras que comprende el sistema de abastecimiento, además de que se debe contemplar estudios de la calidad del agua y la cantidad de esta; así mismo el tipo de suelo y recolectar información preliminar y antecedente que nos puedan ayudar en el diseño a este sistema, reconocimientos del suelo y subsuelo; recaudar información y antecedentes que se apliquen para el diseño, para la justificación de las soluciones adoptadas, para la disponibilidad del presupuesto.

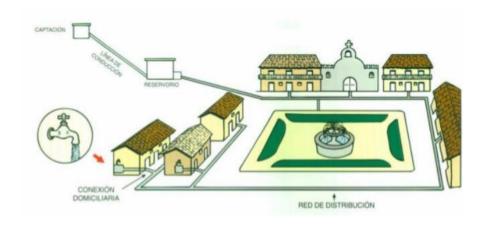


Imagen 2: Sistema de agua potable

- 2.2.11. Los elementos que componen en sistema de abastecimiento de agua
- 2.2.11.1. La captación de agua potable

Según Agüero¹³, nos dice que habiéndose definido la fuente que nos va a abastecer se prosigue a construir una estructura de captación que nos permitirá recolectar el agua, que luego será conducida mediante la línea de conducción hacia otra estructura de almacenamiento como es el reservorio.

a) Tipo de captación

La captación de aguas de lluvias.

Las aguas pluviales son importantes en muchas partes, por la escasez y demanda que se requiere, por lo que estas aguas son aprovechadas como una fuente de abastecimiento para cubrir la necesidad de la población de ciertos lugares en su mayoría de zonas rurales.

La captación de las aguas subterráneas.

las aguas fruto de las lluvias en las cuencas, suelen infiltrase en el suelo hasta la línea de saturación del sub suelo logrando así formarse las galerías filtrantes. Además el aprovechamiento de estas aguas depende de la formación geográfica de los acuíferos y de las características hidrológicas que comprenda esta. Así mismo las aguas subterráneas pueden ser captadas a través de manantiales o de pozos.

La captación de aguas superficiales.

La captación de aguas superficiales se genera preferentemente de las aguas de lluvia. Así mismo estas afloran de aguas provenientes de acuíferos o puquíos. Las cuales van a descansar a lagunas o lagos.

b) El caudal para una captación

Este caudal se determina dependiendo en cuenta el volumen o la demanda que se requiera además de depender mucho del tipo de captación.

Q=V/t

- Q: Caudal de la fuente de abastecimiento (Lt/s).
- V: Volumen de un recipiente (Lt).
- T: Tiempo de llenado en el recipiente (s)

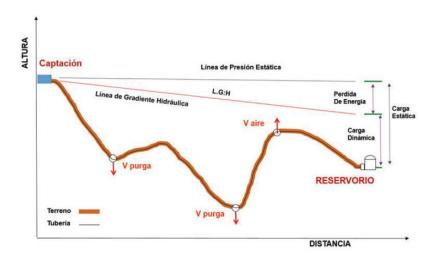


Imagen 3: Medición del caudal por el método volumétrico

Fuente: Manual de operación y mantenimiento

2.2.11.2.La línea de conducción de agua potable

Según (Tixe S. 2004) ⁽¹⁵⁾ nos dice que es un sistema que se realiza por gravedad, en la cual el agua es transportada por tuberías desde la captación hasta la estructura del reservorio y que cuando la fuente de abastecimiento es de aguas superficiales en el interfaz de la longitud se debe ubicar una planta de tratamiento de esta agua captada.



Gráficos 1: Línea de conducción

a) Clases de conducción de agua

La conducción de agua por bombeo.

Según (Siapa. 2014) ⁽¹⁶⁾ nos dice que, en una conducción de agua, el bombeo del agua se hace generalmente de un pozo o un cárcamo. El equipo de bombeo produce un incremento brusco en el gradiente hidráulico para vencer todas las pérdidas de energía en la tubería de conducción.

Conducción por gravedad

Según Con agua ⁽¹⁷⁾ Nos dice que una conducción por gravedad se presenta cuando la elevación del agua en la fuente de abastecimiento es mayor a la altura piezométrica requerida o existente en el punto de entrega del agua, el transporte del fluido se logra por la diferencia de energías disponible.

b) El caudal en la conducción

El caudal está basado en la utilización del caudal máximo, para el diseño de la red de conducción donde considera la pendiente como un elemento importante.

c) El diámetro

El diámetro utilizado en una línea de conducción está calculada dependiendo el volumen de agua a ser transportada, la cual en poblaciones medianas es de 2".

Hf=10,674*
$$\frac{Q^{1.852}}{C^{1.852} * D^{4.86}} * L$$

Hf: pérdida de carga continua, en m.

Q: Caudal en m3/s

D: diámetro interior en m

C: Coeficiente de Hazen Williams (adimensional) - PVC C=150

L: Longitud del tramo, en m.

d) La presión

La presión del agua en la línea es la magnitud de fuerza que se encuentra inmerso en la tubería por el agua.

e) La velocidad

La velocidad del agua en la línea de conducción está sujeta a una velocidad máxima a ser considerada de 5m/s cono máxima y a 0.5m/s como mínima para su desarrollo óptimo en la línea.

f) Las válvulas

Según Elhinel ⁽¹⁸⁾ nos especifica que las válvulas son usadas en nuestros sistemas hidráulicos para controlar el funcionamiento de los actuadores. Las mismas se utilizan en un circuito hidráulico para regular la presión, el caudal, enviar señales y para decidir por donde va el aceite.

Se agrupan en tres categorías generales, las de control de presión, las de control de flujo y las de control direccional.

2.2.11.3.Reservorio de agua

Según Dirección Regional de Salud Cajamarca. (19) Sirve para guardar una cantidad de agua que servirá de reserva para abastecer un sistema por un tiempo determinado. Además de que los almacenamientos se ubican de preferencia en depresiones naturales del terreno que donde las laderas tengan un fuerte talud y la pendiente del valle pequeña.



Imagen 4: Reservorio de almacenamiento apoyado

a) Tipo de reservorios

Reservorio cabecero

Según Calzada ⁽²⁰⁾ nos dice que el agua tiene llega de una conducción tiene llegar al reservorio para su almacenaje y tratamiento, además de estar sub dividido dependiendo el tipo de reservorio.

Apoyado o elevados.

Los reservorios flotantes en una red de abastecimiento.

Según Portillo ⁽²¹⁾ son los que se ubican en la parte más alejada de la red de distribución con relación a la captación o planta de tratamiento, se alimentan por gravedad o por bombeo. Almacena agua en las horas de

menor consumo y auxilian el abastecimiento de la ciudad durante las horas de mayor consumo.

b) Ubicación

La ubicación del reservorio se dará en función al tipo de uso y se llevar acabo en función a la necesidad del sistema.

c) Capacidad

Para determinar la capacidad del reservorio, es necesario considerar la compensación de las variaciones horarias, emergencia para incendios, teniendo en cuenta la reserva para cubrir en momentos de interrupciones o daños que se puedan generar en la línea de conducción, para que el reservorio funcione normalmente y la población no se vea afectada.

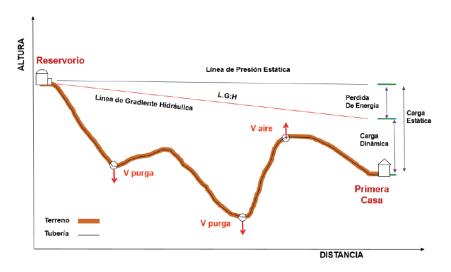
d) La forma del reservorio

Mayormente se aplican dos tipos de formas en los reservorios, los cual es recomendable trabajar con el reservorio de forma circular, ya que a través de esto se podrá hacer más fácil poder hallar su área y perímetro.

2.2.11.4.La línea de aducción de agua

Línea de aducción o impulsión: Es el tramo de tubería destinado a conducir los caudales desde la obra de captación hasta el depósito regulador o la planta de tratamiento. Acometida Domiciliaria: se dice al tramo de la tubería que conecta la distribución de agua de la red de distribución hacia la parte interna de la vivienda.

Línea gradiente hidráulica de la aducción a presión.



Gráficos 2: Línea de aducción

a) Clases de línea de aducción

Línea de aducción de agua por gravedad.

Se le da este nombre cuando para abastecer a una población, además de planta potabilizadora se construye un tanque elevado que por la propia caída del agua debido a la fuerza de gravedad provea a toda la red.

Línea de aducción de agua por bombeo.

El equipo de bombeo produce un incremento brusco en el gradiente hidráulico para vencer todas las pérdidas de energía en la tubería de conducción.

- El caudal de agua en la línea de aducción
 Este se calcula o trabaja tomando en cuenta el caudal máximo horario,
 considerando las horas punta.
- c) La presión en la línea de aducción

La presión que se emplea en la línea de conducción debe no ser mayor al 80% de este, donde mayormente es recomendable trabajar con 2 m.c.a por lo general.

d) La tubería en la línea de aducción

Estas líneas principalmente se constituyen en dos ramales, la línea principal la cual utiliza por lo general 2" y la línea secundaria, el cual usa una tubería de 1".

e) El diámetro de la tubería en una línea de aducción

Esta dependerá del terreno en que se trabaje se calculará bajo ciertas condiciones generales o bajo ciertas normas.

f) La velocidad en la línea de aducción

Esta se trabajar bajo ciertos parámetros el cual la máxima velocidad asumida es 2 m/s y una mínima de 0.6 m/s.

2.2.11.5. Sistema de una red 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.



Gráficos 3: Red de distribución

a) La presión en la red de distribución

La presión del agua está sujeta a ciertas restricciones dependiendo del lugar y a la necesidad de la población teniendo como base 5 m.c.a, el cual es variable según las circunstancias.

b) La velocidad en la red de distribución

Esta velocidad es calculada y trabajada bajo ciertos parámetros en cual restringe a un máximo de 3 m/s y un mínimo de 0.6 m/s.

c) El diámetro de la tubería en la red de distribución

Esta tubería depende de la población tomada en el diseño, además de que los cuales están sujetos a presiones y calculados bajo ciertos parámetros. Lo más habitual y común es de 1".

2.2.12. Definición de topografía

Según (Hypergio. (22) nos dice que la topografía se define originalmente como la exacta descripción y delimitación de las características de un

lugar particular que puede ser tanto una ciudad como cualquier parte de la superficie terrestre.

2.2.13. Mecánica de suelos

Según (Dearkitectura. (23) nos dice que en los trabajos de ingeniería civil es importante conocer su fundamento y aplicaciones para una ejecución importante, además de que esta es necesaria para la construcción diques, rellenos en general y hasta terraplenes, los cuales estarán acondicionados dependiendo de su comportamiento funcional y estabilidad que pueda aportar, asi mismo se puede decir que es muy importante conocer el tipo de suelo para poder determinar la capacidad portante que este nos va a proporcionar ante una solicitación de esfuerzos.

2.3. Hipótesis

"No corresponde por ser investigación descriptiva".

III. Metodología

Tipo de investigación

El tipo de investigación propuesta será el que corresponde a un estudio correlacional; ya que es un tipo de método de investigación no experimental en el cual un investigador mide dos variables. Entiende y evalúa la relación estadística entre ellas sin influencia de ninguna variable extraña.

Nivel de la investigación

El nivel de investigación de la tesis será cuantitativo y de corte transversal.

Cuantitativo: Es la técnica descriptiva de recopilación de datos concretos, como cifras, brindando el respaldo necesario para llegar a conclusiones generales de la investigación.

1.1. Diseño de la investigación

- Búsqueda de antecedentes y elaboración del marco conceptual, para analizar los sistemas de saneamiento básico en zonas rurales y su incidencia en la condición sanitaria de la población del caserío Carnachique.
- Analizar criterios de diseño de sistemas de saneamiento básico en zonas rurales y su incidencia en la condición sanitaria de la población del caserío Carnachique.
- Diseño del instrumento que permita elaborar el diseño de saneamiento básico en zonas rurales y su incidencia en la condición sanitaria de la población del caserío Carnachique.
- Aplicar los instrumentos para elaborar el diseño de saneamiento básico en zonas rurales y su incidencia en la condición sanitaria de

la población bajo estudio de acuerdo al marco de trabajo, estableciendo conclusiones.

Mi

Xi

Oi

Yi

Leyenda del diseño

Mi: Caserío de Carnachique.

Xi: Sistema de abastecimiento de agua potable sanitario en el caserío de Carnachique.

Yi: Condición sanitaria.

Oi: Resultados.

1.2. Población y muestra

Para el siguiente proyecto de investigación la población y la muestra es el diseño del sistema de Abastecimiento de agua potable.

1.3.Definición y operalización de variables e indicadores

Cuadro 1:Operalizacion de variable independiente

| | TIPO DE | DEFINICIÓN | DEFINICIÓN | | | ESCALA DE |
|----------------|------------------------|-----------------|---------------------|-------------|--------------------|-----------|
| VARIABLE | VARIABLE | CONCEPTUAL | OPERACIONAL | DIMENSIONES | INDICADOR | MEDICIÓN |
| | | | Co modinaná al | | - Tipo de | |
| | | es un sistema | Se realizará el | | captacion | |
| | | que permite | diseño del sistema | | - Caudal | Nominal |
| | HLN. | Ilevar el agua | de abastecimiento | | 1111 2 ~ | |
| | VARIABLE INDEPENDIENTE | al consumidor | de agua potable | Captación | -caudal de diseño | |
| | EPE | en las mejores | que abarcará desde | | -Caudal de la | |
| | I I | condiciones | • | | fuente | |
| SISTEMA DE | BLE | | la captación, línea | | - Tipo de tubería | |
| ABASTECIMIENTO | RIA] | higiénicas, | de conducción, | | | Nominal |
| DE AGUA | VA] | constando de | reservorio de | - Línea de | - Clase de tubería | Ordinal |
| DETIGOT | | varias partes. | | | Diferentes | Ordinal |
| POTABLE | | _ | almacenamiento, | Conducción | - Diámetro | Intervalo |
| | | Distintas obras | línea de aducción | | - Caudal | Intervalo |

| cada una | hasta las redes de | | - Velocidad | Intervalo |
|------------------------------------|--|------------------------------|--|---|
| cumpliendo una función específica. | distribución. Se utilizarán diversas fichas, memorias de cálculos | Reservorio de almacenamiento | - Tipo - Forma - Material | Nominal Nominal Intervalo |
| | hidráulicos, ensayos de laboratorio, metrados y valorizaciones. | - Línea de aducción | Tipo de tuberíaClase de tuberíaDiámetroCaudal | Nominal Ordinal Ordinal Intervalo Intervalo Intervalo |
| | | - Red de distribución | TipoTipo de tuberíaClase de tubería | Nominal Nominal Ordinal Ordinal |

| | | - Caudal | Intervalo |
|--|--|-------------|-----------|
| | | - Presión | Intervalo |
| | | - Velocidad | Intervalo |

Fuente: Elaboración propia 2022.

Cuadro 2:Definición y operalizacion de variable dependiente

| VARIABLE | TIPO DE VARIABLE | DEFINICIÓN CONCEPTUAL | DEFINICIÓN OPERACIONAL | DIMENSIONES | INDICADOR | ESCALA DE MEDICIÓN |
|------------------------|---------------------|---|--|-------------------------------|-------------|-----------------------|
| | | La condición sanitaria | Se realizara encuestas | Calidad de | Cobertura | |
| CONDICIÓN SANITARIA | DIENTE | es un termino utilizado para estipular y | manual del sistema de | Suministro de Agua potable | Cantidad | Ordinal |
| DE LA POBLACIÓN | DEPENDIENTE | afrontar diversos problemas que afectan a la higiene y salud de | información regional en agua y saneamiento | | Continuidad | |
| | | las personas | | | Calidad | |
| | | | | | | |

1.4. Tecnicas e instrumentos de recolección de datos

3.1.1. Tecnica de recolección de datos

Para la realización de la investigación se utilizó la técnica encuesta y observación con la obtención de información necesaria para identificar a la población actual y ubicación de los componentes del sistema de abastecimiento de agua potable.

3.4.2. Instrumentos de recolección de datos

Se utilizó como instrumentos fichas técnicas de inspección, protocolos y cuestionarios para la evaluación de cada variable en el caserío de Carnachique. d distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad. En la cual se registró la población actual, caudal, ubicación del reservorio a medida que este otorgue una presión que cumpla con la norma.

Además, durante la recolección de datos se empleó los siguientes equipos y herramientas: Cámara fotográfica para registrar cada una de las zonas y áreas a trabajar; wincha para medir las longitudes y las áreas.

Cuadro 3: Técnica e instrumentos de recolección de datos

| VARIABLE | TÉCNICA | INSTRUMENTO | TIPO DE INVESTIGACIÓN |
|---|-------------|---------------|--------------------------|
| Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable | Observación | Ficha técnica | Correlacional |
| Condición sanitaria | Encuesta | Cuestionario | Correlacional |

a) Ficha técnica

La técnica aplicada fue la observación que permitió recoger la información o datos estimados para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable que mejorara la condición sanitaria del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad.

b) Protocolos de estudios

Conformado por el estudio de suelos para la descripción física y mecánica del terreno. Se extrajeron muestras en las partes consideradas más importantes de todo el sistema del caserío Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad.

3.4.2.1. Levantamiento Topografico

El levantamiento topográfico nos sirvió para saber qué tipo de terreno tiene el caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad en la cual desarrollaremos nuestro proyecto de investigación, donde obtuvimos las curvas de nivel, perfil longitudinal, ubicación donde estarán las partes del sistema de abastecimiento de agua potable.

3.4.2.2. Estudio de suelo

Se realizará el estudio de suelo para determinar el tipo de suelo que tiene el caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad, así como, resistencia de suelo, estratigrafía, granulometría y elasticidad plástica donde estarán ubicadas las partes del sistema de abastecimiento de agua potable.

1.5. Plan de análisis

Para el análisis de datos el método que se utilizo fue el descriptivo, porque los datos e información necesaria para el diseño se obtuvieron con instrumentos de campo. Se describió el comportamiento de la variable dependiente, sistema de abastecimiento de agua potable, basándome en el Reglamento Nacional de Edificaciones y utilizando el software Micrsoft Excel, la cual permitió procesar los datos obtenidos realizando tablas.

1.6. Matriz de consistencia

Cuadro 4: Matriz de consistencia

| | | NTO DE AGUA POTABLE DEL CASERI BERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CON | | |
|----------------------------|----------------------------|---|--|-------------------------------------|
| Problema | Objetivos | Marco Teórico Conceptual | Metodologías | Referencias Bibliográficas |
| Caracterización del | Objetivo General | 2.1.1. Agua | Tipo y Nivel de investigación. 1 | . Melgarejo A. |
| problema: | Realizar el diseño del | 2.1.1.1. Fuentes de agua | El tipo de investigación del proyecto no es experimental, es | Evaluación y Mejoramiento |
| El principal problema que | sistema de abastecimiento | a. Acuíferos | descriptivo porque no se va | del Sistema de |
| sucede en el caserío de | de agua potable y su | b. Fuentes superficiales | alterar en lo más mínimo el lugar | Abastecimiento |
| Carnachique es que no | incidencia en la condición | c. Precipitaciones | estudiado y el nivel de la investigación es cualitativa. | de Agua Potable y Alcantarillado |
| cuentan | sanitaria del caserío de | 2.1.1.2. Caudal de agua | Diseño de la investigación. | del Centro |
| Realizar el diseño del | Carnachique, distrito de | 2.1.1.3. Agua Potable | El estudio del proyecto a | Poblado Nuevo |
| sistema de | Otuzco, provincia de | 2.1.1.4. Calidad del Agua Potable | desarrollar es No experimental, | Moro, Distrito de |
| abastecimiento de agua | Otuzco, región La Libertad | 2.1.2. Sistema de abastecimiento de agua | solo es exploratorio, ya que se observa todos los fenómenos tal | Moro, Ancash - 2018 [Tesis para |
| potable y su incidencia en | <i>−</i> 2020. | potable | y como están en su contexto | el titulo |
| | | | | profesional]. |

| la condición con un | Objetivos Especificos | 2.1.3. Sistema de abastecimiento de agua | natural, para solo después | Nuevo |
|---------------------------|------------------------------|--|--------------------------------------|--------------------|
| sistema de | Establecer el sistema de | potable por gravedad | analizarlos. | Chimbote: |
| | | | El universo y muestra. | Universidad |
| abastecimiento de agua | abastecimiento de agua | 2.1.3.1. Parámetros de diseño | Para la presente investigación el | Cesar Vallejo. |
| potable. | potable para la mejora de la | a. Cálculo Poblacional | universo y muestra está | Facultad de |
| Enunciado del problema: | condición sanitaria del | b. Dotación | conformada por el sistema de | Ingeniería; 2018. |
| T1 11 ~ 1 1 1 1 | , I G 1: | | abastecimiento de agua potable (3) V | elásquez J. Diseño |
| ¿El diseno del sistema de | caserío de Carnachique, | c. Caudales de Consumo | del caserío de Carnachique | del Sistema de |
| abastecimiento de agua | distrito de Otuzco, | d. Demanda de agua | Definición y operacionalización | Abastecimiento |
| potable, mejorará la | provincia de Otuzco, | 2.1.3.2. Componentes de un sistema de | de las variables: | de Agua Potable |
| | • | • | Variable, Definición conceptual, | para el Caserío |
| condición sanitaria del | región La Libertad; | abastecimiento de agua potable por | Dimensiones, Indicador, | de Mazac, |
| caserío de Carnachique, | Describir el sistema de | gravedad 22 | Instrumento.Técnicas e | Provincia de |
| distrito de Otuzco, | abastecimiento de agua | 2.1.3.2.1. Obra de captación | instrumentos de recolección de | Yungay, Ancash |
| | _ | - | información | - 2017 [Tesis |
| provincia de Otuzco, | potable para la mejora de la | a. Tipos de captación | Técnica: | para el título |
| región La Libertad - | condición sanitaria del | C1. Captación por galería filtrante. | Se aplicará la técnica de | profesional]. |
| 2020? | caserío de Carnachique, | C2. Captación de manantiales. | observación directa que permite | Nuevo |
| | | | recoger la información o datos | Chimbote: |
| | distrito de Otuzco, | C3. Captación superficial. | del estado situacional actual para | Universidad |
| | provincia de Otuzco, | C4. Captación de aguas pluviales | la evaluación y mejoramiento de | Cesar Vallejo. |
| | región La Libertad; Diseñar | b. Partes de una captación de manantial | sistema de abastecimiento de | Facultad de |
| | <i>5</i> ,, | | agua potable | Ingeniería; 2017. |

| el sistema de | 2.1.3.2.2. Línea de conducción | Instrumento: |
|------------------------------|---|---|
| abastecimiento de agua | L1. Criterios de Diseño | Los instrumentos serán |
| potable para la mejora de la | 2.1.3.2.3. Reservorio de agua | constituidos por: encuestas, fichas técnicas y protocolos. |
| condición sanitaria del | a. Tipos de Reservorio | Plan de análisis: |
| caserío de Carnachique, | R1. Reservorio apoyado. | Se realizará de manera descriptiva por lo que se |
| distrito de Otuzco, | R2. Reservorio elevado. | obtendrá la información o datos |
| provincia de Otuzco, | R3. Reservorio enterrado. | con el instrumento en campo, en |
| región La Libertad. | b. Partes externas de un reservorio apoyado | este caso encuestas, cuestionarios y protocolos para |
| | c. Partes internas de un reservorio apoyado | después realizar una evaluación |
| | 2.1.3.2.4. Línea de Aducción | y mejoramiento. |
| | 2.1.3.2.5. Red de distribución | |
| | R1. Tipos de redes de distribución | |
| | R2. Clasificación de Tuberías en la Red de | |
| | Distribución | |

Fuente: Elaboración Propia 2022

1.7.Principios éticos

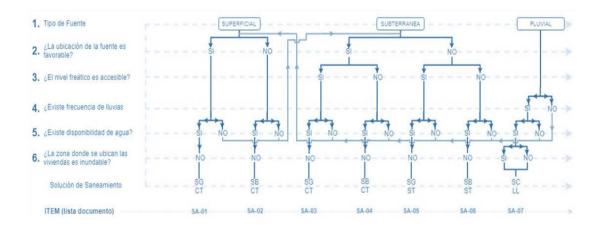
La investigación de mi autoría está basada en los principios que rigen la actividad investigadora dados en el código de ética de la Universidad católica los ángeles de Chimbote específicamente en el principio de protección a las personas que indica el respeto por la dignidad del ser humano, la identidad y su diversidad, beneficencia y no maleficencia que exige que los beneficios sean maximizados en comparación a los efectos adversos, justicia para evitar malas prácticas por limitaciones personales además del trato equitativo a todos los participantes de la investigación, integridad científica para evitar conflictos que puedan afectar la investigación y, por último; consentimiento informado y expreso para garantizar la protección total de los datos del titular a usar para fines específicos.

IV. Resultados

4.1. Resultados

El resultado del primero objetivo específico: Establecer el sistema de abastecimiento de agua potable para la mejora de la condición sanitaria en el caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad.

Se estableció el sistema de abastecimiento de agua potable, el cual comprende desde la cámara de captación hasta la red de distribución Según el algoritmo de selección de sistemas de agua potable para el ámbito rural tenemos:



Gráficos 4: Algoritmo de selección de agua potable

Según lo asignado tenemos SA – 03, esto quiere decir:

Cuadro 5: Resultados del algoritmo seleccionado

| Pregunta | Respuesta |
|---|-------------|
| Tipo de fuente: | SUPERFICIAL |
| ¿La ubicación de la fuente es favorable?: | SI |

| ¿El nivel freático es accesible?: | NO |
|-----------------------------------|----|
| ¿Existe frecuencia de lluvias?: | SI |
| ¿Existe disponibilidad de agua?: | SI |
| ¿La zona donde se ubican las | |
| viviendas es inundable?: | NO |

Tipo de alternativa de sistema de agua potable:

SA – 03: CAPT-M, L- CON, RES, DESF, L ADU, RED

Códigos de componentes del sistema de agua potable de SA - 03:

• CAPT – M: Captación por Manantial

• L – CON: Línea de Conducción

• RES: Reservorio

DESF: Desinfección

• L – ADUC: Línea de Aducción

RED: Red de Distribución

El resultado del segundo objetivo Específico: Describir el sistema de abastecimiento de agua potable para la mejora de la condición sanitaria en el caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad.

El sistema de agua potable contara con una cámara de captación tipo ladera concentrado, la línea de conducción será la que trasporte el agua hacia el reservorio se tendrá que diseñar de tal modo que cumpla con los parámetros de la norma de saneamiento, para el reservorio se diseñó su volumen en base a la población futura, la línea de aducción es la que transportara el agua hacia la red de distribución y esta hacia las conexiones domiciliarias del caserío.



Imagen 5: Sistema de agua potable en el caserio

El resultado del tercer objetivo específico: Diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable para la mejora de la condición sanitaria en el caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad.

Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable, se obtuvieron los caudales que servirán para el diseño de cada componente del sistema además de la población de diseño, según INEI la población creía en un 0% pero consideramos prudente asignarle un factor de crecimiento por eso nuestra población futura será de 249 habitantes.

Cuadro 6: Parámetros de diseño

| Parámetros de diseño | | |
|------------------------------------|-----|---------|
| TASA DE CRECIMIENTO POBLACIONAL | 0 | % |
| DENSIDAD POBLACIONAL r | 10 | hab/viv |
| POBLACIÓN AÑO 0 | 249 | hab |

| POFLACIÓN AÑO 20 | 299 | hab |
|---------------------|-----|--------|
| DOTACIÓN PER CÁPITA | 100 | lt/día |

La tabla n°7 nos muestra la densidad población dada por el instituto nacional de estadística e informática, el caserío cuenta con una población existente de 249 habitantes se estableció una dotación de 100 litros/día.

Cuadro 7: Captación de manantial de ladera

| Resultados estandarizados bajo la RM 192 – 2018 – Vivienda de la cámara de captación. | | | | | | | | | |
|---|-----------------------------|------------|--|--|--|--|--|--|--|
| Q MAX HORARIO 0.83 1/s | | | | | | | | | |
| MÍNIMO 0.65 1/s | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| Q MAXIMO DIARIO | 0.5/s | | | | | | | | |
| | Diámetro Tub. Ingreso | 2.0 1 | | | | | | | |
| ANCHO DE | (orificios) | 2.0 pulg | | | | | | | |
| PANTALLA | · | | | | | | | | |
| | Número de orificios | 3orificios | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | Ancho de la pantalla | 1.1 m | | | | | | | |
| DISTANCIA PUNTO DE | | | | | | | | | |
| AFLORAMIENTO- | L | 1.27 m | | | | | | | |
| CÁMARA HÚMEDA | L | 1.27 m | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | Ht = | 1.00 m | | | | | | | |
| ALTURA DE LA | | | | | | | | | |
| CÁMARA HÚMEDA | | | | | | | | | |
| | Tuberia de salida | 1.00 plg | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | Diámetro de la canastilla | 2pulg | | | | | | | |
| | | 1 . 8 | | | | | | | |
| DIMENSIONAMIENTO | I angintud da la consctilla | 15.0 cm | | | | | | | |
| DE LA CANASTILLA | Longintud de la canastilla | 13.0 CIII | | | | | | | |
| | | 115 | | | | | | | |
| | Número de ranuras | ranuras | | | | | | | |
| | Tubería de Rebose | | | | | | | | |
| CALCULO DE | | 2 pulg | | | | | | | |
| REBOSE Y LIMPIEZA | | | | | | | | | |
| | Tubería de Limpieza | 2 pulg | | | | | | | |
| | 1 | | | | | | | | |

Fuente: Elaboración propia 2022

Descripción: En el tabla N° 08 se presentan los datos obtenidos del diseño de la cámara de captación, se tuvo una captación de manantial de ladera concentrado, así como las dimensiones de sus componentes internos.

Cuadro 8: Línea de Conducción

| | Símbolo | Datos | Unidade |
|---|---------|----------------|---------|
| Clase de tubería | | PVC C 10 D= 1" | pulg |
| Caudal máximo diario | Qmd | 0.5 | Lt/seg. |
| Cota de la cámara de captación | C-C C | 3022.00 | msnm |
| Cota de la cámara rompe presión 6 | C-CRP6 | 2973.14 | msnm |
| Cota del reservorio | C-R | 2922.91 | msnm |
| Longitud captación hasta la CRP- 6 | L1 | 120.00 | m |
| Longitud de la CRP- 6 hasta el reservorio | L2 | 142.54 | m |
| Longitud total | L | 262.54 | m |

Cuadro 9: Resultados bajo RM 192--2018 del Reservorio

| Tabla 10. Resultados estandarizados bajo RM 192 – 2018 – Vivienda del reservorio | | | | | | | |
|--|---------|-------|--|--|--|--|--|
| VOLUMEN DE REGULACIÓN DEL DISEÑO 7.47 m3 | | | | | | | |
| VOLUMEN DE RESERVA | 2.72 m3 | | | | | | |
| VOLUMEN TOTAL DEL RESERVORIO 15 m3 | | | | | | | |
| | ANCHO | 3.6 m | | | | | |
| | LARGO | 3.6 m | | | | | |

| DIMENSIONES DE LA CAJA | BORDE LIBRE | 0.5 m |
|--|----------------|-------|
| INTERIOR DEL RESERVORIO RECTANGULAR APOYADO | ALTURA DE AGUA | 1.2 m |
| | ALTURA NETA | 1.7 m |
| DISTANCIA VERTICAL TECHODELTANQUE-EJE DELTUBO DEENTRADA | 0.20 m | |
| DISTANCIA VERTICAL EJE DE TUBO DE REBOSE - TUBO DE ENTRADA | 0.20 m | |
| DISTANCIA VERTICAL MÁXIMONIVELDEAGUA - TUBO DEREBOSE | 0.10 m | |
| BORDE LIBRE | 0.40 m | |

Descripción: la tabla numero 10 describe las dimesiones que tendrá el reservorio proyectado para el sisatema de agua potable, asi mismo tiene una capacidad de 15m3 que suple la demanda futura para un periodo de 20 años se considera un borde libre de 0.40m llegando a una altura neta de 1.7 m.

Cuadro 10: Resultados de la línea de Aducción

| DISEÑO DE LA LINEA DE ADUCCION | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--------------------------------|---------|--------|-------|-----------------|---------|---------|----------|----------|----------|------------|------------|----------|----------|---------|------------|------------|-------|-------|---------|
| TRAMO Clase de | | Longit | | Class de Longit | Caudal | TA DEL | TERRE | Desnivel | Presión | Perdida de | Perdida de | Diametro | Diametro | Velocid | Perdida de | Perdida de | COT | 'A DE | Presión |
| IKANIO | tuberia | ud | (Qmh) | Inicial | Final | de | residual | carga | carga | considerad | selecciona | ad | carga | carga | Inicial | Final | Final | | |
| | tuberia | Total | (l/s) | m.s.n.m. | m.s.n.m | Terreno | deseada | deseada | unitaria | 0 | do | V | unitaria | tramo | (msnm) | (msnm) | (m) | | |
| 1 | 2 | 3 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 | 19 | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Reservorio - Red | 10.0 | 59.10 | 0.69 | 2922.91 | 2910.00 | 12.91 | 0 | 12.91 | 0.22 | 0.8 | 1.00 | 1.36 | 0.09 | 5.49 | 2922.91 | 2917.42 | 7.42 | | |

Resultados estandarizados bajo RM 192 – 2018 – Vivienda de la línea de aducción Fuente. Elaboración Propia, 2022

Descripción: El tramo presentado se da como resultado el cuadro correspondiente a la línea de aducción, es un tramo pequeño de apenas 59.10 metros de longitud que cumple con los parámetros de velocidad y presión.

Cuadro 11: Resultados de la Red de distribución

| TRAMO | Q diseño (L/s) | Clase de tuberia | Diametro (pulg) | Longitud (m/s) Velocidad (m/s) | | PVC | Presion final(m) |
|------------|-------------------|------------------|-----------------|--------------------------------|-------|-----|------------------|
| A-B | 0.690 | 10 | 1 1/2 | 42.97 | 0.605 | 150 | 8.4 |
| B-C | 0.690 | 10 | 1 1/2 | 16.14 | 0.605 | 150 | 12.15 |
| C-D | 0.418 | 10 | 3/4 | 5.2 | 1.465 | 150 | 11.87 |
| D-E | 0.392 | 10 | 3/4 | 19.72 | 1.376 | 150 | 10.76 |
| E-F | 0.358 | 10 | 3/4 | 5.6 | 1.255 | 150 | 11.13 |
| F-G | 0.325 | 10 | 3/4 | 9.1 | 1.142 | 150 | 11.28 |
| G-H | 0.288 | 10 | 3/4 | 6.21 | 1.012 | 150 | 12.81 |
| H-I | 0.247 | 10 | 3/4 | 12.51 | 0.866 | 150 | 14.11 |
| I-J | 0.201 | 10 | 3/4 | 5.33 | 0.704 | 150 | 14.90 |
| J-K | 0.152 | 10 | 3/4 | 16 | 0.534 | 150 | 18.53 |
| K-L | 0.118 | 10 | 3/4 | 44.65 | 0.413 | 150 | 22.90 |
| L-M | 0.060 | 10 | 3/4 | 78.83 | 0.211 | 150 | 28.57 |
| M-N | 0.272 | 10 | 3/4 | 23.82 | 0.955 | 150 | 4.96 |
| N-O | 0.222 | 10 | 3/4 | 25.57 | 0.777 | 150 | 7.79 |
| O-P | 0.164 | 10 | 3/4 | 9.16 | 0.575 | 150 | 9.55 |
| P-Q | 0.111 | 10 | 3/4 | 53 | 0.389 | 150 | 12.87 |
| Q-R | 0.051 | 10 | 3/4 | 22.51 | 0.178 | 150 | 20.80 |
| Fuente:Ela | boracion pro | opia (2022) | - | | | | |

Resultados estandarizados bajo RM 192 – 2018 – Vivienda de la línea de aducción Fuente. Elaboración Propia, 2022

Descripción: El tramo presentado se da como resultado el cuadro correspondiente a la línea de aducción, es un tramo pequeño de apenas 59.10 metros de longitud que cumple con los parámetros de velocidad y presión.

4.2. Análisis de resultados

El presente proyecto tuvo como objetivo principal diseñar el sistema de abastecimiento de agua potable del caserío de Carnachique, distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región La Libertad – 2020,

para mejorar la condición sanitaria.

Para Choqueza2, en su tesis de "Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable en el subsector 07, sector IV en la ciudad de Tacna", con el diseño proyectado se resuelve el problema del desabastecimiento de agua potable de las asociaciones de vivienda campo misti y puertas del sol de distrito chiguata, elevando su calidad de vida y mejorando el estado de salubridad de las personas, Por medio del estudio de la calidad de agua del manantial la bedoya, se determinó el tipo de agua como el tipo I y el tratamiento mínimo para el agua determinando es la desinfección, según la norma" "OS.020 planta de tratamiento de agua por consumo humano del RNE". En comparación a este proyecto se estableció el sistema de abastecimiento el cual comprende desde la cámara de captación hasta la red de distribución con un algoritmo de selección de sistemas de agua potable para el ámbito rural tenemos: SA – 03.

Para el diseño del sistema de agua potable

Según Mejia 5, Evaluación y Mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Racrao Bajo, distrito de Pariacoto, provincia de Huaraz, región Áncash; y su incidencia en la condición sanitaria de la población - 2020 en su tesis de Se elige una captación de tipo manantial de ladera concentrado, el cual tiene un caudal en épocas de lluvia de 1.31 lt/seg

y en épocas de estiaje de 1.1 lt/seg obtenidas por el método volumétrico. En el diseño hidráulico se obtiene una distancia desde el afloramiento hasta la cámara húmeda de 1.30m, de altura 76cm, de ancho 1m, tubería de rebose de 3 pulg, tubería de limpieza y conducción de 1.5 pulg. Como lo estipula la Norma OS.10, para manantiales, la estructura de captación se construirá para obtener el máximo rendimiento del afloramiento; se debe detallar sus válvulas, dimensiones y tuberías. En comparación a este proyecto se ubica una fuente de agua potable a 2048.81 m.s.n.m, se diseña un manantial tipo ladera concentrado con un caudal max de 0.5 lt/seg. las dimensiones se muestran en la tabla 8 del presente proyecto. Para el diseño de la línea de conducción según Agüero 12, el logro hallar y determinar el diámetro considerando distintos métodos de soluciones y estudiar a la vez alternativas del punto de vista económicos "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 3.0mls" en este proyecto se verifico que el diseño hidrahulico de la línea conducción cumpla con los parámetros dados por el manual. Se ha diseñado reservorio rectangular apoyado, el cual tuvo como resultado 15 m3 de agua. Se considera un volumen de regulación del 15% para poblaciones rurales del promedio y un volumen de incendio de 5 m3 por ser una población menor a 10000 habitantes según la norma OS. 030. Se obtuvo como resultado los diámetros de las tuberías y válvulas que pide la norma OS. 030. La Línea de Aducción será de un solo diámetro, de 1.5", ya que es el diámetro mínimo que nos da la norma para redes abiertas esta sera PVC el cual tiene un coeficiente de

seguridad de 15' la tubería también sera clase 7.5. la velocidad de 0.69 m/seg se encuentra dentro del rango establecido por la norma Os.010.

V. Conclusiones y recomendaciones

5.1. Conclusiones

- 5.1.1. Se estableció el sistema de abastecimiento de agua potable, el cual es: SA 03: Según el algoritmo de selección de sistemas de agua potable para el ámbito rural que comprende desde la cámara de captación hasta la red de distribución sin planta de tratamiento.
- 5.1.2. Se concluye que el sistema de agua potable contara con una cámara de captación tipo ladera concentrado, la línea de conducción será la que trasporte el agua hacia el reservorio se tendrá que diseñar de tal modo que cumpla con los parámetros de la norma de saneamiento, para el reservorio se diseñó su volumen en base a la población futura, la línea de aducción es la que transportara el agua hacia la red de distribución y esta hacia las conexiones domiciliarias del caserío.
- 5.1.3. En el diseño del sistema La realidad del proyecto nos muestra una fuente de agua subterránea como es el caso de un manantial de ladera, por eso fue necesario considerar a considerar una captación de manantial de ladera, tomando el caudal máximo diario como caudal de diseño, siendo igual a 1 lt/s. La línea de conducción cuenta con 262.54 m de tubería PVC clase 10 ; y en los puntos donde la diferencia de altura excedía lo recomendado, fue necesario colocar CRP T6 para reducir la presión a 0 como prevención ante alguna fuga o deterioro provocada por altas presiones. Con respecto al reservorio como obra de almacenamiento de agua, se concluyó

que la forma que éste adoptaría sería rectangular, además de estar apoyado sobre el terreno, siendo de dimensiones de 3 metros de ancho, 3 metros de largo y 1.21. Teniendo una Altura Neta (Altura del agua + Distancia de Borde Libre) de 1.66 metros. El reservorio estuvo ubicado de manera estratégica, lo que permitió que el conjunto de tuberías de la línea de aducción funcione por gravedad, teniendo una longitud de 40 metros. La línea de aducción contará con una tubería de 1 ½" PVC clase 10, con 59.10 m, y en la red de distribución será según diseño tubería de 3/4" PVC clase 10, con una longitud total de 337.21 m. para abastecer a toda la población.

5.2. Recomendaciones

1. La captación tendrá válvulas, accesorios, tuberías de limpieza y rebose, así como tapa de inspección con sus respectiva escudo sanitaria; es muy importante asegurar la total protección de la zona de captación para evitar que el agua se contamine con sustancias del exterior, así como proveer un canal en el terreno por encima y en los alrededores de la capción que sirva como conducto para las aguas que discurren sobre el suelo, evitando que arrastren partículas hasta dentro de la obra de captación, Con la finalidad de evitar erosiones dentro de la tubería PVC de la línea de conducción, diseñar con una velocidad nunca menor a 0.60 m/s ni mayor a 5 m/s además de esto, se consideran accesorios como las válvulas de aire en tramos de pendiente positiva. Las válvulas de limpieza deben ser colocadas sobre un

terreno plano. De ésta manera, el fluido tendrá los nutrientes que esperamos.

- 2. El reservorio contará con equipos que calculan el caudal al momento de ingresar y al salir, además del nivel de agua siempre que se requiera; así como también contar con válvulas que controlen el ingreso y salida del agua, además de una tubería que elimine el volumen de agua excedente, la misma que servirá para efectuar la limpieza, se debe tapar esta tubería con un dado para evitar el ingreso de partículas.
- 3. La tubería de aducción y red de distribución debe diseñarse con los mismos criterios que la línea de conducción con respecto al material de la tubería y sus respectivas especificaciones, cumpliendo con los parámetros de velocidad y presión.

Referencias Bibliográficas.

- Alvarado P. Estudios y diseños del sistema de agua potable del barrio San Vicente, parroquia Nambacola, cantón Gonzanamá. [Tesis para optar el título de ingeniera civil]. Loja, Ecuador: Universidad Técnica Particular de Loja; 2013.
- 2. Aragón L. Diseño del sistema de abastecimiento de agua por gravedad y bombeo, para el caserío Xeabaj II, aldea Chiquisis, y por gravedad, para la aldea Tzamjuyub del municipio de santa Catarina Ixtahuacán, departamento de Sololá. [Tesis para optar el título de ingeniera civil]. Guatemala: Universidad de San Carlos de Guatemala; 2008.
- Serrano J. Proyecto de un sistema de abastecimiento de agua potable en Togo
 [Tesis para optar el título de ingeniería técnica industrial mecánica]. Madrid,
 España: Universidad Carlos III de Madrid; 2009.
- Santi L. Sistema de abastecimiento de agua potable en el centro poblado Tutín

 el Cenepa Condorcanqui Amazonas. [Tesis para optar el título de ingeniero Agrícola]. Trujillo, Perú: Universidad Nacional Agraria La Molina;

 2016.
- 5. García R. Mejoramiento del abastecimiento de agua potable Compín Succhubamba, distrito de Marmot, Provincia Gran Chimú, región la libertad. [Tesis para optar el título de ingeniero Agrícola]. Trujillo, Perú: Universidad Nacional de Trujillo; 2016.
- Meza J. Diseño de un sistema de agua potable para la comunidad nativa de Tsoroja, analizando la incidencia de costos siendo una comunidad de difícil

- acceso. [Tesis para optar el título de ingeniero civil]. Lima, Perú: Pontifica Universidad Católica del Perú; 2010.
- 7. Pastor P, Zegarra E. Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el centro poblado de Conín en el distrito de Ponto, provincia de Huari, departamento de Áncash. [Tesis para optar el título de ingeniero civil]. Chimbote, Perú: Universidad Nacional del Santa; 2011.
- 8. García, M. Darío, F. El Agua. [Seriada en línea]. 2005. [fecha de acceso 20 oct 2017]. Seriada en: http://documentacion.ideam.gov.co/openbiblio/bvirtual/000001/cap4.pdf
- Sandoval L. ampliación y mejoramiento del sistema de agua potable y saneamiento básico de la localidad de Tallambo, distrito de Oxamarca Celendín Cajamarca. [Tesis para optar el título de ingeniero civil].
 Cajamarca, Perú: Pontifica Universidad Nacional de Cajamarca; 2013.
- 10. Definicion.de. [página en internet]. Pérez J, Merino M; Copyright © 2008-2017 [actualizado 18 Nov 2017; citado 18 Nov 2017]. Disponible en: https://definicion.de/volumen/
- 11. Seguil. Línea de conducción; [Seriada en línea]: 29 de abril del 2015 [Citado
 2017 Oct 25]: [32 Páginas: 04.] Disponible en: https://es.slideshare.net/pool2014/linea-de-conduccion
- 12. Lossio M. Sistema de abastecimiento de agua potable para cuatro poblados rurales del distrito de Lancones [Tesis para optar el título de ingeniera civil]. Piura, Perú: Universidad de Piura; 2012.
- 13. Agüero R. Guía para el diseño y construcción de captación de manantiales.
 Lima: Organización Panamericana de la Salud; 2004.

- 14. Pittman R. Agua potable para poblaciones rurales sistemas de abastecimiento por gravedad sin tratamiento. Lima, Perú: Asociación Servicios Educativos Rurales (SER); 1997.
- 15. Tixe S. Guía de diseño para líneas de conducción e impulsión de sistemas de abastecimiento de agua rural. Lima: Organización Panamericana de la Salud; 2004.
- Siapa. Manual de agua potable, alcantarillado y saneamiento. México, D.F.:
 CNA; 2014.
- 17. Conagua. Manual de agua potable, alcantarillado y saneamiento. Tlalpan, México: Secretaría de Medio Ambiente y Recursos Naturales; 2007.
- 18. Elhinel. [Página en internet] Argentina: elhinel.com; Copyright © 2017 Elhinel. [actualizado 12 Nov 2013; citado 12 Nov 2017]. Disponible en: http://www.elhinel.com.ar/index.php?option=com_content&view=article&id =1198&Itemid=50.
- Dirección Regional de Salud Cajamarca. Manual de Procedimientos Técnicos en Saneamiento. Cajamarca, Perú: APRISABAC; 1997.
- 20. Scribd. [Página en internet]. Lima: Calzada E; Copyright © 2017 [actualizado 18 Nov 2012; citado 30 Oct 2017]. Disponible en: https://es.scribd.com/presentation/113658092/Reservorio-Agua-Potable.
- 21. Portillo E. Análisis y diseño para estructuras de hormigón armado en tanques elevados. [Tesis para optar el título de ingeniero civil]. Guatemala: Universidad San Carlos de Guatemala; 2009.

- 22. Topografía Hypergio [página en internet]. Hypergeo.eu. © Hypergéo 2014 [actualizado 11 Nov 2013; citado 11 Nov 2017]. Disponible en: http://www.hypergeo.eu/spip.php?article488.
- 23. Dearkitectura. [Página en internet]. Dearkitectura.blogspot.pe.; Copyright 2017 [actualizado 03 Oct 2013; citado 03 Oct 2017]. Disponible en: http://dearkitectura.blogspot.pe/2013/02/definicion-de-mecanica-de-suelos.html.
- 24. Explorable. La Ética en la Investigación [página en Internet]. Explorable.com.2017 [citado 15 de Nov 2017]. Disponible en: https://explorable.com/es/etica-en-la-investigacion.

Anexos

ANEXO 1: Normas y Reglamento

CAPITULO II. ALGORITMO DE SELECCIÓN DE OPCIONES TECNOLÓGICAS

1. Abastecimiento de agua para consumo humano

1.1. Criterios de Selección

En base a la evaluación de ciertas condiciones técnicas de la zona del proyecto, se selecciona la opción tecnología más adecuada para el sistema de abastecimiento de agua para consumo humano, entre los criterios evaluados, se tienen los siguientes:

- · Tipo de fuente
- · Ubicación de la fuente
- Nivel freático
- Frecuencia e intensidad de lluvias
- Disponibilidad de agua
- · Zona de vivienda inundable
- Calidad del agua

La calidad del agua, es un criterio en el cual se considera que las aguas subterráneas únicamente requieren simple desinfección y las aguas superficiales filtración lenta antecedida de pre-filtración con grava. Los proyectos deben considerar un estudio de calidad de agua, que permita identificar qué otros parámetros de calidad deben ser removidos, para que el agua tratada sea apta para consumo humano.

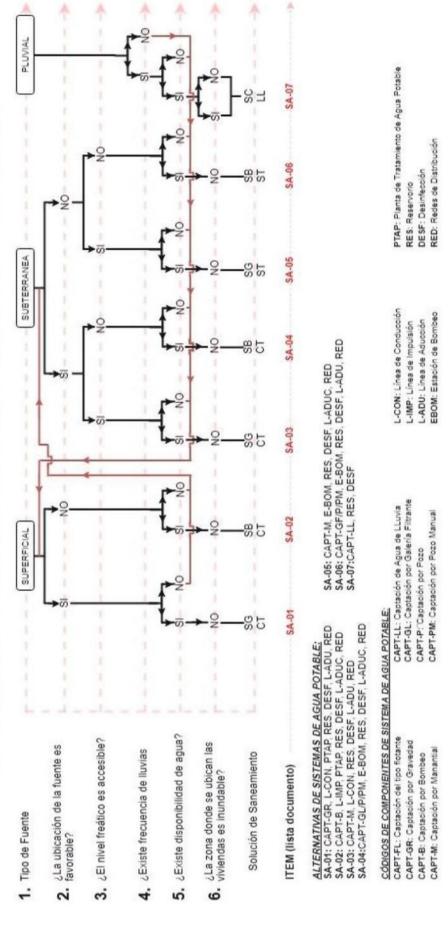
- a. <u>Tipo de fuente</u>, existen tres (03) tipos de fuentes de agua, para el consumo de las familias.
 - Grupo Nº 1: Fuente Superficial: laguna o lago, río, canal, quebrada.
 - Grupo Nº 2: Fuente Subterránea: Manantial (ladera, fondo y Bofedal), Pozos y Galerías Filtrantes
 - Grupo N

 3: Fuente Pluvial: Iluvia, neblina.
- b. <u>Ubicación de la fuente</u>, este determina si el funcionamiento del sistema se debe realizar por gravedad o bombeo. Aquellas fuentes de agua, que se ubiquen en una cota superior a la localidad, el abastecimiento de agua se realizará por gravedad y aquellas que se encuentren en una cota inferior a la localidad, se realizará por bombeo.
- c. <u>Nivel freático</u>, la profundidad del nivel freático permite la determinación de la opción tecnológica de agua para consumo humano, para el caso de la fuente subterránea. Aquella napa que se encuentre más próxima a la superficie, permite captar el agua por manantiales, mientras que aquellas con napa freática más profunda, requieren otras soluciones (galerías filtrantes, pozo profundo o pozo manual).
- d. <u>Frecuencia e intensidad de lluvias</u>, se refiere únicamente a una fuente pluvial, donde la zona de intervención presenta un registro pluviométrico de los últimos 10 años, que permita a cada vivienda contar con la cantidad de agua para el consumo, o para complementar el ya obtenido por otra fuente.
- e. <u>Disponibilidad de agua</u>, se refiere a que la fuente (superficial, subterránea o pluvial) seleccionada otorga una cantidad de agua suficiente para el consumo humano y servicios en la vivienda.
- f. Zona de vivienda inundable, se refiere a si la zona de intervención es vulnerable a ser inundada de manera permanente o por un tiempo limitado, por lluvias intensas, o por el desborde natural de un cuerpo de agua.

1.2. Descripción

La forma de uso del algoritmo de selección de opciones tecnológicas para abastecimiento de agua para consumo humano, se basa en la evaluación técnica, en determinado orden,

ALGORITMO DE SELECCIÓN DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE PARA EL ÁMBITO RURAL



CAPITULO III. ABASTECIMIENTO DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

CRITERIOS DE DISEÑO PARA SISTEMAS DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

1.1. Parámetros de diseño

a. Período de diseño

El período de diseño se determina considerando los siguientes factores:

- · Vida útil de las estructuras y equipos.
- Vulnerabilidad de la infraestructura sanitaria
- · Crecimiento poblacional.
- · Economía de escala

Como año cero del proyecto se considera la fecha de inicio de la recolección de información e inicio del proyecto, los períodos de diseño máximos para los sistemas de saneamiento deben ser los siguientes:

Tabla Nº 03.01. Periodos de diseño de infraestructura sanitaria

| ESTRUCTURA | PERIODO DE DISEÑO | | |
|---|----------------------|--|--|
| ✓ Fuente de abastecimiento | 20 años | | |
| ✓ Obra de captación | 20 años | | |
| ✓ Pozos | 20 años | | |
| ✓ Planta de tratamiento de agua para consumo humano (PTAP) | 20 años | | |
| Reservorio | 20 años | | |
| ✓ Líneas de conducción, aducción, impulsión y distribución | 20 años | | |
| ✓ Estación de bombeo | 20 años | | |
| ✓ Equipos de bombeo | 10 años | | |
| Unidad Básica de Saneamiento (arrastre hidráulico, compostera y para zona inundable | 10 años | | |
| ✓ Unidad Básica de Saneamiento (hoyo seco ventilado) | 5 años | | |

Fuente: Elaboración propia

b. Población de diseño

Para estimar la población futura o de diseño, se debe aplicar el método aritmético, según la siguiente formula:

 $P_d = P_i * (1 + \frac{r * t}{100})$

Donde:

P_i: Población inicial (habitantes)

P_d: Población futura o de diseño (habitantes)

r : Tasa de crecimiento anual (%) t : Período de diseño (años)

Es importante indicar:

- ✓ La tasa de crecimiento anual debe corresponder a los períodos intercensales, de la localidad específica.
- ✓ En caso de no existir, se debe adoptar la tasa de otra población con características similares, o en su defecto, la tasa de crecimiento distrital rural.
- ✓ En caso, la tasa de crecimiento anual presente un valor negativo, se debe adoptar una población de diseño, similar a la actual (r = 0), caso contrario, se debe solicitar opinión al INEI.

Para fines de estimación de la proyección poblacional, es necesario que se consideren todos los datos censales del INEI; además, de contar con un padrón de usuarios de la localidad. Este documento debe estar debidamente legalizado, para su validez.

c. Dotación

La dotación es la cantidad de agua que satisface las necesidades diarias de consumo de cada integrante de una vivienda, su selección depende del tipo de opción tecnológica para la disposición sanitaria de excretas sea seleccionada y aprobada bajo los criterios establecidos en el **Capítulo IV** del presente documento, las dotaciones de agua según la opción tecnológica para la disposición sanitaria de excretas y la región en la cual se implemente son:

Tabla N° 03.02. Dotación de agua según opción tecnológica y región (I/hab.d)

| | DOTACIÓN SEGÚN TIPO DE OPCION TECNOLÓGICA (I/hab.d) | | | | | |
|--------|--|--|--|--|--|--|
| REGIÓN | SIN ARRASTRE HIDRÁULICO (COMPOSTERA Y HOYO SECO VENTILADO) | CON ARRASTRE HIDRÁULICO (TANQUE SÉPTICO MEJORADO) | | | | |
| COSTA | 60 | 90 | | | | |
| SIERRA | 50 | 80 | | | | |
| SELVA | 70 | 100 | | | | |

Fuente: Elaboración propia

Para el caso de piletas públicas se asume 30 l/hab.d. Para las instituciones educativas en zona rural debe emplearse la siguiente dotación:

Tabla Nº 03.03. Dotación de agua para centros educativos

| DESCRIPCIÓN | DOTACIÓN (I/alumno.d) |
|--|-----------------------|
| Educación primaria e inferior (sin residencia) | 20 |
| Educación secundaria y superior (sin residencia) | 25 |
| Educación en general (con residencia) | 50 |

Fuente: Elaboración propia

Dotación de agua para viviendas con fuente de agua de origen pluvial

Se asume una dotación de 30 l/hab.d. Esta dotación se destina en prioridad para el consumo de agua de bebida y preparación de alimentos, sin embargo, también se debe incluir un área de aseo personal y en todos los casos la opción tecnológica para la disposición sanitaria de excretas debe ser del tipo seco.

d. Variaciones de consumo

d.1. Consumo máximo diario (Qmd)

Se debe considerar un valor de 1,3 del consumo promedio diario anual, Q_p de este modo:

$$Q_{p} = \frac{\text{Dot} \times P_{d}}{86400}$$

$$Q_{md} = 1.3 \times Q_{p}$$

Donde:

Qp : Caudal promedio diario anual en l/s

Q_{md} : Caudal máximo diario en l/s

Dot : Dotación en I/hab.d

P_d : Población de diseño en habitantes (hab)

d.2. Consumo máximo horario (Q_{mh})

Se debe considerar un valor de 2,0 del consumo promedio diario anual, \mathbf{Q}_{p} de este modo:

$$Q_p = \frac{\text{Dot} \times P_d}{86400}$$

$$Q_{mh} = 2 \times Q_p$$

Donde:

Q_p : Caudal promedio diario anual en l/s Q_{mh} : Caudal máximo horario en l/s

Dot : Dotación en I/hab.d

P_d: Población de diseño en habitantes (hab)

1.2. Tipo de fuentes de abastecimiento de agua

a. Criterios para la determinación de la fuente

La fuente de abastecimiento se debe seleccionar de acuerdo a los siguientes criterios:

- Calidad de agua para consumo humano.
- Caudal de diseño según la dotación requerida.
- · Menor costo de implementación del proyecto.
- Libre disponibilidad de la fuente.

Rendimiento de la fuente

Todo proyecto debe considerar evaluar el rendimiento de la fuente, verificando que la cantidad de agua que suministre la fuente sea mayor o igual al caudal máximo diario. En caso contrario, debe buscarse otras fuentes complementarias de agua.

Necesidad de estaciones de bombeo

En función de la ubicación del punto de captación y la localidad, los sistemas pueden requerir de una estación de bombeo, a fin de impulsar el agua hasta un reservorio o Planta de Tratamiento de Agua Potable (PTAP). Debe procurarse obviar este tipo de infraestructura, debido al incremento del costo de operación y mantenimiento del sistema, salvo sea la única solución se puede incluir en el planteamiento técnico.

d. Calidad de la fuente de abastecimiento

Para verificar la necesidad de una PTAP, debe tomarse muestras de agua de la fuente y analizarlas, la eficiencia de tratamiento del agua de la PTAP para hacerla de consumo humano debe cumplir lo establecido en el Reglamento de la calidad del agua para el consumo humano (DIGESA-MINSA) y sus modificatorias.

Asimismo, debe tenerse en cuenta la clasificación de los cuerpos de agua, según los estándares de calidad ambiental (ECA-AGUA), toda vez que definen si un cuerpo de agua puede ser utilizado para consumo humano, según la fuente de donde proceda. El Decreto Supremo N° 002-2008-MINAM y sus normas modificatorias o complementarias por el que se aprueban los Estándares Nacionales de Calidad Ambiental para Agua, define:

- Tipo A1: aguas que pueden ser potabilizadas con desinfección (fuente subterránea o pluvial).
- Tipo A2: aguas que pueden ser potabilizadas con tratamiento convencional (fuente superficial).

1.3. Estandarización de Diseños Hidráulicos

Los diseños de los componentes hidráulicos para los sistemas de saneamiento se deben diseñar con un criterio de estandarización, lo que permite que exista un único diseño para similares condiciones técnicas. Los criterios de estandarización se detallan a continuación.

Norma Técnica de Diseño: Opciones Tecnológicas para Sistemas de Saneamiento en el Ámbito Rural

Tabla Nº 03.04. Criterios de Estandarización de Componentes Hidráulicos

| | The appropriate the second of | | | |
|------|---|--|----------------------------|--|
| ITEM | COMPONENTE HIDRÁULICO | CRITERIO | CRITERIOS SECUNDARIOS | DESCRIPCIÓN |
| - | Barraje Fijo sin Canal de Derivación | | | |
| 2 | Barraje Fijo con Canal de Derivación | | | |
| က | Balsa Flotante | Q _{md} (I/s) = (menor a | Dahlasida flas | Para un caudal máximo diario "Q _{md} " menor o igual a 0,50 l/s, |
| 4 | Caisson | 0,50) o (>0,50 - 1,00) | Poblacion Ilnal y | se diseña con 0,50 l/s, para un "Q _{md} " mayor a 0,50 l/s y |
| 2 | Manantial de Ladera | 0 (> 1,00 - 1,50) | dotacion | hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y así sucesivamente. |
| 9 | Manantial de Fondo | | | |
| 7 | Galeria Filtrante | | | The second secon |
| ∞ | Pozo Tubular | Q _{md} (I/S) = (menor a 1,00) o (>1,00 - 2,00) o (>3,00 - 4,00) | Población final y dotación | Para un caudal máximo diario "Q _{mo"} menor o igual a 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s, para un "Q _{mo"} mayor a 1,00 l/s y hasta 2,00 l/s, se diseña con 2,00 l/s y asi sucesivamente. |
| တ | Línea de Conducción | | × | |
| 9.1 | Cámara de Reunión de Caudales | | × | Estructuras de concreto que permiten la adecuada |
| 9.5 | Cámara de Distribución de Caudales | | × | distribución o reunión de los flujos de agua |
| 9.3 | CRP para Conducción | Q _{md} (I/s) = (menor a 0,50) o (>0,50 - 1,00) o (> 1,00 - 1,50) | | Para un caudal máximo diario "Q·ma" menor o igual a 0,50 l/s, se diseña con 0,50 l/s, para un "Q _{md} " mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y asi sucesivamente. |
| 9.4 | Tubo Rompe Carga | | × | |
| 9.2 | Válvula de Aire | | × | |
| 9.6 | Válvula de Purga | | × | |
| 9.7 | Pase Aéreo | The second secon | × | |
| 10 | PTAP Integral | Dependiendo de la calidad del agua de la fuente | | Diseñada con todos sus componentes, los que se desarrollan a continuación |
| 10.1 | Desarenador | Q _{md} (I/s) = (menor a | Doblación final v | Para un caudal máximo diario "Qmd" menor o igual a 0,50 l/s, |
| 10.2 | Sedimentador | 0,50) o (>0,50 - 1,00) o (> 1,00 - 1,50) | dotación | se diseña con 0,50 l/s, para un "Q _{md"} mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y así sucesivamente. |
| 10.3 | Sistema de Aireación | | | |
| 10.4 | Prefiltro | Q _{md} (l/s) = (menor a | Población final y dotación | Para un caudal máximo diario "Q _{ma"} menor o igual a 0,50 l/s, |
| 10.5 | Filtro Lento de Arena | 0 (> 1,00 - 1,50) | Población final y dotación | se diseria con 0,50 l/s, para un Cmd mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y así sucesivamente. |
| 10.6 | Lecho de Secado | 1,50 l/s | | |
| 10.7 | Cerco Perimétrico de PTAP | | × | |
| 11 | Estaciones de Bombeo | Q _{md} (I/s) = (menor a | Población final v | Para un caudal máximo diario "Q _{md} " menor o igual a 1,00 l/s, |
| 12 | Linea de Impulsión | 1,00) o (>1,00 - 2,00) o (> 3,00 - 4,00) | dotación | se diseña con 1,00 l/s, para un "Q™" mayor a 1,00 l/s y hasta 2,00 l/s, se diseña con 2,00 l/s y así sucesivamente. |
| | | | | |

Norma Técnica de Diseño: Opciones Tecnológicas para Sistemas de Saneamiento en el Ámbito Rural

| ITEM | COMPONENTE HIDRÁULICO | CRITERIO PRINCIPAL | CRITERIOS SECUNDARIOS | DESCRIPCIÓN |
|------|--|--|----------------------------|--|
| 13 | Cisterna de 5, 10 y 20 m3 | Vcist (m^3) = (menor a 5) o (>5 – 10) o (>10 – 20) | Población final y dotación | Para un volumen calculado menor o igual a 5 m³, se selecciona una estructura de almacenamiento de 5 m³, para |
| | Cerco Perimétrico Cisterna | | × | un volumen mayor a 5 m² y nasta 10 m², se selecciona una |
| 13 | Reservorio Apoyado de 5, 10, 15, 20 y 40 m3 | Vres (m³) = (menor a 5) o (>5 – 10) o (>10 – 15) o (>15 – 20) o (>35 – 40) | Población final y dotación | Para los volúmenes no considerados, debe tenerse en cuenta lo suguiente: j debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene ministra de Elis debe diseñarse estructuras con un volumene estructuras con un volumente estructuras con estructuras con estruct |
| 14 | Reservorio Elevado de 10 y 15 m3 | Vres $(m^3) = (>5 - 10)$ o $(>10 - 15)$ | Población final y dotación | volunen mulipio de 3, il) debe consideraise los disellos propuestos como referencia para nuevas estructuras |
| 14.1 | Caseta de Válvulas de Reservorio | | | Típicos para modelos pequeños y de pared curva para un reservorio de gran tamaño |
| 14.2 | Sistema de Desinfección | | | Sistema de desinfección para todos los reservorios |
| 14.3 | Cerco Perimétrico para Reservorio | | | Para la protección y seguridad de la infraestructura |
| 15 | Linea de Aducción | | | Para un caudal máximo diario "Q _{md"} menor o igual a 0,50 l/s, se diseña con 0,50 l/s, para un "Q _{md"} mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y asi sucesivamente. |
| 16 | Red de Distribución y Conexión Domiciliaria | | | |
| 16.1 | CRP para Redes | Q _{md} (l/s) = (menor a 0,50) o (>0,50 - 1,00) o (> 1,00 - 1,50) | | Para un caudal máximo diario "Q _{md"} menor o igual a 0,50 l/s, se diseña con 0,50 l/s, para un "Q _{md"} mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y asi sucesivamente. |
| 16.2 | Válvula de Control | | × | |
| 16.3 | Conexión Domiciliaria | | × | |
| 17 | Lavaderos | Depende si se implementa en vivienda, institución pública o institución educativa inicial y primaria | | Para distintos tipos de conexión domiciliaria |
| 18 | Piletas Públicas | Cota de ubicación de los componentes | | Solamente en el caso de que las viviendas más altas ya no sean alcanzadas por el diseño de la red |
| 19 | Captación de Agua de Lluvia | | Falta de fuente | Se realiza la captación de agua de lluvia por ser la única solución posible ante la falta de fuente |

Para que el proyectista utilice adecuadamente los componentes desarrollados para expediente técnico acerca de los componentes hidráulicos de abastecimiento de agua para consumo humano, deben seguir los siguientes pasos:

- √ Realizar el cálculo del caudal máximo diario (Q_{md})
- ✓ Determinar el Q_{md} de diseño según el Q_{md} real

Tabla N° 03.05. Determinación del Q_{md} para diseño

| RANGO | Q _{md} (REAL) | SE DISEÑA CON: |
|-------|------------------------|----------------|
| 1 | < de 0,50 l/s | 0,50 l/s |
| 2 | 0,50 l/s hasta 1,0 l/s | 1,0 l/s |
| 3 | > de 1,0 l/s | 1,5 l/s |

- ✓ En la Tabla N° 03.04., se menciona cuáles son los componentes hidráulicos diseñados en base al criterio del redondeo del Q_{md}
- ✓ Para el caso de depósitos de almacenamiento de agua como cisternas y reservorios se tiene el siguiente criterio:

Tabla Nº 03.06. Determinación del Volumen de almacenamiento

| RANGO | Valm (REAL) | SE UTILIZA: |
|----------------|-----------------------|-------------------|
| 1 – Reservorio | ≤ 5 m ³ | 5 m ³ |
| 2 - Reservorio | > 5 m³ hasta ≤ 10 m³ | 10 m ³ |
| 3 - Reservorio | > 10 m³ hasta ≤ 15 m³ | 15 m ³ |
| 4 - Reservorio | > 15 m³ hasta ≤ 20 m³ | 20 m ³ |
| 5 - Reservorio | > 20 m³ hasta ≤ 40 m³ | 40 m ³ |
| 1 – Cistema | ≤ 5 m ³ | 5 m ³ |
| 2 - Cistema | > 5 m³ hasta ≤ 10 m³ | 10 m ³ |
| 3 – Cistema | > 10 m³ hasta ≤ 20 m³ | 20 m ³ |

De resultar un volumen de almacenamiento fuera del rango, el proyectista debe realizar el cálculo de este para un volumen múltiplo de 5 siguiendo el mismo criterio de la Tabla N° 03.06.

2.5. MANANTIAL DE LADERA

Cuando se realiza la protección de una vertiente que aflora a una superficie inclinada con carácter puntual o disperso. Consta de una protección al afloramiento, una cámara húmeda donde se regula el caudal a utilizarse.

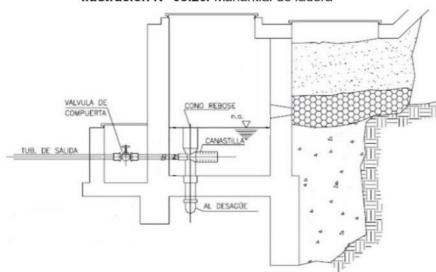


Ilustración Nº 03.20. Manantial de ladera

Componentes Principales

Para el diseño de las captaciones de manantiales deben considerarse los siguientes componentes:

- Cámara de protección, para las captaciones de fondo y ladera es muy importante no perturbar el flujo de agua que emerge de la vertiente. La cámara de protección debe tener dimensiones y formas, tales que, se adapten a la localización de las vertientes y permitan captar el agua necesaria para el proyecto. Debe contar con losa removible o accesible (bruñido) para mantenimiento del lecho filtrante.
- Tuberías y accesorios, el material de las tuberías y accesorios deben ser inertes al contacto con el agua natural. Los diámetros se deben calcular en función al caudal máximo diario, salvo justificación razonada. En el diseño de las estructuras de captación, deben preverse válvulas, accesorios, tubería de limpieza, rebose y tapa de inspección con todas las protecciones sanitarias correspondientes. Al inicio de la tubería de conducción se debe instalar su correspondiente canastilla.
- Cámara de recolección de aguas, para las tomas de bofedal, es importante que la cámara de recolección se ubique fuera del terreno anegadizo y permita la recolección del agua de todas las tomas (pueden haber más de un dren).
- Protección perimetral, la zona de captación debe estar adecuadamente protegida para evitar la contaminación de las aguas. Debe tener canales de drenaje en la parte superior y alrededor de la captación para evitar la contaminación por las aguas superficiales.

Criterios de Diseño.

Para el dimensionamiento de la captación es necesario conocer el caudal máximo de la fuente, de modo que el diámetro de los orificios de entrada a la cámara húmeda sea suficiente para captar este caudal o gasto. Conocido el gasto, se puede diseñar la distancia entre el afloramiento y la cámara, el ancho de la pantalla, el área de orificio y la altura de

la cámara húmeda sobre la base de una velocidad de entrada no muy alta (se recomienda ≤ 0,6 m/s) y al coeficiente de contracción de los orificios.

Determinación del ancho de la pantalla

Para determinar el ancho de la pantalla es necesario conocer el diámetro y el número de orificios que permitirán fluir el agua desde la zona de afloramiento hacia la cámara húmeda.

$$Q_{\text{max}} = V_2 \times C_d \times A$$

$$A = \frac{Q_{max}}{V_2 \times C_d}$$

Q_{max} : gasto máximo de la fuente (l/s)

C_d : coeficiente de descarga (valores entre 0.6 a 0.8)

g : aceleración de la gravedad (9.81 m/s²)

H : carga sobre el centro del orificio (valor entre 0.40m a 0.50m)

Cálculo de la velocidad de paso teórica (m/s):

$$V_{2t} = C_d \times \sqrt{2gH}$$

Velocidad de paso asumida: $v_2 = 0.60$ m/s (el valor máximo es 0.60m/s, en la entrada a la tubería)

Por otro lado:

$$D = \sqrt{\frac{4A}{\pi}}$$

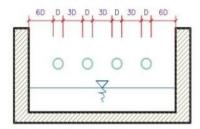
Donde:

D : diámetro de la tubería de ingreso (m)

Cálculo del número de orificios en la pantalla:

$$N_{ORIF} = rac{ ext{ Área del diámetro teórico}}{ ext{ Área del diámetro asumido}} + 1
onumber
on$$

Ilustración Nº 03.21. Determinación de ancho de la pantalla



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:

$$b = 2 \times (6D) + N_{ORIF} \times D + 3D \times (N_{ORIF} - 1)$$

· Cálculo de la distancia entre el punto de afloramiento y la cámara húmeda

$$H_f = H - h_o$$

Donde:

H : carga sobre el centro del orificio (m) h_o : pérdida de carga en el orificio (m)

Hf : pérdida de carga afloramiento en la captación (m)

Determinamos la distancia entre el afloramiento y la captación:

$$L = \frac{H_f}{0.30}$$

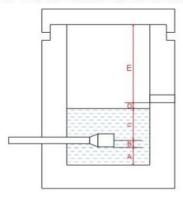
Donde:

L : distancia afloramiento - captación (m)

Cálculo de la altura de la cámara

Para determinar la altura total de la cámara húmeda (Ht), se considera los elementos identificados que se muestran en la siguiente figura:

Ilustración Nº 03.22. Cálculo de la cámara húmeda



 $H_t = A + B + C + D + E$

Donde:

A : altura mínima para permitir la sedimentación de arenas, se considera una altura mínima de 10 cm

B : se considera la mitad del diámetro de la canastilla de salida.

D : desnivel mínimo entre el nivel de ingreso del agua de afloramiento y el nivel de agua de la cámara húmeda (mínimo de 5 cm).

E : borde libre (se recomienda mínimo 30 cm).

 c altura de agua para que el gasto de salida de la captación pueda fluir por la tubería de conducción (se recomienda una altura mínima de 30 cm).

$$C = 1.56 \frac{v^2}{2g} = 1.56 \frac{{Q_{md}}^2}{2g \times A^2}$$

Donde:

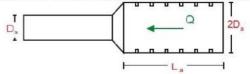
Q_{md}: caudal máximo diario (m³/s) A : área de la tubería de salida (m²)

Dimensionamiento de la canastilla

Para el dimensionamiento de la canastilla, se considera que el diámetro de la canastilla debe ser dos veces el diámetro de la tubería de salida a la línea de conducción (DC); que el área total de ranuras (At) debe ser el doble del área de la tubería de la línea de conducción (AC) y que la longitud de la canastilla (L) sea mayor a 3DC y menor de 6DC.

$$H_f = H - h_o$$

Ilustración Nº 03.23. Dimensionamiento de canastilla



Diámetro de la Canastilla

El diámetro de la canastilla debe ser dos veces el diámetro de la línea de conducción

Longitud de la Canastilla

Se recomienda que la longitud de la canastilla sea mayor a 3Da y menor que 6Da:

$$3D_a < L_a < 6D_a$$

Debemos determinar el área total de las ranuras (A_{TOTAL}):

$$A_{TOTAL} = 2A$$

El valor de Atotal debe ser menor que el 50% del área lateral de la granada (Ag)

$$A_g = 0.5 \times D_g \times L$$

Determinar el número de ranuras:

$$N^{\circ}_{ranuras} = \frac{\text{Área total de ranura}}{\text{Área de ranura}}$$

Dimensionamiento de la tubería de rebose y limpia

En la tubería de rebose y de limpia se recomienda pendientes de 1 a 1,5%

Cálculo de la tubería de rebose y limpia tienen el mismo diámetro:

$$D_{\rm r} = \frac{0.71 \times Q^{0.38}}{{h_{\rm f}}^{0.21}}$$

Tubería de rebose

Donde:

Qmax: gasto máximo de la fuente (l/s)

h_f: perdida de carga unitaria en (m/m) - (valor recomendado: 0.015 m/m)

D_r : diámetro de la tubería de rebose (pulg)

2.6. MANANTIAL DE FONDO

Permite la captación del agua subterránea que emerge de un terreno llano, ya que la estructura de captación es una cámara sin losa de fondo que rodea el punto de brote del agua, consta de una cámara húmeda que sirve para almacenar el agua y regula el caudal a utilizarse, y una cámara seca que protege las válvulas de control de salida, rebose y limpia.

THE THE TAX A

Ilustración Nº 03.24. Manantial de Fondo

Componentes Principales.

Para el diseño de las captaciones de manantiales deben considerarse los siguientes componentes:

- Cámara de protección, para las captaciones de fondo y ladera es muy importante no perturbar el flujo de agua que emerge de la vertiente. La cámara de protección debe tener dimensiones y formas, tales que, se adapten a la localización de las vertientes y permitan captar el agua necesaria para el proyecto. Debe contar con losa removible o accesible (bruñido) para mantenimiento del lecho filtrante.
- Tuberías y accesorios, el material de las tuberías y accesorios deben ser inertes al contacto con el agua natural. Los diámetros se deben calcular en función al caudal máximo diario, salvo justificación razonada. En el diseño de las estructuras de captación, deben preverse válvulas, accesorios, tubería de limpieza, rebose y tapa de inspección con todas las protecciones sanitarias correspondientes. Al inicio de la tubería de conducción se debe instalar su correspondiente canastilla.
- Cámara de recolección de aguas, para las tomas de bofedal, es importante que la cámara de recolección se ubique fuera del terreno anegadizo y permita la recolección del agua de todas las tomas (pueden haber más de un dren).
- Protección perimetral, La zona de captación debe estar adecuadamente protegida para evitar la contaminación de las aguas. Debe tener canales de drenaje en la parte superior y alrededor de la captación para evitar la contaminación por las aguas superficiales.

Criterios de Diseño.

Para el dimensionamiento de la captación es necesario conocer el caudal máximo de la fuente, de modo que el diámetro de los orificios de entrada a la cámara húmeda sea suficiente para captar este caudal o gasto. Conocido el gasto, se puede diseñar la distancia entre el afloramiento y la cámara, el ancho de la pantalla, el área de orificio y la altura de la cámara húmeda sobre la base de una velocidad de entrada no muy alta (se recomienda ≤ 0,6 m/s) y al coeficiente de contracción de los orificios.

· Cálculo de la altura de la cámara húmeda

$$\mathrm{H} = 1.56 \frac{\mathrm{V}^2}{\mathrm{2g}} = 1.56 \; \frac{{Q_{md}}^2}{\mathrm{2g} \times A^2}$$

A : altura del filtro (se recomienda de 0.10 a 0.20m)

B : diámetro de la tubería de salida (se considera la mitad del diámetro de la canastilla

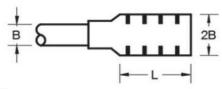
: separación entre el filtro y la tubería (m) : borde libre (se recomienda mínimo 0,30 m)

: Altura de agua para que el gasto de salida de la captación pueda fluir por la tubería de conducción (se recomienda como mínimo 0,30 m)

Dimensionamiento de la canastilla

Para el dimensionamiento de la canastilla, se considera que el diámetro de la canastilla debe ser dos veces el diámetro de la tubería de salida a la línea de conducción (DC); que el área total de ranuras (At) debe ser el doble del área de la tubería de la línea de conducción (AC) y que la longitud de la canastilla (L) sea mayor a 3DC y menor de 6DC.

Ilustración Nº 03.25. Canastilla



Diámetro de la Canastilla

El diámetro de la canastilla debe ser dos veces el diámetro de la línea de conducción

Longitud de la Canastilla

Se recomienda que la longitud de la canastilla sea mayor a 3Da y menor que 6Da:

$$3D_a < L_a < 6D_a$$

Debemos determinar el área total de las ranuras (A_{TOTAL}):

$$A_{TOTAL} = 2A$$

El valor de Atotal debe ser menor que el 50% del área lateral de la granada (Ag)

$$A_g = 0.5 \times D_g \times L$$

Determinar el número de ranuras:

$$N^{\circ}_{ranuras} = \frac{\text{Área total de ranura}}{\text{Área de ranura}}$$

Dimensionamiento de la tubería de rebose y limpia

En la tubería de rebose y de limpia se recomienda pendientes de 1 a 1,5%

Cálculo de la tubería de rebose y limpia tienen el mismo diámetro: $D_r = \frac{0.71 \times Q^{0.38}}{{h_f}^{0.21}}$

$$D_{r} = \frac{0.71 \times Q^{0.38}}{h_{f}^{0.21}}$$

Tubería de rebose

Donde:

: gasto máximo de la fuente (l/s)

: perdida de carga unitaria en (m/m) - (valor recomendado: 0.015 m/m) hf

 D_r : diámetro de la tubería de rebose (pulg)

2.9. LÍNEA DE CONDUCCIÓN

Es la estructura que permite conducir el agua desde la captación hasta la siguiente estructura, que puede ser un reservorio o planta de tratamiento de agua potable. Este componente se diseña con el caudal máximo diario de agua; y debe considerar: anclajes, válvulas de purga, válvulas de aire, cámaras rompe presión, cruces aéreos, sifones. El material a emplear debe ser PVC; sin embargo, bajo condiciones expuestas, es necesario que la tubería sea de otro material resistente.

Captación

Linea de Presión Estática

Linea de Gradiente Hidráulica

Vaire

Carga
Dinámica
Dinámica
Tubería

DISTANCIA

Ilustración Nº 03.31. Línea de Conducción

✓ Caudales de Diseño

La Línea de Conducción debe tener la capacidad para conducir como mínimo, el caudal máximo diario (Q_{md}), si el suministro fuera discontinuo, se debe diseñar para el caudal máximo horario (Q_{mh}).

La Línea de Aducción debe tener la capacidad para conducir como mínimo, el caudal máximo horario (Q_{mh}).

✓ <u>Velocidades admisibles</u>

Para la línea de conducción se debe cumplir lo siguiente:

- La velocidad mínima no debe ser inferior a 0,60 m/s.
- La velocidad máxima admisible debe ser de 3 m/s, pudiendo alcanzar los 5 m/s si se justifica razonadamente.

✓ Criterios de Diseño

Para las tuberías que trabajan sin presión o como canal, se aplicará la fórmula de Manning, con los coeficientes de rugosidad en función del material de la tubería.

$$v = \frac{1}{n} * R_h^{2/3} * i^{1/2}$$

Donde:

V : velocidad del fluido en m/s

n : coeficiente de rugosidad en función del tipo de material

Hierro fundido dúctil 0,015
 Cloruro de polivinilo (PVC) 0,010
 Polietileno de Alta Densidad (PEAD) 0,010

R_h: radio hidráulico

: pendiente en tanto por uno

Cálculo de diámetro de la tubería:

Para tuberías de diámetro superior a 50 mm, Hazen-Williams:

$$H_f = 10,674 * [Q^{1.852}/(C^{1,852} * D^{4.86})] * L$$

Donde:

H_f: pérdida de carga continua, en m.

Q : Caudal en m3/s

D : diámetro interior en m

C : Coeficiente de Hazen Williams (adimensional)

| _ | Acero sin costura | C=120 |
|---|---|-------|
| - | Acero soldado en espiral | C=100 |
| _ | Hierro fundido dúctil con revestimiento | C=140 |
| _ | Hierro galvanizado | C=100 |
| | Polietileno | C=140 |
| _ | PVC | C=150 |

: Longitud del tramo, en m.

Para tuberías de diámetro igual o menor a 50 mm, Fair - Whipple:

$$H_f = 676,745 * [Q^{1,751}/(D^{4,753})] * L$$

Donde:

H_f: pérdida de carga continua, en m.

Q : Caudal en l/min D : diámetro interior en mm

Salvo casos fortuitos debe cumplirse lo siguiente:

- La velocidad mínima no será menor de 0,60 m/s.
- La velocidad máxima admisible será de 3 m/s, pudiendo alcanzar los 5 m/s si se justifica razonadamente.
- · Cálculo de la línea de gradiente hidráulica (LGH), ecuación de Bernoulli

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

Z : cota altimétrica respecto a un nivel de referencia en m

 $^{P}\!/_{\!\gamma}\,$: Altura de carga de presión, en m, P es la presión y $_{\!\gamma}\,$ el peso específico del fluido

V : Velocidad del fluido en m/s

H_f: Pérdida de carga, incluyendo tanto las pérdidas lineales (o longitudinales) como las locales

Si como es habitual, V₁=V₂ y P1 está a la presión atmosférica, la expresión se reduce a: ${}^{P_2}\!/_{\gamma}=Z_1-Z_2-H_f$

$$P_2/_{\gamma} = Z_1 - Z_2 - H$$

La presión estática máxima de la tubería no debe ser mayor al 75% de la presión de trabajo especificada por el fabricante, debiendo ser compatibles con las presiones de servicio de los accesorios y válvulas a utilizarse.

Se deben calcular las pérdidas de carga localizadas ΔH_i en las piezas especiales y en las válvulas, las cuales se evaluarán mediante la siguiente expresión:

$$\Delta H_i = K_i \frac{V^2}{2g}$$

Donde:

ΔH_i: Pérdida de carga localizada en las piezas especiales y en las válvulas, en m.

K_i: Coeficiente que depende del tipo de pieza especial o válvula (ver Tabla N° 03.14)

 V : Máxima velocidad de paso del agua a través de la pieza especial o de la válvula en m/s

g : aceleración de la gravedad (9,81 m/s²)

Tabla N° 03.20. Coeficiente para el cálculo de la pérdida de carga en piezas especiales y

| ELEMENTO | | | С | OEFICI | ENTE | k i | | | |
|------------------------|--------------------------------|-----------------------|------|------------------|------------------|------------|------|------|------|
| Ensanchamiento gradual | α | 5° | 10° | 20° | 3 | 80° | 4 | 0° | 90° |
| | k i | 0,16 | 0,40 | 0,85 | 1 | ,15 | 1, | 15 | 1,00 |
| Codos circulares | R/DN | 0,1 | 0,3 | 0,5 | 0,6 | 0,7 | 8,0 | 0,9 | 1,0 |
| 1 | K90° | 0,09 | 0,11 | 0,20 | 0,31 | 0,47 | 0,69 | 1,00 | 1,14 |
| A JON | | | k | $K_i = K_{90^9}$ | × α/90 |)° | | | |
| Codos segmentados | α | 20° | 4 | 0° | 6 | 60° | 8 | 0° | 90° |
| | k i | 0,05 | 0 | ,20 | 0 | ,50 | 0, | 90 | 1,15 |
| Disminución de sección | S ₂ /S ₁ | | 0,1 | 0,2 | C |),4 | 0 | ,6 | 0,8 |
| S, S ₂ | k i | | 0,5 | 0,43 | 0 | ,32 | 0, | 25 | 0,14 |
| Otras | | a depósi de depósi | | | k₁=1,0 k₁=0,5 | | | | |
| Válvulas de compuerta | x/D | 1/8 | 2/8 | 3/8 | 4/8 | 5/8 | 6/8 | 7/8 | 8/8 |
| , x | ki | 97 | 17 | 5,5 | 2,1 | 0,8 | 0,3 | 0,07 | 0,02 |
| Válvulas mariposa | α | 10° | 20° | 30° | | 40° | 50° | 60° | 70° |
| | k i | 0,5 | 1,5 | 3,5 | | 10 | 30 | 100 | 500 |
| Válvulas de globo | | Totalmen abierta | te | | | | | | |
| | k _i | 3 | | | | | | | |

2.9.1. CÁMARA DE REUNIÓN DE CAUDALES

Se debe considerar lo siguiente:

- ✓ Las cámaras de reunión de caudales se instalan para reunir los caudales de dos (02) captaciones. La estructura será de concreto armado f'c=210 kg/cm²; Las dimensiones internas de la estructura serán:
 - Cámara húmeda de 0,80 m x 0,80 m x 0,90 m, con tapa sanitaria metálica de sección 0,8 m x 0,8 m.
 - Cámara seca de 0,80 m x 0,80 m x 0,80 m, con tapa sanitaria metálica de sección 0.6 m x 0.6 m.
- ✓ La tubería del sistema de rebose y purga en su extremo final contará con un dado móvil de concreto simple f'c=140 kg/cm² de 0,30 x 0,20 x 0,20, la cual estará superpuesta en una loza de piedra asentada con concreto simple f'c=140 kg/cm². Para la elaboración del concreto se utilizará cemento portland tipo I
- ✓ Para el pintado de la estructura se usará pintura látex (2 manos) y para las tapas metálicas se utilizará pintura esmalte (2 manos).
- ✓ Las tuberías de ingreso a la cámara son de 1" y 1 ½" (de cada captación), la tubería de salida de la cámara es de 2".

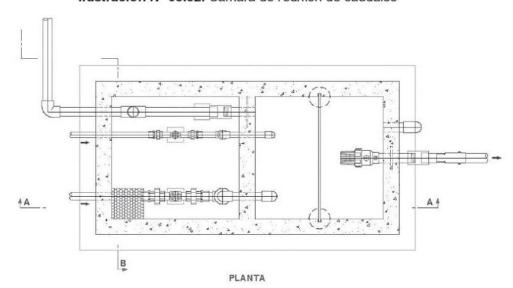


Ilustración Nº 03.32. Cámara de reunión de caudales

- √ Cálculo Hidráulico
 - ✓ En caso existan varias fuentes de captación de agua, se requiere una estructura para la reunión de los caudales y llevarlas por una sola línea de conducción al reservorio o a la planta de tratamiento de agua potable.
 - ✓ El desnivel entre la cámara de reunión y la captación más alta no debe ser mayor a los 50 m. Sin embargo, en caso fuese mayor a los 50 m, se deberá instalar en la línea de conducción una cámara rompe presión para conducciones.
 - ✓ Se recomienda una sección interior mínima de 0,60 m x 0,60 m, tanto por facilidad constructiva como para permitir el alojamiento de los elementos.
 - ✓ La altura de la cámara debe calcularse mediante la suma de tres conceptos:
 - Altura mínima de salida, mínimo 10 cm.
 - Resguardo a borde libre, mínimo 40 cm.
 - Carga de agua requerida, calculada aplicando la ecuación de Bernoulli para que el caudal de salida pueda fluir.

- ✓ La tubería de entrada a la cámara debe estar por encima del nivel del agua.
- ✓ La tubería de salida debe disponer de una canastilla de salida, que impida la entrada de objetos en la tubería.
- ✓ La cámara dispondrá de un aliviadero o rebose.
- ✓ El cierre de la cámara será estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.

2.9.2. CÁMARA DE DISTRIBUCIÓN DE CAUDALES

Se deben de considerar lo siguiente:

- ✓ Construcción de una (01)²⁰ cámara de distribución para repartir los caudales a los Reservorio N° 1 y Reservorio N° 2.
- La estructura hidráulica será de concreto armado de f'c=210 kg/cm². Tendrá tapa sanitaria metálica de sección 0,6 x 0,6 m.
- ✓ Debe contar con un sistema de rebose y purga y un dado de concreto simple f'c=140 kg/cm² de 0,30 x 0,20 x 0,20, y piedra asentada con concreto simple f'c=140 kg/cm².

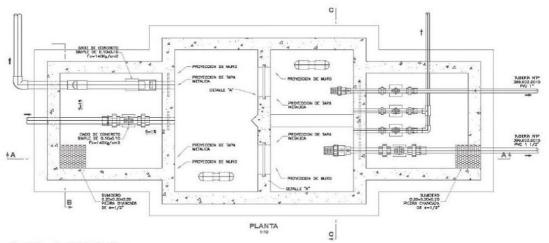


Ilustración Nº 03.33. Cámara de distribución de caudales

✓ Cálculo Hidráulico

- La función de una cámara distribuidora de caudales es dividir el flujo en dos o más partes.
- Sólo se diseñarán cámaras distribuidoras de caudal en los siguientes casos:
 - Cuando el proyecto considere más de un reservorio de almacenamiento, ya sea por grandes distancias, por diferencias de nivel o diferentes comunidades.
 - Cuando existan diferentes usos del agua captada como: consumo humano, riego, pecuaria.
- Las ventajas de la cámara distribuidora de flujo son: uso racional y equitativo del agua, disminución de costos de aducción y menor número de cámaras rompepresión (cuando estas son requeridas).
- Se recomienda una sección interior mínima de 0,55 x 0,65 m² (cada cámara húmeda), tanto por facilidad constructiva como para permitir el alojamiento de los elementos.
- La altura de la cámara de distribución se calcula mediante la suma de tres alturas:

80

²⁰ La cantidad de cámaras y reservorios está en función al diseño planteado por el proyectista según las condiciones del terreno

- o Altura mínima de salida, mínimo 10 cm
- Resguardo a borde libre, mínimo 40 cm
- Carga de agua requerida, calculada aplicando la ecuación de Bernoulli para que el caudal de salida pueda fluir.
- La tubería de entrada a la cámara estará por debajo del nivel del agua, es decir el ingreso es sumergido con el fin evitar turbulencia en el vertedero de salida.
- La tubería de salida debe disponer de una canastilla de salida, que impida la entrada de objetos en la tubería.
- La cámara debe incluir un aliviadero o rebose.
- El cierre de la cámara será estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.

La fórmula utilizada para los cálculos es la siguiente:

$$Q = C_e \times \frac{8}{15} \times \sqrt{2g} \times \tan \frac{\theta}{2} \times (h_1 + k_h)^{2.5}$$

Donde:

Q : caudal (m3/s)

⊖ : ángulo del vertedero (°)

h₁ : altura del nivel de agua, aguas arriba del vertedero, medido a partir del vértice

inferior del triángulo (m)

 C_e : Coeficiente en función de Θ k_h : coeficiente en función de Θ

Ilustración Nº 03.34. Coeficiente de Descarga Ce

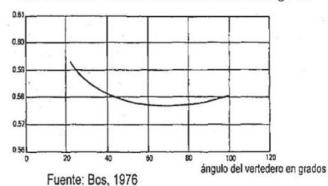
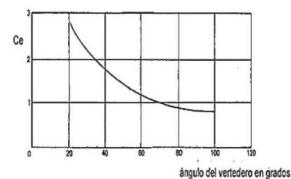


Ilustración Nº 03.35. Angulo del Vertedero



Fuente: Bos, 1976

Figura 11: Valor de K_h, función de θ

81

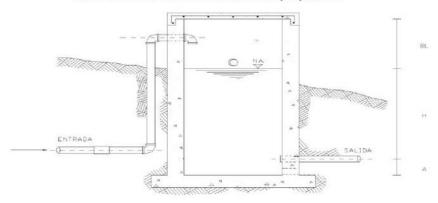
2.9.3. CÁMARA ROMPE PRESIÓN PARA LÍNEA DE CONDUCCIÓN

La diferencia de nivel entre la captación y uno o más puntos en la línea de conducción, genera presiones superiores a la presión máxima que puede soportar la tubería a instalar. Es en estos casos, que se sugiere la instalación de cámaras rompe-presión cada 50 m de desnivel.

Para ello, se recomienda:

- ✓ Una sección interior mínima de 0,60 x 0,60 m, tanto por facilidad constructiva como para permitir el alojamiento de los elementos.
- ✓ La altura de la cámara rompe presión se calcula mediante la suma de tres conceptos:
 - Altura mínima de salida, mínimo 10 cm
 - Resguardo a borde libre, mínimo 40 cm
 - Carga de agua requerida, calculada aplicando la ecuación de Bernoulli para que el caudal de salida pueda fluir.
- ✓ La tubería de entrada a la cámara estará por encima de nivel del agua.
- ✓ La tubería de salida debe incluir una canastilla de salida, que impida la entrada de objetos en la tubería.
- ✓ La cámara dispondrá de un aliviadero o rebose.
- ✓ El cierre de la cámara rompe presión será estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.

Ilustración Nº 03.36. Cámara rompe presión



√ Cálculo de la Cámara Rompe Presión

Del gráfico:

A : altura mínima (0.10 m)

H : altura de carga requerida para que el caudal de salida pueda fluir

BL: borde libre (0.40 m)

Ht : altura total de la Cámara Rompe Presión

$$H_t = A + H + B_L$$

✓ Para el cálculo de carga requerida (H)

$$H=1.56\times\frac{V^2}{2g}$$

Con menor caudal se necesitan menor dimensión de la cámara rompe presión, por lo tanto, la sección de la base debe dar facilidad del proceso constructivo y por la

instalación de accesorios, por lo que se debe considerar una sección interna de 0,60 x 0.60 m.

√ Cálculo de la Canastilla

Se recomienda que el diámetro de la canastilla sea 2 veces el diámetro de la tubería de salida

$$D_c = 2D$$

La longitud de la canastilla (L) debe ser mayor 3D y menor que 6D

Área de ranuras:

$$A_s=\,\frac{\pi {D_s}^2}{4}$$

Área de At no debe ser mayor al 50% del área lateral de la granada (Ag)

$$A_g = 0.5 \times D_g \times L$$

El número de ranuras resulta:

$$N^{\circ}$$
 ranuras = $\frac{\text{Área total de ranura}}{\text{Área de ranura}}$

√ Rebose

La tubería de rebose se calcula mediante la ecuación de Hazen y Williams (C= 150)

$$D=4,\!63\times\!\frac{{Q_{\mathrm{md}}}^{0,\!38}}{C^{0,\!38}\times S^{0,\!21}}$$

Donde:

D : diámetro (pulg)

Qmd : caudal máximo diario (l/s) S : pérdida de carga unitaria (m/m)

2.9.4. TUBO ROMPE CARGA

Se recomienda:

- ✓ Se debe construir un total de dos (02)²¹ tubos rompe carga. Estos deben ubicarse en lugares estratégicos para reducir las presiones en las líneas de conducción que puedan superar los 50 mca afectando así a la resistencia que tiene la tubería.
- ✓ La estructura será en base a concreto armado con un f'c=210 kg/cm², con dimensiones de 1,60 x 0,25 m y 1,2 de altura (0,70 m estará sobre el nivel de terreno), el tipo de cemento a utilizar dependerá de los estudios previos.
- ✓ Por el lado del tubo de ventilación (que funciona como purga) se debe habilitar una losa con el uso de piedra asentada con concreto simple f'c=140 kg/cm², con dimensiones de 1,0 m x 0,50 m y 0,10 m de espesor.
- ✓ Para el pintado de la estructura se usará pintura látex (2 manos).
- ✓ Las tuberías de ingreso, salida y de ventilación será de 1", para la cámara de transición se utilizará una tubería de 3".

²¹ La cantidad y necesidad de proyecciones de tubos rompe cargas es responsabilidad del proyectista en función al trazado de la línea y la topografía del terreno.

- Este tipo de estructuras se recomienda para diámetros menor igual a 1½". Para diámetros mayores se debe usar la cámara rompe presión para líneas.
- Se recomienda su instalación a 10 metros sobre el nivel del reservorio, con esto se estaría protegiendo a la red de distribución, en caso de que el operador realice un by-pass del ingreso generando sobre presión en la red de distribución.

2.9.5. VÁLVULA DE AIRE

- Son dispositivos hidromecánicos previstos para efectuar automáticamente la expulsión y entrada de aire a la conducción, necesarias para garantizar su adecuada explotación y seguridad.
- · Las necesidades de entrada/salida de aire a las conducciones, son las siguientes:
 - Evacuación de aire en el llenado o puesta en servicio de la conducción, aducción e impulsión.
 - Admisión de aire en las operaciones de descarga o rotura de la conducción, para evitar que se produzcan depresiones o vacío.
 - Expulsión continúa de las bolsas o burbujas de aire que aparecen en el seno del flujo de agua por arrastre y desgasificación (purgado).
- Según las funciones que realicen, podemos distinguir los siguientes tipos de válvulas de aireación:
 - Purgadores: Eliminan en continuo las bolsas o burbujas de aire de la conducción.
 - Ventosas bifuncionales: Realizan automáticamente la evacuación/admisión de aire.
 - Ventosas trifuncionales: Realizan automáticamente las tres funciones señaladas.
- Los purgadores o ventosas deben ser de fundición dúctil, y deben cumplir la norma NTP 350.101 1997. Válvulas descargadoras de aire, de aire vacío y combinaciones de válvulas de aire para servicios de agua.
- Se establecen las siguientes prescripciones técnicas adicionales para las ventosas:
 - Presión normalizada: PN ≥ 1,0 MPa.
 - Tipo: De triple, doble o simple función y de cuerpo simple o doble.
 - Instalación: Embridada sobre una derivación vertical con válvula de aislamiento.
- Para el correcto dimensionamiento de purgadores y ventosas se debe tener en cuenta las especificaciones técnicas del fabricante y las características propias de la instalación: longitud, presión y volumen de aire a evacuar. Con carácter general, salvo circunstancias especiales que aconsejen o requieran de la adopción de otra solución distinta, para cubrir las funciones de aireación requeridas en las conducciones, aducciones e impulsiones, se deben instalar válvulas de aire (ventosas de tipo bifuncional o trifuncional), principalmente en aquellas zonas de difícil acceso para operaciones de mantenimiento y operación.
- Se deben disponer válvulas de aire/purgas en los siguientes puntos de la línea de agua:
 - Puntos altos relativos de cada tramo de la línea de agua, para expulsar aire mientras la instalación se está llenando y durante el funcionamiento normal de la instalación, así como admitir aire durante el vaciado.
 - Cambios marcados de pendiente, aunque no correspondan a puntos altos relativos.
 - Al principio y al final de tramos horizontales o con poca pendiente y en intervalos de 400 a 800 m.
 - Aguas arriba de caudalímetros para evitar imprecisiones de medición causadas por aire atrapado.
 - En la descarga de una bomba, para la admisión y expulsión de aire en la tubería de impulsión.
 - Aguas arriba de una válvula de retención en instalaciones con bombas sumergidas, pozos profundos y bombas verticales.
 - En el punto más elevado de un sifón para la expulsión de aire, aunque debe ir equipada con un dispositivo de comprobación de vacío que impida la admisión de aire en la tubería.

A la salida de los reservorios por gravedad, después de la válvula de interrupción.
 Los tipos de válvulas de aire son:

√ Válvula de aire manual

El aire acumulado en los puntos altos provoca la reducción del área del flujo del agua, produciendo un aumento de pérdida de carga y una disminución del gasto. Para evitar esta acumulación es necesario instalar válvulas de aire de accionamiento manual.

El cierre de la cámara será estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.

√ Válvula de aire automática

El aire acumulado en los puntos altos provoca la reducción del área del flujo del agua, produciendo un aumento de pérdida de carga y una disminución del gasto. Para evitar esta acumulación es necesario instalar válvulas de aire automáticas (ventosas).

El cierre de la cámara será estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.

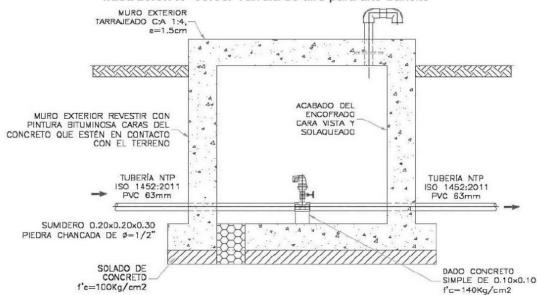


Ilustración Nº 03.38. Válvula de aire para alto tránsito

✓ Memoria de cálculo hidráulico

Válvula de aire manual

- ✓ Para sistemas de abastecimiento de agua en el ámbito rural, se recomienda una sección interior mínima de 0,60 x 0,60 m², tanto por facilidad constructiva, como para permitir el alojamiento de los elementos.
- ✓ La estructura será de concreto armado f'c = 210 kg/cm² cuyas dimensiones internas son 0,60 m x 0,60 m x 0,70 m, para el cual se utilizará cemento portland tipo I.

Válvula de aire automática

✓ Para sistemas de abastecimiento de agua en el ámbito rural, se recomienda una sección interior mínima de 0,60 x 0,60 m², tanto por facilidad constructiva como para permitir el alojamiento de los elementos.

✓ La estructura será de concreto armado f'c=210 kg/cm² cuyas dimensiones internas son 0,60 m x 0,60 m x 0,70 m, para el cual se utilizará cemento portland tipo I.

2.9.6. VÁLVULA DE PURGA

- Es una derivación instalada sobre la tubería a descargar, provista de una válvula de interrupción (compuerta o mariposa, según diámetro) y un tramo de tubería hasta un punto de desagüe apropiado.
- Todo tramo de las redes de aducción o conducción comprendido entre ventosas consecutivas debe disponer de uno o más desagües instalados en los puntos de inferior cota. Siempre que sea posible los desagües deben acometer a un punto de descarga o pozo de absorción. El dimensionamiento de los desagües se debe efectuar teniendo en cuenta las características del tramo a desaguar: longitud, diámetro y desnivel; y las limitaciones al vertido.

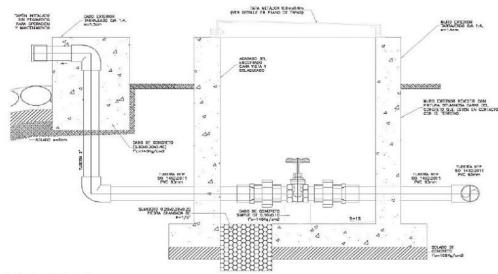


Ilustración Nº 03.39. Diámetros de válvulas de purga

√ Cálculo hidráulico

- ✓ 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.
- ✓ La estructura sea de concreto armado f'c = 210 kg/cm², cuyas dimensiones internas son 0,60 m x 0,60 m x 0,70 m y el dado de concreto simple f'c = 140 kg/cm², para ello se debe utilizar el tipo de concreto según los estudios realizados.
- ✓ El cierre de la cámara será estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.

2.9.7. PASE AÉREO

El pase aéreo consiste en un sistema estructural en base a anclajes de concreto y cables de acero que permiten colgar una tubería de polietileno que conduce agua potable, dicha tubería de diámetro variable necesita de esta estructura para continuar con el trazo sobre un valle u zona geográfica que por su forma no permite seguir instalando la tubería de forma enterrada.

Esta estructura está diseñada para soportar todo el peso de la tubería llena y el mismo sistema estructural, en distancias de 5 m, 10 m, 15 m, 20 m, 25 m, 30 m, 50 m, 75 m y 100 m.

El consultor, en base al diseño de su proyecto debe seleccionar el diseño de pase aéreo que más sea compatible con su caso, sin embargo, de necesitar algún modelo no incluido dentro de los modelos desarrollados, podrá desarrollar su propio diseño, tomando de referencia los modelos incluidos, para ello el ingeniero supervisor debe verificar dicho diseño.

BLE PRINCIPAL TO BOA 8x19 DE 1/2" ABRAZACEFA CON PLATINA 1/8 PERNOS DE 1/2"x 2 1/2" DETALLE C PÉNDOLAS DE ACERO \$1/4" SERIE 6x19 TIPO BCA PENDOLAS DE ACERO Ø1/4" SERIE EX19 TPO BOA VER DETALLE D PERNOS DE 1/2"x 2 1/2" PERNOS DE 1/2"x 2 1/2" TUBERIA HDFE Ø VAR. (S/CÁLCULO HDR.) TUBERIA HOPE Ø VAR. (S/CÁLCULO HIDR.) ABRAZADERA DON PLATINA 1/8 ABRAZADERA CON PLATINA 1/8" PÉRNOS DE 1/2"x 2 1/2" PÉNDOLAS PÉNDOLAS DETALLE 1 - SECCIÓN 4-4 DETALLE 1

Ilustración Nº 03.40. Detalles técnicos del pase aéreo

2.13. CISTERNA

Para las dimensiones internas de la cisterna, se ha considerado la forma rectangular, además de presentar el ingreso lo más alejado posible de la succión con el fin de que no ingrese aire al sistema de bombeo, optimizándose además la longitud del encofrado.

Para la selección de la bomba se ha tenido en cuenta, los niveles máximos de agua y parada de bombas, para el caso de la zona rural, lo más recomendable es el uso de bombas de eje horizontal en succión positiva por su facilidad de operación y mantenimiento, además de su bajo costo de operación y mantenimiento es una ventaja adicional. Con esta disposición se tendrá menos problemas con la succión al no ser necesario el cebar la bomba y no requerir válvula de retención en la succión (válvula de pie). El número de bombas serán dos, uno estará en funcionamiento y otro en reserva cumpliendo con una seguridad al 100%.

El nivel de sumergencia recomendable es de 0,35 m, para impedir el ingreso de aire y las condiciones hidráulicas de instalación.

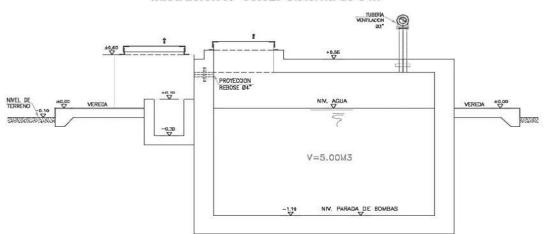


Ilustración Nº 03.52. Cisterna de 5 m3

- ✓ Equipo de bombeo de agua para consumo humano, para su selección se debe considerar la altura dinámica total y el caudal de bombeo requerido, además que la energía disponible en la zona rural es en su mayoría del tipo monofásico. Las características son:
 - Línea de impulsión
 Debe ser de F°G°, para su selección debe considerarse la energía disponible del tipo
 monofásica en la zona, y no tener elevadas pérdidas de carga en la línea que puede
 ser asumida por una línea de impulsión de mayor diámetro posible.
 - Línea de succión
 Debe ser de F°G°, para su selección se ha considerado un diámetro mayor al diámetro de succión de la bomba.
- ✓ Línea de entrada, el ingreso de agua es por gravedad y estará definida por la línea de conducción, debe estimarse teniendo en cuenta una velocidad no menor de 0,6 m/s y una gradiente entre 0,5% y 30%. Debe considerarse una válvula de interrupción, una válvula flotadora, la tubería y accesorios deben ser de fierro galvanizado para facilitar su desinstalación y mayor durabilidad.
- ✓ Línea de rebose, según el Reglamento Nacional de Edificaciones Norma IS.010, se
 considera una descarga libre y directa a una cajuela de concreto con una brecha libre
 de 0,15 m para facilitar la inspección de perdida de agua y revisión de la válvula

- flotadora, la tubería y accesorios son de F°G° para facilitar su desinstalación y mayor durabilidad. La descarga de esta línea será al sistema pluvial de la zona.
- ✓ Línea de limpia, se debe considerar una tubería con descarga al pozo de la bomba sumidero, a través de una válvula de compuerta, para que se asegure que no haya filtración o fuga de esta línea, considerar el uso de un tapón en su parte final, para que sea operada de forma manual. La descarga de esta línea será a un pozo percolador.

La cisterna proyectada, considera dos ambientes una donde se almacena el volumen útil de agua para consumo humano y otro ambiente de caseta de bombeo que albergará al sistema de bombeo y tableros eléctricos. La cisterna debe ser tarrajeada interna y externamente, y pintado externamente con pintura látex.

Debe incluirse una vereda perimetral con escalera de concreto hacia el techo de la cisterna. Para el acceso interno a la cisterna se debe considerar una escalera de peldaños anclados al muro del recinto de material inoxidable, tipo marinera de F°G°.

2.13.1. CERCO PERIMÉTRICO DE CISTERNA

- ✓ El cerco perimétrico debe ser de una altura de 2,30 m, estará dividido en paneles de separación máxima entre postes metálicos de 3,00 m y de tubo de 2" de F°G°,
- ✓ Los postes deben asentarse con dado de concreto simple f'c = 175 kg/cm² + 30% de P M
- ✓ La malla será de F°G° con una cocada 2" x 2" calibre BWG = 12, soldadas al poste metálico con un conector de Angulo F tipo "L" de 1 ¼" x 1 ¼" x 1/8".
- ✓ Los paños están coronados en la parte superior con tres hileras de alambres de púas y en la parte inferior estarán sobre un sardinel de f'c= 175 kg/cm².

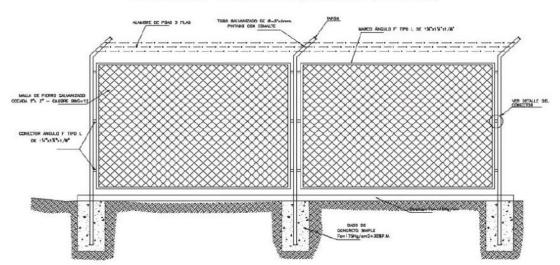


Ilustración Nº 03.53. Cerco perimétrico de cisterna

2.14. RESERVORIO

El reservorio debe ubicarse lo más próximo a la población y en una cota topográfica que garantice la presión mínima en el punto más desfavorable del sistema.

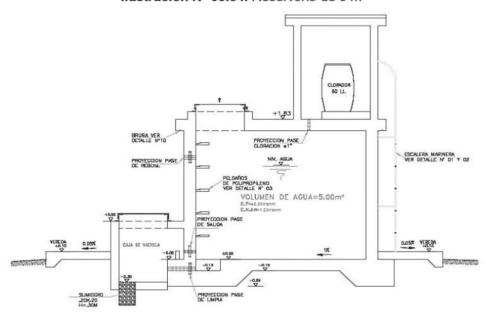


Ilustración Nº 03.54. Reservorio de 5 m3

Aspectos generales

El reservorio se debe diseñar para que funcione exclusivamente como reservorio de cabecera. El reservorio se debe ubicar lo más próximo a la población, en la medida de lo posible, y se debe ubicar en una cota topográfica que garantice la presión mínima en el punto más desfavorable del sistema.

Debe ser construido de tal manera que se garantice la calidad sanitaria del agua y la total estanqueidad. El material por utilizar es el concreto, su diseño se basa en un criterio de estandarización, por lo que el volumen final a construir será múltiplo de 5 m³. El reservorio debe ser cubierto, de tipo enterrado, semi enterrado, apoyado o elevado. Se debe proteger el perímetro mediante cerco perimetral. El reservorio debe disponer de una tapa sanitaria para acceso de personal y herramientas.

Criterios de diseño

El volumen de almacenamiento debe ser del 25% de la demanda diaria promedio anual (Q_p) , siempre que el suministro de agua de la fuente sea continuo. Si el suministro es discontinuo, la capacidad debe ser como mínimo del 30% de Q_p .

Se deben aplicar los siguientes criterios:

- Disponer de una tubería de entrada, una tubería de salida una tubería de rebose, así como una tubería de limpia. Todas ellas deben ser independientes y estar provistas de los dispositivos de interrupción necesarios.
 - La tubería de entrada debe disponer de un mecanismo de regulación del llenado, generalmente una válvula de flotador.
 - La tubería de salida debe disponer de una canastilla y el punto de toma se debe situar
 10 cm por encima de la solera para evitar la entrada de sedimentos.

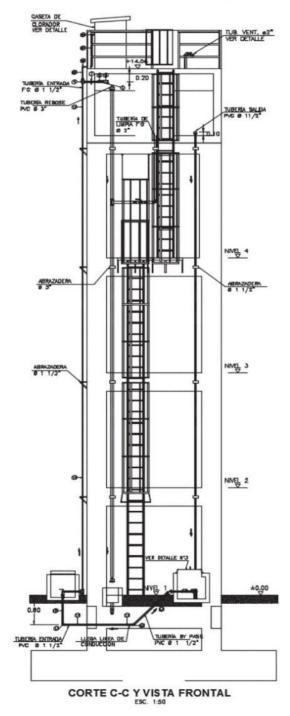
- La embocadura de las tuberías de entrada y salida deben estar en posición opuesta para forzar la circulación del agua dentro del mismo.
- El diámetro de la tubería de limpia debe permitir el vaciado en 2 horas.
- Disponer de una tubería de rebose, conectada a la tubería de limpia, para la libre descarga del exceso de caudal en cualquier momento. Tener capacidad para evacuar el máximo caudal entrante.
- Se debe instalar una tubería o bypass, con dispositivo de interrupción, que conecte las tuberías de entrada y salida, pero en el diseño debe preverse sistemas de reducción de presión antes o después del reservorio con el fin de evitar sobre presiones en la distribución. No se debe conectar el bypass por períodos largos de tiempo, dado que el agua que se suministra no está clorada.
- La losa de fondo del reservorio se debe situar a cota superior a la tubería de limpia y siempre con una pendiente mínima del 1% hacia esta o punto dispuesto.
- Los materiales de construcción e impermeabilización interior deben cumplir los requerimientos de productos en contacto con el agua para consumo humano. Deben contar con certificación NSF 61 o similar en país de origen.
- Se debe garantizar la absoluta estanqueidad del reservorio.
- El reservorio se debe proyectar cerrado. Los accesos al interior del reservorio y a la cámara de válvulas deben disponer de puertas o tapas con cerradura.
- Las tuberías de ventilación del reservorio deben ser de dimensiones reducidas para impedir el acceso a hombres y animales y se debe proteger mediante rejillas que dificulten la introducción de sustancias en el interior del reservorio.
- Para que la renovación del aire sea lo más completa posible, conviene que la distancia del nivel máximo de agua a la parte inferior de la cubierta sea la menor posible, pero no inferior a 30 cm a efectos de la concentración de cloro.
- Se debe proteger el perímetro del reservorio mediante cerramiento de fábrica o de valla metálica hasta una altura mínima de 2,20 m, con puerta de acceso con cerradura.
- Es necesario disponer una entrada practicable al reservorio, con posibilidad de acceso de materiales y herramientas. El acceso al interior debe realizarse mediante escalera de peldaños anclados al muro de recinto (inoxidables o de polipropileno con fijación mecánica reforzada con epoxi).
- Los dispositivos de interrupción, derivación y control se deben centralizar en cajas o casetas, o cámaras de válvulas, adosadas al reservorio y fácilmente accesibles.
- La cámara de válvulas debe tener un desagüe para evacuar el agua que pueda verterse.
- Salvo justificación razonada, la desinfección se debe realizar obligatoriamente en el reservorio, debiendo el proyectista adoptar el sistema más apropiado conforme a la ubicación, accesibilidad y capacitación de la población.

Recomendaciones

- Solo se debe usar el bypass para operaciones de mantenimiento de corta duración, porque al no pasar el agua por el reservorio no se desinfecta.
- En las tuberías que atraviesen las paredes del reservorio se recomienda la instalación de una brida rompe-aguas empotrado en el muro y sellado mediante una impermeabilización que asegure la estanquidad del agua con el exterior, en el caso de que el reservorio sea construido en concreto.
- Para el caso de que el reservorio sea de otro material, ya sea metálico o plástico, las tuberías deben fijarse a accesorios roscados de un material resistente a la humedad y la exposición a la intemperie.
- La tubería de entrada debe disponer de un grifo que permita la extracción de muestras para el análisis de la calidad del agua.
- Se recomienda la instalación de dispositivos medidores de volumen (contadores) para el registro de los caudales de entrada y de salida, así como dispositivos eléctricos de control del nivel del agua. Como en zonas rurales es probable que no se cuente con

suministro de energía eléctrica, los medidores en la medida de lo posible deben llevar baterías de larga duración, como mínimo para 5 años.





2.14.1. CASETA DE VÁLVULAS DE RESERVORIO

La caseta de válvulas es una estructura de concreto y/o mampostería que alberga el sistema hidráulico del reservorio, en el caso reservorios el ambiente es de paredes planas, salvo el reservorio de 70 m³, en este caso el reservorio es de forma cilíndrica, en este caso, una de las paredes de la caseta de válvulas es la pared curva del reservorio.

La puerta de acceso es metálica y debe incluir ventanas laterales con rejas de protección.

En el caso del reservorio de 70 m³, desde el interior de la caseta de válvulas nace una escalera tipo marinera que accede al techo mediante una ventana de inspección y de allí se puede ingresar al reservorio por su respectiva ventana de inspección de 0,60 x 0,60 m con tapa metálica y dispositivo de seguridad.

Las consideraciones por tener en cuenta son las siguientes:

Techos

Los techos serán en concreto armado, pulido en su superficie superior para evitar filtración de agua en caso se presenten lluvias, en el caso de reservorios de gran tamaño, el techo acabara con ladrillo pastelero asentados en torta de barro y tendrán junta de dilatación según el esquema de techos.

Paredes

Los cerramientos laterales serán de concreto armado en el caso de los reservorios de menor tamaño, en el caso del reservorio de 70 m³, la pared estará compuesto por ladrillo K.K. de 18 huecos y cubrirán la abertura entre las columnas estructurales del edificio. Éstos estarán unidos con mortero 1:4 (cemento: arena gruesa) y se prevé el tarrajeo frotachado interior y exterior con revoque fino 1:4 (cemento: arena fina).

Las paredes exteriores serán posteriormente pintadas con dos manos de pintura látex para exteriores, cuyo color será consensuado entre el Residente y la Supervisión. El acabado de las paredes de la caseta será de tarrajeo frotachado pintado en látex y el piso de cemento pulido bruñado a cada 2 m.

Pisos

Los pisos interiores de la caseta serán de cemento pulido y tendrán un bruñado a cada 2 m en el caso de reservorios grandes.

· Pisos en Veredas Perimetrales

En vereda el piso será de cemento pulido de 1 m de ancho, bruñado cada 1 m y, tendrá una junta de dilatación cada 5 m.

El contrazócalo estará a una altura de 0,30 m del nivel del piso acabado y sobresaldrá 1 cm al plomo de la pared. Estos irán colocados tanto en el interior como en el exterior de la caseta de válvulas.

Escaleras

En el caso sea necesario, la salida de la caseta hacia el reservorio, se debe colocar escaleras marineras de hierro pintadas con pintura epóxica anticorrosivas con pasos espaciados a cada 0.30 m.

Escaleras de Acceso

Las escaleras de acceso a los reservorios (cuando sean necesarias), serán concebidas para una circulación cómoda y segura de los operadores, previendo un paso aproximado

a los 0,18 m. Se han previsto descansos intermedios cada 17 pasos como máximo, cantidad de escalones máximos según reglamento.

Veredas Perimetrales

Las veredas exteriores serán de cemento pulido, bruñado cada 1 m y junta de dilatación cada 5 m.

Aberturas

Las ventanas serán metálicas, tanto las barras como el marco y no deben incluir vidrios para así asegurar una buena ventilación dentro del ambiente, sólo deben llevar una malla de alambre N°12 con cocada de 1".

La puerta de acceso a la caseta (en caso sea necesaria) debe ser metálica con plancha de hierro soldada espesor 3/32" con perfiles de acero de 1.½" x 1.½" y por 6 mm de espesor.

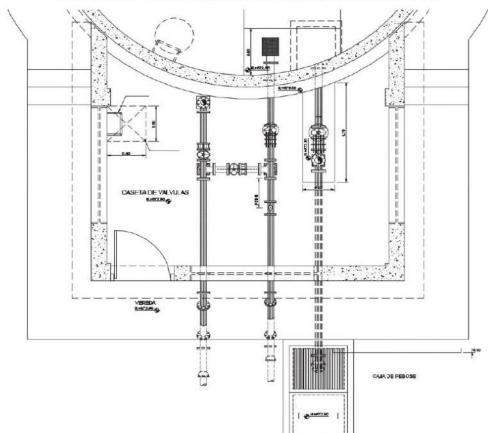


Ilustración Nº 03.56. Caseta de válvulas de reservorio de 70 m3

2.14.2. SISTEMA DE DESINFECCIÓN

Este sistema permite asegurar que la calidad del agua se mantenga un periodo más y esté protegida durante su traslado por las tuberías hasta ser entregado a las familias a través de las conexiones domiciliarias. Su instalación debe estar lo más cerca de la línea de

entrada de agua al reservorio y ubicado donde la iluminación natural no afecte la solución de cloro contenido en el recipiente.

El cloro residual activo se recomienda que se encuentre como mínimo en 0,3 mg/l y máximo a 0,8 mg/l en las condiciones normales de abastecimiento, superior a este último son detectables por el olor y sabor, lo que hace que sea rechazada por el usuario consumidor.

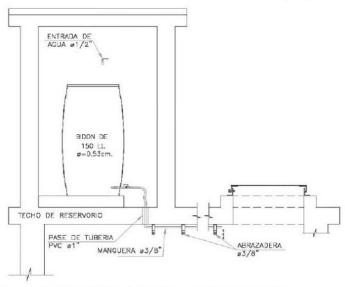
Para su construcción debe utilizarse diferentes materiales y sistemas que controlen el goteo por segundo o su equivalente en ml/s, no debiéndose utilizar metales ya que pueden corroerse por el cloro.

Desinfectantes empleados

La desinfección se debe realizar con compuestos derivados del cloro que, por ser oxidantes y altamente corrosivos, poseen gran poder destructivo sobre los microrganismos presentes en el agua y pueden ser recomendados, con instrucciones de manejo especial, como desinfectantes a nivel de la vivienda rural. Estos derivados del cloro son:

- Hipoclorito de calcio (Ca(OCl)₂ o HTH). Es un producto seco, granulado, en polvo o en pastillas, de color blanco, el cual se comercializa en una concentración del 65% de cloro activo.
- Hipoclorito de sodio (NaClO). Es un líquido transparente de color amarillo ámbar el cual se puede obtener en establecimientos distribuidores en garrafas plásticas de 20 litros con concentraciones de cloro activo de más o menos 15% en peso.
- Dióxido de cloro (CIO₂). Se genera normalmente en el sitio en el que se va a utilizar, y, disuelto en agua hasta concentraciones de un 1% ClO₂ (10 g/L) pueden almacenarse de manera segura respetando ciertas condiciones particulares como la no exposición a la luz o interferencias de calor.
- a. Sistema de Desinfección por Goteo

Ilustración Nº 03.57. Sistema de desinfección por goteo



Cálculo del peso de hipoclorito de calcio o sodio necesario

P = Q * d

Donde:

P : peso de cloro en gr/h

Q : caudal de agua a clorar en m³/h
 d : dosificación adoptada en gr/m³

Cálculo del peso del producto comercial en base al porcentaje de cloro

$$P_{c} = P * 100/r$$

Donde:

Pc : peso producto comercial gr/h

r : porcentaje del cloro activo que contiene el producto comercial (%)

 Cálculo del caudal horario de solución de hipoclorito (qs) en función de la concentración de la solución preparada. El valor de "qs" permite seleccionar el equipo dosificador requerido

$$q_s = P_c * \frac{100}{c}$$

Donde:

Pc : peso producto comercial gr/h

qs : demanda horaria de la solución en l/h, asumiendo que la densidad de 1 litro de solución pesa 1 kg

c : concentración solución (%)

 Calculo del volumen de la solución, en función del tiempo de consumo del recipiente en el que se almacena dicha solución

$$Vs = qs * t$$

Donde:

V_s : volumen de la solución en It (correspondiente al volumen útil de los recipientes de preparación).

t : tiempo de uso de los recipientes de solución en horas h t se ajusta a ciclos de preparación de: 6 horas (4 ciclos), 8 horas (3 ciclos) y 12 horas (2 ciclos) correspondientes al vaciado de los recipientes y carga de nuevo volumen de solución

b. Sistema de Desinfección por erosión

- ✓ No se aconseja usar tabletas para desinfectar agua de piscinas, ya que éstas se fabrican utilizando un compuesto químico que, al ser disuelto en agua, produce una molécula de cianurato de sodio o isocianurato, que puede ser perjudicial para la salud del ser humano.
- ✓ Siempre debe exigirse al proveedor que las pastillas sean de hipoclorito de calcio.
- ✓ Tomar las medidas de seguridad para manipular las tabletas.

Ilustración Nº 03.58. Dosificador por erosión de tableta



- ✓ Retirar la tapa del depósito de tabletas y se ponen las nuevas unidades.
- √ Abrir la válvula de compuerta para habilitar de nuevo el flujo de agua dentro de la cámara.
- ✓ En el caso de dosificadores por erosión (según el tipo de la Ilustración N° 03.59), el fluido del agua puede variarse girando la válvula de regulación.
- ✓ Para comprobar si la cantidad de cloro aplicada al agua es la apropiada, se hacen pruebas continuas del cloro residual libre, de la misma forma descrita para el dosificador de hipoclorito de sodio granulado.
- ✓ En observaciones de campo se ha notado un bajo desgaste de las tabletas de cloro.

 Esto puede deberse a la forma en que se instala el aparato dosificador
- ✓ El dosificador debe colocarse utilizando uniones universales. Esto permitirá retirarlo para limpiarlo debidamente.

Cálculos:

Se debe proceder a su selección con los proveedores según el rango de los caudales a tratar.

| MODELO | CANTIDAD DE | AGUA A TRATAR | CAPACIDAD |
|---------|-------------|---------------|-----------------|
| MODELO | m³/día | I/s | Libras: kilos |
| HC-320 | 30 - 90 | 0.34 - 1.04 | 05 lb = 2.27 kg |
| HC-3315 | 80 - 390 | 0.92 - 4.50 | 15 lb = 6.81 kg |
| HC-3330 | 120 - 640 | 1.40 - 7.40 | 20 lb = 9.08 kg |

Tabla Nº 03.28. Rangos de uso de los clorinadores automáticos

Los dosificadores por erosión de tabletas y los de píldoras son sencillos de operar. El equipo se calibra de manera sencilla pero no muy precisa por medio de un ajuste de la profundidad de inmersión de la columna de tabletas o de la velocidad o caudal que se hace pasar por la cámara de disolución. Una vez calibrado el equipo, si no hay grandes variaciones en el flujo, normalmente requieren de poca atención, excepto para cerciorarse de que el depósito esté lleno de tabletas para asegurar la dosificación continua.

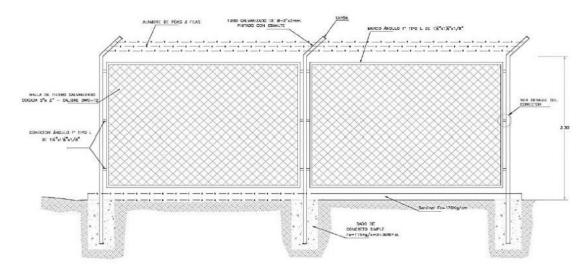
El mecanismo del dosificador de tabletas se debe inspeccionar con regularidad para detectar obstrucciones; se tendrá cuidado de limpiarlo bien, volver a ponerlo en la posición correcta y calibrarlo. La inspección y el rellenado de tabletas dependerán de la instalación específica, de la dosificación de cloro y del volumen de agua tratada. Debido a la sencillez de operación del equipo, el personal se puede capacitar rápidamente

2.14.3. CERCO PERIMÉTRICO PARA RESERVORIO

El cerco perimétrico idóneo en zonas rurales para reservorios por su versatilidad, durabilidad, aislamiento al exterior y menor costo es a través de una malla de las siguientes características:

- Con una altura de 2,30 m dividido en paños con separación entre postes metálicos de 3,00 m y de tubo de 2" F°G°.
- Postes asentados en un dado de concreto simple f'c = 175 kg/cm² + 30% de P.M.
- Malla de F°G° con cocada de 2" x 2" calibre BWG = 12, soldadas al poste metálico con un conector de Angulo F tipo L de 1 ¼" x 1 ¼" x 1/8".
- Los paños están coronados en la parte superior con tres hileras de alambres de púas y en la parte inferior estarán sobre un sardinel de fc= 175 kg/cm².

Ilustración Nº 03.59. Cerco perimétrico de reservorio



2.15. LÍNEA DE ADUCCIÓN

Para el trazado de la línea debe tenerse en cuenta lo siguiente:

- ✓ Se debe evitar pendientes mayores del 30% para evitar altas velocidades, e inferiores al 0,50%, para facilitar la ejecución y el mantenimiento.
- ✓ Con el trazado se debe buscar el menor recorrido, siempre y cuando esto no conlleve excavaciones excesivas u otros aspectos. Se evitarán tramos de difícil acceso, así como zonas vulnerables.
- ✓ En los tramos que discurran por terrenos accidentados, se suavizará la pendiente del trazado ascendente pudiendo ser más fuerte la descendente, refiriéndolos siempre al sentido de circulación del agua.
- ✓ Evitar cruzar por terrenos privados o comprometidos para evitar problemas durante la construcción y en la operación y mantenimiento del sistema.
- ✓ Mantener las distancias permisibles de vertederos sanitarios, márgenes de ríos, terrenos aluviales, nivel freático alto, cementerios y otros servicios.
- Utilizar zonas que sigan o mantengan distancias cortas a vías existentes o que por su topografía permita la creación de caminos para la ejecución, operación y mantenimiento.
- ✓ Evitar zonas vulnerables a efectos producidos por fenómenos naturales y antrópicos.
- ✓ Tener en cuenta la ubicación de las canteras para los préstamos y zonas para la disposición del material sobrante, producto de la excavación.
- ✓ Establecer los puntos donde se ubicarán instalaciones, válvulas y accesorios, u otros accesorios especiales que necesiten cuidados, vigilancia y operación.

Diseño de la línea de aducción

- Caudal de diseño
 La Línea de Aducción tendrá capacidad para conducir como mínimo, el caudal máximo horario (Qmh).
- Carga estática y dinámica
 La carga estática máxima aceptable será de 50 m y la carga dinámica mínima será de 1 m.

Ilustración Nº 03.60. Línea gradiente hidráulica de la aducción a presión.



Diámetros

El diámetro se diseñará para velocidades mínima de 0,6 m/s y máxima de 3,0 m/s. El diámetro mínimo de la línea de aducción es de 25 mm (1") para el caso de sistemas rurales.

Dimensionamiento

Para el dimensionamiento de la tubería, se tendrán en cuenta las siguientes condiciones:

✓ La línea gradiente hidráulica (L.G.H.) La línea gradiente hidráulica estará siempre por encima del terreno. En los puntos críticos se podrá cambiar el diámetro para mejorar la pendiente.

√ Pérdida de carga unitaria (h_f)

Para el propósito de diseño se consideran:

- Ecuaciones de Hazen y Williams para diámetros mayores a 2", y
- Ecuaciones de Fair Whipple para diámetros menores a 2".

Cálculo de diámetro de la tubería podrá realizarse utilizando las siguientes fórmulas:

• Para tuberías de diámetro superior a 50 mm, Hazen-Williams:

$$H_f = 10,674 \times \frac{Q^{1,852}}{C^{1,852} \times D^{4,86}} \times L$$

Donde:

H_f: pérdida de carga continua (m)

Q : caudal en (m³/s)

D : diámetro interior en m (ID)

C : coeficiente de Hazen Williams (adimensional)

| | ocholente de mazem villiamo (dalmenolo | i idi j |
|---|---|---------|
| - | Acero sin costura | C=120 |
| - | Acero soldado en espiral | C=100 |
| - | Hierro fundido dúctil con revestimiento | C=140 |
| - | Hierro galvanizado | C=100 |
| - | Polietileno | C=140 |
| - | PVC | C=150 |

L : longitud del tramo (m)

• Para tuberías de diámetro igual o inferior a 50 mm, Fair-Whipple:

$$H_{\rm f} = 676,745 \times \frac{Q^{1,751}}{D^{4,753} \times L}$$

Donde:

H_f: pérdida de carga continua (m)

Q : caudal en (l/min)
D : diámetro interior (mm)

: longitud (m)

Salvo casos excepcionales que deberán ser justificados, la velocidad de circulación del agua establecida para los caudales de diseño deberá cumplir lo siguiente:

- La velocidad mínima no será menor de 0,60 m/s.
- La velocidad máxima admisible será de 3 m/s, pudiendo alcanzar los 5 m/s si se justifica razonadamente.

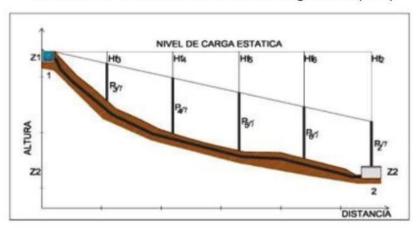
✓ Presión

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

Para el cálculo de la línea de gradiente hidráulica (LGH), se aplicará la ecuación de Bernoulli.

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

Ilustración Nº 03.61. Cálculo de la línea de gradiente (LGH)



Donde:

Z : cota altimétrica respecto a un nivel de referencia en m.

P/γ : altura de carga de presión, en m, P es la presión y γ el peso específico del fluido

V : velocidad del fluido en m/s.

Hf, pérdida de carga de 1 a 2, incluyendo tanto las pérdidas lineales (o longitudinales) como las locales.

Si como es habitual, V_1 = V_2 y P_1 está a la presión atmosférica, la expresión se reduce a:

$$P_2/_{\gamma} = Z_1 - Z_2 - H_f$$

La presión estática máxima de la tubería no debe ser mayor al 75% de la presión de trabajo especificada por el fabricante, debiendo ser compatibles con las presiones de servicio de los accesorios y válvulas a utilizarse.

Se calcularán las pérdidas de carga localizadas Δ Hi en las piezas especiales y en las válvulas, las cuales se evaluarán mediante la siguiente expresión:

$$\Delta H_{i} = K_{i} \frac{V^{2}}{2g}$$

Dónde:

∆H_i: pérdida de carga localizada en las piezas especiales y en las válvulas (m)
 K_i: coeficiente que depende del tipo de pieza especial o válvula (ver Tabla).
 V: máxima velocidad de paso del agua a través de la pieza especial o de la

válvula (m/s)

g : aceleración de la gravedad (m/s²)

2.16. REDES DE DISTRIBUCIÓN

Es un componente del sistema de agua potable, el mismo que permite llevar el agua tratada hasta cada vivienda a través de tuberías, accesorios y conexiones domiciliarias.

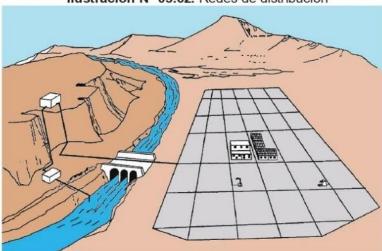


Ilustración Nº 03.62. Redes de distribución

Aspectos Generales

Para la red de distribución se debe cumplir lo siguiente:

- Las redes de distribución se deben diseñar para el caudal máximo horario (Q_{mh}).
- Los diámetros mínimos de las tuberías principales para redes cerradas deben ser de 25 mm (1"), y en redes abiertas, se admite un diámetro de 20 mm (¾") para ramales.
- En los cruces de tuberías no se debe permitir la instalación de accesorios en forma de cruz y se deben realizar siempre mediante piezas en tee de modo que forme el tramo recto la tubería de mayor diámetro. Los diámetros de los accesorios en tee, siempre que existan comercialmente, se debe corresponder con los de las tuberías que unen, de forma que no sea necesario intercalar reducciones.
- La red de tuberías de abastecimiento de agua para consumo humano debe ubicarse siempre en una cota superior sobre otras redes que pudieran existir de aguas grises.

Velocidades admisibles

Para la red de distribución se debe cumplir lo siguiente:

- La velocidad mínima no debe ser menor de 0,60 m/s. En ningún caso puede ser inferior a 0,30 m/s.
- La velocidad máxima admisible debe ser de 3 m/s.

Trazado

El trazado de la red se debe ubicar preferentemente en terrenos públicos siempre que sea posible y se deben evitar terrenos vulnerables.

Materiales

El material de la tubería que conforma la red de distribución debe ser de PVC y compatible con los accesorios que se instale para las conexiones prediales.

Presiones de servicio.

Para la red de distribución se deberá cumplir lo siguiente:

- La presión mínima de servicio en cualquier punto de la red o línea de alimentación de agua no debe ser menor de 5 m.c.a. y
- La presión estática no debe ser mayor de 60 m.c.a.

De ser necesario, a fin de conseguir las presiones señaladas se debe considerar el uso de cámaras distribuidora de caudal y reservorios de cabecera, a fin de sectorizar las zonas de presión.

Criterios de Diseño

Existen dos tipos de redes:

a. Redes malladas

Son aquellas redes constituidas por tuberías interconectadas formando circuitos cerrados o mallas. Cada tubería que reúna dos nudos debe tener la posibilidad de ser seccionada y desaguada independientemente, de forma que se pueda proceder a realizar una reparación en ella sin afectar al resto de la malla. Para ello se debe disponer a la salida de los dos nudos válvulas de corte.

El diámetro de la red o línea de alimentación debe ser aquél que satisfaga las condiciones hidráulicas que garanticen las presiones mínimas de servicio en la red.

Para la determinación de los caudales en redes malladas se debe aplicar el método de la densidad poblacional, en el que se distribuye el caudal total de la población entre los "i" nudos proyectados.

El caudal en el nudo es:

$$Q_i = Q_p * P_i$$

Donde:

Qi : Caudal en el nudo "i" en l/s.

Qp: Caudal unitario poblacional en l/s.hab.

$$Q_p = \frac{Q_t}{P_t}$$

Donde:

Qt : Caudal máximo horario en l/s.

Pt : Población total del proyecto en hab.

Pi : Población de área de influencia del nudo "i" en hab.

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

El dimensionamiento de redes cerradas debe estar controlado por dos condiciones:

- El flujo total que llega a un nudo es igual al que sale.
- La pérdida de carga entre dos puntos a lo largo de cualquier camino es siempre la misma.

Estas condiciones junto con las relaciones de flujo y pérdida de carga nos dan sistemas de ecuaciones, los cuales pueden ser resueltos por cualquiera de los métodos matemáticos de balanceo.

En sistemas anillados se deben admitir errores máximos de cierre:

- De 0,10 mca de pérdida de presión como máximo en cada malla y/o simultáneamente debe cumplirse en todas las mallas.
- De 0,01 l/s como máximo en cada malla y/o simultáneamente en todas las mallas.

Se recomienda el uso de un caudal mínimo de 0,10 l/s para el diseño de los ramales. La presión de funcionamiento (OP) en cualquier punto de la red no debe descender por debajo del 75% de la presión de diseño (DP) en ese punto.

Tanto en este caso como en las redes ramificadas, se debe adjuntar memoria de cálculo, donde se detallen los diversos escenarios calculados:

- Para caudal mínimo.
- Caudal máximo.
- Presión mínima.
- Presión máxima.

b. Redes ramificadas

Constituida por tuberías que tienen la forma ramificada a partir de una línea principal; aplicable a sistemas de menos de 30 conexiones domiciliarias

En redes ramificadas se debe determinar el caudal por ramal a partir del método de probabilidad, que se basa en el número de puntos de suministro y en el coeficiente de simultaneidad. El caudal por ramal es:

$$Q_{ramal} = K * \sum Q_{g}$$

Donde:

Q_{ramal}: Caudal de cada ramal en l/s.

K : Coeficiente de simultaneidad, entre 0,2 y 1.

$$K = \frac{1}{\sqrt{(x-1)}}$$

Donde:

x : número total de grifos en el área que abastece cada ramal.

 Q_g : Caudal por grifo (I/s) > 0,10 I/s.

Si se optara por una red de distribución para piletas públicas, el caudal se debe calcular con la siguiente expresión:

 $Q_{pp} = N*\frac{D_c}{24}*C_p*F_u\frac{1}{E_f}$

Donde:

Q_{pp} : Caudal máximo probable por pileta pública en l/h.

 N : Población a servir por pileta. Un grifo debe abastecer a un número máximo de 25 personas).

D_c : Dotación promedio por habitante en l/hab.d.

C_p : Porcentaje de pérdidas por desperdicio, varía entre 1,10 y 1,40.

E_f : Eficiencia del sistema considerando la calidad de los materiales y accesorios. Varía entre 0,7 y 0,9.

F_u: Factor de uso, definido como F_u = 24/t. Depende de las costumbres locales, horas de trabajo, condiciones climatológicas, etc. Se evalúa en función al tiempo real de horas de servicio (t) y puede variar entre 2 a 12 horas.

En ningún caso, el caudal por pileta pública debe ser menor a 0,10 l/s.

El Dimensionamiento de las redes abiertas o ramificadas se debe realizar según las fórmulas del ítem 2.4 Línea de Conducción (Criterios de Diseño) del presente Capítulo, de acuerdo con los siguientes criterios:

 Se puede admitir que la distribución del caudal sea uniforme a lo largo de la longitud de cada tramo.

- La pérdida de carga en el ramal puede ser determinada para un caudal igual al que se verifica en su extremo.
- Cuando por las características de la población se produzca algún gasto significativo en la longitud de la tubería, éste debe ser considerado como un nudo más.

Se recomienda el uso de un caudal mínimo de 0,10 l/s para el diseño de los ramales.

2.16.1. CÁMARA ROMPE PRESIÓN PARA REDES DE DISTRIBUCIÓN

- ✓ En caso exista un fuerte desnivel entre el reservorio y algunos sectores o puntos de la red de distribución, pueden generarse presiones superiores a la presión máxima que puede soportar la tubería. Es por ello que se sugiere la instalación de cámaras rompe presión (CRP) cada 50 m de desnivel.
- ✓ Se recomienda una sección interior mínima de 0,60 x 0,60 m, tanto por facilidad constructiva como para permitir el alojamiento de los elementos.
- ✓ La altura de la cámara se calculará mediante la suma de tres conceptos:
 - Altura mínima de salida, mínimo 10 cm.
 - Resguardo a borde libre, mínimo 40 cm.
 - Carga de agua requerida, calculada aplicando la ecuación de Bernoulli para que el caudal de salida pueda fluir.
- ✓ La tubería de entrada a la cámara estará por encima de nivel del agua y debe preverse de un flotador o regulador de nivel de aguas para el cierre automático una vez que se encuentre llena la cámara y para periodos de ausencia de flujo.
- La tubería de salida dispondrá de una canastilla de salida, que impida la entrada de objetos en la tubería.
- ✓ La cámara debe incluir un aliviadero o rebose.
- ✓ El cierre de la cámara debe ser estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.
- Cálculo de la altura de la Cámara Rompe Presión (H_t)

$$H_t = A + H + BL$$

$$H=1.56\times\frac{{Q_{mh}}^2}{2g\times A^2}$$

Donde:

g : aceleración de la gravedad (9,81 m/s²)

A : altura hasta la canastilla (se recomienda como mínimo 10 cm)

BL: borde libre (se recomienda 40 cm)

Q_{mh}: caudal máximo horario (l/s)

$$A_o = \pi \frac{{D_c}^2}{4}$$

Donde:

D_c : diámetro de la tubería de salida a la red de distribución (pulg)
 A_o : área de la tubería de salida a la red de distribución (m²)

- Dimensionamiento de la sección de la base de la cámara rompe presión
 - El tiempo de descarga por el orificio; el orificio es el diámetro calculado de la red de distribución que descarga una altura de agua desde el nivel de la tubería de rebose hasta el nivel de la altura del orificio.
 - El volumen de almacenamiento máximo de la CRP es calculado multiplicando el valor del área de la base por la altura total de agua (m³).

• Cálculo de la altura total de agua almacenado en la CRP hasta la tubería de rebose (Ht)

$$H_t = A + H$$

Donde:

A : altura de la canastilla (cm)

H : altura de agua para facilitar el paso de todo el caudal a la línea de conducción (cm)
 Ht : altura total de agua almacenado en la CRP hasta el nivel de la tubería de rebose (cm)

 Cálculo del tiempo de descarga a la red de distribución, es el tiempo que se demora en descargar la altura H

$$t = \frac{2A_b \times H^{0,5}}{C_d \times A_o \times \sqrt{2g}}$$

Donde

H : altura de agua para facilitar el paso de todo el caudal a la línea de conducción (cm)

C_d: coeficiente de distribución o de descarga de orificios circulares (0,8)
 A_o: área del orificio de salida (área de la tubería de la línea de conducción

g : aceleración de la gravedad (m/s2)

Ab : área de la sección interna de la base (m2)

$$A_b = a \times b$$

Donde:

a : lado de la sección interna de la base (m)b : lado de la sección interna de la base (m)

· Cálculo del volumen

$$V_{\text{max}} = A_b \times H$$

$$V_{max} = L \times A \times H$$

 Dimensionamiento de la canastilla Debe considerarse lo siguiente:

$$D_{\text{canastilla}} = 2 \times D_{\text{c}}$$

$$3D_c < L_{diseño} < 6D_c$$

Donde:

D_{canastilla}: diámetro de la canastilla (pulg)

D_c : diámetro de la tubería de salida a la red de distribución (pulg)

L_{diseño}: longitud de diseño de la canastilla (cm), 3D_c y 6D_c (cm)

$$A_t = 2 \times A_c$$

$$A_c = \pi \times \frac{{D_c}^2}{4}$$

Donde:

At : área total de las ranuras (m²)

Ac : área de la tubería de salida a la línea de distribución (m²)

$$A_r = AR \times LR$$

Donde:

AR : área de la ranura (mm²) AR : ancho de la ranura (mm) LR : largo de la ranura (mm)

$$A_g = 0.5\pi \times D_c \times L_{dise\~no}$$

Donde:

A_g: área lateral de la canastilla (m²)

NR: número de ranuras de la canastilla (und)

Cálculo del diámetro de tubería del cono de rebose y limpieza

El rebose se instala directamente a la tubería de limpia que realizar la limpieza y evacuación del agua de la cámara húmeda. La tubería de rebose y limpia tienen el mismo diámetro y se calcula mediante la siguiente ecuación:

$$D=0.71\times\frac{{Q_{mh}}^{0.38}}{{h_f}^{0.21}}$$

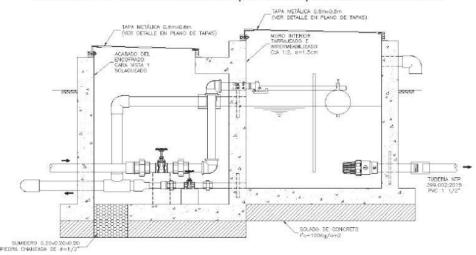
Donde:

D : diámetro del tubo de rebose y limpia (pulg)

Q_{mh}: caudal de la salida de la red de distribución (caudal máximo horario) (l/s)

h_f: pérdida de carga unitaria (m/m)

Ilustración Nº 03.63. Cámara Rompe Presión para red de distribución



2.16.2. VÁLVULA DE CONTROL

- ✓ Las cámaras donde se instalarán las válvulas de control deben permitir una cómoda construcción, pero además la correcta operación y mantenimiento del sistema de agua, además de regular el caudal en diferentes sectores de la red de distribución.
- ✓ La estructura que alberga será de concreto simple f'c = 210 kg/cm².
- ✓ Los accesorios serán de bronce v PVC.
- Memoria de cálculo hidráulico
 - La ubicación y cantidad de válvulas de control se determinan con la finalidad de poder aislar un tramo o parte de la red en caso de reparaciones o ampliaciones.
 - En poblaciones concentradas deben proveerse de una válvula de ingreso a la red y en los puntos donde exista un ramal de derivación importante.
 - Se recomienda una sección interior mínima de 0,60 x 0,60 m, tanto por facilidad constructiva como para permitir el alojamiento de los elementos.
 - El cierre de la cámara será estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.

THE SECOND DESCRIPTION OF THE SECOND SECOND

Ilustración Nº 03.64. Cámara de válvula de control para red de distribución

Tipos de válvulas de interrupción

Son dispositivos hidromecánicos previstos para permitir o impedir, a voluntad, el flujo de agua en una tubería, estas son:

a. Válvulas de compuerta

- Las válvulas de compuerta se usan preferentemente en líneas de agua de circulación ininterrumpida y poca caída de presión. Estas válvulas solo trabajan abiertas o cerradas, nunca reguladas.
- Las válvulas de compuerta pueden ser de material metálico dúctil y resistente, de asiento elástico y cumplirán las normas.
 - NTP ISO 7259 1998. Válvulas de compuerta de fierro fundido predominantemente operadas con llave para uso subterráneo.
 - NTP ISO 5996 2001. Válvulas de compuerta de fierro fundido
 - NTP ISO 5996:2001. Válvulas de compuerta de fierro fundido.
 - NTP 350.112:2001. Válvulas de compuerta con asiento elástico para sistemas de agua de consumo humano.
- Se establecen las siguientes prescripciones técnicas adicionales para las válvulas de compuerta:
 - Presión normalizada: PN ≥ 1,0 MPa.
 - Tipo: De cierre elástico, eje de rosca interno y cuerpo sin acanaladuras.
 - Paso: Total (sección de paso a válvula abierta ≥ 90% de la sección para el DN).
 - Accionamiento: Husillo de una pieza y corona mecanizada para volante/actuador.
 - Instalación: Embridada o junta automática flexible.

b. Válvulas de mariposa

- Se usan para corte a presiones relativamente bajas, fabricadas en hierro fundido y asiento elástico (NTP ISO 10631 1998). Las válvulas de mariposa se deben utilizar cuando el gálibo disponible no permita la instalación de una válvula de compuerta, así como en instalaciones especiales, y siempre que los diámetros de las líneas sean superiores a 1".
- Se establecen las siguientes prescripciones técnicas adicionales:
 - Presión normalizada: PN ≥ 1,0 MPa.
 - DN ≥ 32 mm
 - Tipo: De eje centrado y estanqueidad por anillo envolvente de elastómero.
 - Sentido de giro: Dextrógiro (cierre), levógiro (apertura).

- Accionamiento: Palanca, desmultiplicador manual, o accionador (neumático, eléctrico o hidráulico).
- Instalación: Embridada.
- Salvo que existan dificultades para ello, las válvulas se deben instalar con el eje en
 posición vertical, con el fin de evitar posibles retenciones de cuerpos extraños o
 sedimentaciones que, eventualmente, pudiera arrastrar el agua por el fondo de
 tubería dañando el cierre.
- En una válvula de mariposa utilizada como regulación, debe evitarse la aparición del fenómeno de cavitación, lo que sucede cuando, mantenida una posición de regulación, el valor de la presión absoluta aguas abajo de la válvula es inferior al valor resultante de la caída depresión en el obturador. Por ello, es necesario conocer, en cada caso, los coeficientes de caudal (Kv) a plena abertura y la curva característica de la válvula (variación de Kv en función de la abertura del obturador). La normativa de referencia es:
 - NTP ISO 10631:1998. Válvulas metálicas de mariposa para propósitos generales.
 - NTP ISO 5752:1998. VALVULAS METALICAS PARA USO EN SISTEMAS DE TUBERIAS DE BRIDAS. Dimensiones entre caras y de cara a eje.

c. Válvulas de esfera

- Las válvulas con cuerpo de una sola pieza son siempre de pequeña dimensión y paso reducido. Las válvulas con cuerpo de dos piezas suelen ser de paso estándar. Este tipo de construcción permite su reparación. Las válvulas de tres piezas permiten desmontar fácilmente la esfera, el asiento o el vástago ya que están situados en la pieza central. Esto facilita la limpieza de sedimentos y remplazo de partes deterioradas sin tener que desmontar los elementos que conectan con la válvula. La normativa de referencia es:
 - NTP 350.098:1997. Válvulas de toma de cobre-cinc y cobre-estaño para conexiones domiciliarias
 - NTP 350.031:1997. Válvulas de paso de aleación cobre-cinc y cobre-estaño
 - NTP 350.107:1998. Válvulas de paso de aleación cobre-zinc con niple telescópico y salida auxiliar para conexiones domiciliarias
 - NTP 399.034:2007. Válvulas de material termoplástico para conexiones domiciliarias de agua potable
 - NTP 399.165:2007. Válvulas de paso de material termoplástico con niple telescópico y salida auxiliar para conexiones domiciliarias.

d. Válvulas tipo globo

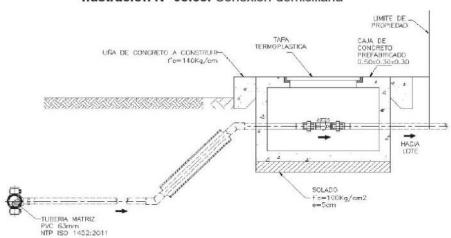
Las válvulas tipo globo permiten la regulación del flujo de agua, además del cierre hermético cuando cuentan con un asiento flexible, y son las normalmente empleadas en las conexiones domiciliarias. Este tipo de válvulas tienen la ventaja de la regulación, pero la desventaja de pérdidas de carga para tener en cuenta en los cálculos hidráulicos.

2.16.3. CONEXIÓN DOMICILIARIA

- Cuando el suministro se realice mediante redes de distribución, cada vivienda debe dotarse de una conexión predial y de esta conexión hasta la UBS y el lavadero multiusos.
- Se debe ubicar al frente de la vivienda y próxima al ingreso principal.
- El diámetro mínimo de la conexión domiciliaria debe ser de 15 mm (1/2").
- · La conexión debe contar con los siguientes elementos:
 - Elementos de toma: mediante accesorios tipo TEE y reducciones.
 - Elemento de conducción: es la tubería de conducción que empalma desde la transición del elemento de toma hasta la conexión predial, ingresando a ésta con una inclinación de 45°.

- Elemento de unión con la instalación interior: para facilitar la unión con la instalación interna del predio se debe colocar a partir de la cara exterior de la caja un niple de 0.30 m; para efectuar la unión, el propietario obligatoriamente debe instalar al ingreso y dentro de su predio una llave de control.
- La conexión domiciliaria se realizará a través de una caja prefabricada de concreto u
 material termoplástico, e ir apoyada sobre el solado de fondo de concreto.

Ilustración Nº 03.65. Conexión domiciliaria

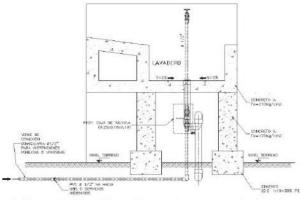


2.17. LAVADEROS

Los lavaderos se instalarán tanto en viviendas, como en instituciones públicas y centros educativos de inicial, primaria y secundaria, a continuación, se detallan las consideraciones técnicas a tomar en cuenta para cada uno de ellos.

Lavadero para vivienda:

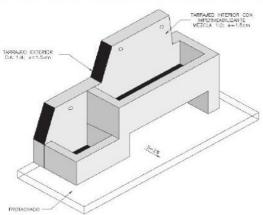
Ilustración Nº 03.66. Lavadero para vivienda



- La infraestructura del lavadero está conformada por una batea de concreto con vereda a su alrededor con un punto de agua, que se instalará contiguo a la caseta de la unidad básica de saneamiento dentro del predio.
- El lavadero es una batea de concreto de sección rectangular, sus dimensiones exteriores del lavadero son de 1,20 m de largo x 0,75 m de ancho x 1,35m de altura, utilizando concreto f'c = 210 kg/cm²; el revestimiento debe ser de mortero con impermeabilizante pulido con cemento color natural y complementado con una vereda de concreto f'c=140kg/cm².
- La instalación sanitaria incluye accesorios para agua y desagüe tales como grifo de bronce pesado diámetro de ½", válvula de control, codos, sumidero de bronce de 2" y trampa P.
- · Se construirá un lavadero por cada vivienda.

Lavaderos para instituciones públicas:

Ilustración Nº 03.67. Lavadero para instituciones públicas



- La infraestructura del lavadero está conformada por una batea de concreto con vereda a su alrededor con tres puntos de salida de agua que se instalará contiguo a la caseta de la unidad básica de saneamiento dentro del predio.
- El lavadero de la institución pública es de concreto de sección rectangular, sus dimensiones exteriores del lavadero son de 2,60 m de largo x 0,65 m de ancho x 1,25 m de altura, utilizando concreto fc =210 kg/cm²; el revestimiento debe ser de mortero con impermeabilizante y será pulido con cemento color natural y complementado con una vereda de concreto fc=140kg/cm².
- La instalación sanitaria incluye accesorios para agua y desagüe tales como grifo de bronce pesado diámetro de ½", válvula de control, codos, sumidero de bronce de 2" y trampa P.
- El número de lavaderos proyectados está relacionado con la cantidad de las unidades básicas de saneamiento (UBS) y estos en función a la cantidad de alumnos.

Lavaderos para instituciones educativas de nivel inicial y primaria

- La infraestructura del lavadero está conformada por una batea de concreto con vereda a su alrededor con tres puntos de salida de agua que se instalará contiguo a la caseta de la unidad básica de saneamiento dentro del predio.
- El lavadero de la institución educativa de <u>nivel inicial</u> es de concreto de sección rectangular, sus dimensiones exteriores del lavadero para la institución educativa de nivel inicial son de 2,60 m de largo x 0,65 m de ancho x 0,60 m de altura, utilizando concreto f'c =210 kg/cm²; el revestimiento debe ser de mortero con impermeabilizante y será pulido con cemento color natural y complementado con una vereda de concreto f'c=140kg/cm²
- El lavadero de la institución educativa de <u>nivel primaria</u> es de concreto de sección rectangular, sus dimensiones exteriores del lavadero para la institución educativa de nivel primaria son de 2,60 m de largo x 0,65 m de ancho x 0,75 m de altura, utilizando concreto f'c =210 kg/cm² y para el murete de apoyo será concreto f'c = 175 kg/cm²; el revestimiento debe ser de mortero con impermeabilizante y será pulido con cemento color natural y complementado con una vereda de concreto f'c=140kg/cm²
- La instalación sanitaria incluye accesorios para agua y desagüe tales como grifo de bronce pesado diámetro de ½", válvula de control, codos, sumidero de bronce de 2" y trampa P.
- La cantidad de la proyección de lavaderos está relacionada con la cantidad de las unidades básicas de saneamiento (UBS) y estos en función a la cantidad de alumnos.

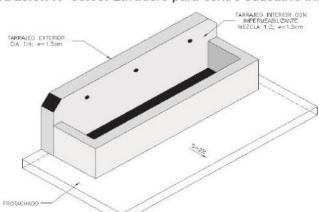


Ilustración Nº 03.68. Lavadero para centro educativo inicial

2.18. PILETA PUBLICA

 Se construirá 01 pileta pública para 04 viviendas ubicadas en cotas altas donde no se logra llegar con la presión suficiente a las viviendas.

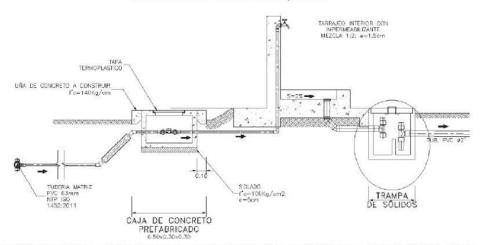


Ilustración Nº 03.69. Pileta pública

- La infraestructura está conformada por una conexión de 3/4" (con caja de registro), pileta y pozo de absorción.
- La pileta pública es de sección rectangular, sus dimensiones exteriores son de 1,6 de largo x 1,45m de ancho x 1,00 m de altura, se utilizará concreto f'c =210 kg/cm².
- La instalación sanitaria incluye accesorios para agua y desagüe, tales como un grifo de bronce pesado (diámetro de 3/4"), válvula de control, codos, sumideros de bronce de 2", trampa "P".
- La pileta pública será revestida con mortero e impermeabilizante, y será pulido con cemento color natural.
- Se construirá un pozo de absorción de 1,25 x 1,25 x 1,0 m, en la que se llenará de grava con la finalidad de que se infiltre el agua no utilizada.

ANEXO 2: Fichas Técnicas.

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 SISTEMA DE AGUA POTABLE

| Comunida Centro Po | | | | 2. | Código del lu | gar (no | llenai | r): [|
|------------------------|---------------|---|----------------------|------|------------------------|--------------|--------------|-------------------|
| 3. Anexo/se | ctor: | XXXXXXXX | | 4. | Distrito: | | | |
| 5. Provincia: | | | | 6. | Departamento |): | | |
| 7. Altura (m. | s.n.m.): | Altitud: | msnm | X: | | | <i>Y</i> : | |
| 8. Cuántas fa | milias tiene | el caserío?: | | | | | | |
| 9. Promedio | integrantes / | familia (dato de | el INEI, no ll | enar |): | | | |
| 10. ¿Explique | cómo se lle | ga al caserío des | de la capital | del | distrito? | | | |
| Des | de | Hasta | Tipo de v | vía | Medio de Transporte | Dista (Kı | ancia m.) | Tiempo (horas) |
| | | | | | | | | |
| > Energí | fuentes de ag | Pri SI de agua identifica gua tiene? | | io? | Secundari | SI 🗌 | | NO |
| Fuentes | Nomb | re del dueño | Caudal (lt /seg.) | No | nbre del mananti | 100000 | | nanantial D |
| Fuente 1 | | | 3 84 | | | SI | NO | Por conversar |
| Fuente 2 | | | | | | + | | |
| Fuente 3 | | | | | | | | |
| Fuente 4 | | | | | | | | |
| 15. ¿Tiene alg | ún proyecto | para agua potab | le? | | | | | |
| | | | | - S | I en Gestión | Г | 7 | |
| | | 5n | | | I en Ejecución. | _ | _ | |
| Nombre del er | icuestado: | | | | | | | |
| Fecha: / | / | Nombre | e del encuest | ador | : | | | |

ENCUESTA PARA EL REGISTRO DISTRITAL DE COBERTURA Y CALIDAD DE LOS SERVICIOS DE AGUA Y SANEAMIENTO

FORMATO Nº 02

ENCUESTA SOBRE COMPORTAMIENTO FAMILIAR (PARA FAMILIAS)

| Aspectos Generales | |
|--|--|
| | Distrito: OTUZCO |
| Caserio: CARNA Chique | |
| Nombres y apellidos de la madre de familia: | FELIZA Dujay Ro |
| Nombres y apellidos del jefe de familia: | |
| Número de integrantes de la familia: 4 | |
| Abastecimiento y manejo del agua | |
| 60. ¿De dónde consigue normalmente el agua p | para consumo de la familia? (marcar sólo una opción) |
| - De manantial o puquio | - Conexión o grifo domiciliario |
| - De río | - Pileta Pública |
| - De pozo | - Otro |
| 61. ¿Quién o quiénes traen el agua? | |
| - La madre Mada | re y padre Las niñas |
| - El padre Mad | _ |
| 62. ¿Aproximadamente qué tiempo debe recor | rer 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 |
| 63. ¿Cuántos litros de agua consume la familia | a 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 | |
| 64. ¿Almacena o guarda agua en la casa? | SI NO |
| 65. ¿En qué tipo de depósitos almacena el agu | aa? |
| - Tinajas o vasijas de barro | - Galoneras Pozo |
| - Baldes | - Cilindro |

| ¿Puede mostrármelos? (observación) | |
|---|---|
| LIMPIOS 🔀 SUCIOS 🗌 | |
| 66. ¿Los depósitos se encuentran protegidos con ta | apa? (observación) |
| SI NO | |
| 67. ¿Cada qué tiempo lava los depósitos donde gu | arda el agua? |
| - Todos los días 🗶 - Una vez a | la semana |
| - Interdiario Cada quin | ce días |
| 68. ¿Cómo consume el agua para tomar? | |
| - Directo del depósito donde almacena | - Hervida |
| - Directo del grifo (agua sin clorar) | |
| - Directo del grifo (agua clorada por la JASS | |
| 69. Anotar el dato de lectura de cloro residual | Entropy (Common Common |
| - Menor a 5 mg/lt NO | TA: Si no se dispone de reactivo y comparador de cloro en ese momento, anotar el dato de la |
| - Entre 5 y 8 mg/lt | evaluación del estado de la infraestructura, ya |
| - Mayor a 8 mg/lt | que también tomará el dato de cloro residual |
| Disposición de excretas, basuras y aguas gri | 505 |
| 70. ¿Dónde hacen normalmente sus necesidades | |
| | cequia Baños con desagüe |
| - Hueco (letrina de gato) | |
| 71. Si tiene letrina preguntar: ¿Qué echa al huec | |
| - Cal Kerosene | |
| - Ceniza Estiércol de c | |
| 72. ¿Me podría enseñar su letrina? (De lo observ | |
| 72a) Tiene paredes, techo, puerta, losa, tapa, tubo (todos) | 72c) Eliminan heces y papeles en el hoyo |
| SI 💹 NO 🗌 | SI NO X |
| 72b)La letrina tiene mal olor | 72d)Condición de la letrina: Letrina completa, sin mal olor y limpia |
| SI NO 🖂 | SI 🔀 NO |
| 73. ¿Dónde eliminan la basura de la casa? | |
| - Chacra | - La quemaX |
| | La decimani |
| - Microrelleno sanitario | - Alrededor de la casa |

| - Chacra | - Pozo de drenaje |
|---|--|
| - Alrededor de la casa | - Otro |
| - Acequia o río | |
| Aspectos de salud | OMPORIZAMIENTO PAMEITAR |
| 75. ¿Tiene niños menores de cinco años? | |
| SI NO 🛚 | Cuántos? |
| 76. ¿En los últimos quince (15) días, alguno | de estos niños ha tenido diarrea? |
| SI NO 🛛 | Cuántos niños? |
| persona tiene diarrea cuando presenta d | Enfermedad Diarreica y Cólera considera que una deposiciones liquidas o semilíquidas en número <u>de</u> uede tener varios días de duración. |
| 77. Se lava las manos con: jabón, ceniza o de | stergente? |
| SI 🛛 NO 🗌 | |
| 78. ¿En qué momentos usted se lava las mane | os? |
| - Antes de comer | - En todas las anteriores |
| - Antes de preparar los alimentos | - Ninguna de las anteriores |
| - Después de usar la letrina | |
| 79. ¿En qué momentos sus niños se lavan las | manos? |
| Niñ | o 1 Niño 2 Niño 3 |
| - Antes de comer | |
| - Después de usar la letrina | |
| - En todas las anteriores | |
| - Ninguna de las anteriores | |
| 30. ¿Estado de higiene (observación)? | - |
| Limpia | Descuidada |
| - De la madre | |
| - De los niños <5 años | |
| | |
| - De la viviendaX | |
| - De la vivienda | (Agradecer gentilmente por su colabo |
| - De la vivienda | (Agradecer gentilmente por su colabo |

ENCUESTA PARA EL REGISTRO DISTRITAL DE COBERTURA Y CALIDAD DE LOS SERVICIOS DE AGUA Y SANEAMIENTO

FORMATO Nº 02

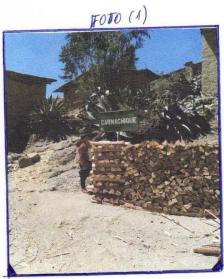
ENCUESTA SOBRE COMPORTAMIENTO FAMILIAR (PARA FAMILIAS)

| Aspectos Generales | |
|---|--|
| Provincia: DTU2Co | Distrito: 07 v 2Co |
| Caserio: CARNA CH: QUE | - La Nerville |
| Nombres y apellidos de la madre de familia: | CATALINA COLLAUI RAMOF |
| Nombres y apellidos del jefe de familia: f. E. O | ERICO HUAMANCONDOR GUISP |
| Número de integrantes de la familia: 6 | |
| Abastecimiento y manejo del agua | |
| 60. ¿De dónde consigue normalmente el agua par | ra consumo de la familia? (marcar sólo una opción) |
| - De manantial o puquio | - Conexión o grifo domiciliario |
| - De río | - Pileta Pública |
| - De pozo | - Otro |
| 61. ¿Quién o quiénes traen el agua? | |
| - La madre Madre y | y padre |
| - El padre Madre e | e hijos |
| 62. ¿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 |
| 63. ¿Cuántos litros de agua consume la familia po | or día? |
| - Menor o igual a 20 lts | - De 81 å 120 lts |
| - De 21 a 40 lts | - Mayor a 120 lts |
| - De 41 a 80 lts | |
| 64. ¿Almacena o guarda agua en la casa? | SI |
| 65. ¿En qué tipo de depósitos almacena el agua? | To come N |
| - Tinajas o vasijas de barro | Galoneras Pozo |
| - Baldes | Cilindro Otro |
| A second | |

| ¿Puede mostrármelos? (observación) | |
|---|--|
| LIMPIOS X SUCIOS | |
| 6. ¿Los depósitos se encuentran protegidos con t | apa? (observación) |
| SI 🛛 | |
| 7. ¿Cada qué tiempo lava los depósitos donde gu | narda el agua? |
| - Todos los días 🗶 - Una vez a | ı la semana Al mes |
| - Interdiario Cada quir | nce días Otro |
| 8. ¿Cómo consume el agua para tomar? | |
| - Directo del depósito donde almacena | Hervida |
| - Directo del grifo (agua sin clorar) | The state of the s |
| - Directo del grifo (agua clorada por la JASS | 5) Otro |
| 9. Anotar el dato de lectura de cloro residual | And the second of the second o |
| - Menor a 5 mg/lt | OTA: Si no se dispone de reactivo y comparador de cloro en ese momento, anotar el dato de la |
| - Entre 5 y 8 mg/lt | evaluación del estado de la infraestructura, ya que también tomará el dato de cloro residual |
| - Mayor a 8 mg/lt | que tamoren tomara el dato de oloro residua. |
| Disposición de excretas, basuras y aguas gri | ises |
| 70. ¿Dónde hacen normalmente sus necesidades | |
| | Acequia Baños con desagüe |
| - Hueco (letrina de gato) | Letrina Otros |
| 71. Si tiene letrina preguntar: ¿Qué echa al huec | • |
| | - Otros |
| - Ceniza Estiércol de c | aballo o burro |
| 72. ¿Me podría enseñar su letrina? (De lo observ | vado anote) |
| 72a) Tiene paredes, techo, puerta, losa, tapa, tubo (todos) | 72c) Eliminan heces y papeles en el hoyo |
| SI 🐹 NO 🗌 | SI NO 🗵 |
| 72b)La letrina tiene mal olor | 72d)Condición de la letrina: Letrina completa, sin mal olor y limpia |
| SI NO 🖂 | sı 🗶 NO 🗌 |
| 73. ¿Dónde eliminan la basura de la casa? | |
| - Chacra | - La quema🄀 |
| - Microrelleno sanitario | - Alrededor de la casa |
| - Acequia o río | - Otros |

| - Chacra | - Pozo de drenaje |
|--|---|
| - Acequia o río | |
| | |
| spectos de salud | 380 1451 |
| ¿Tiene niños menores de cinco años? | |
| SI NO 🖂 | Cuántos? |
| 5. ¿En los últimos quince (15) días, alguno de esto | os niños ha tenido diarrea? |
| si 🗌 NO 🖂 | Cuántos niños? |
| Recuerde que el Programa Nacional de Enfern persona tiene diarrea cuando presenta deposi 3 o más en 24 horas. Puede te | |
| 7. Se lava las manos con: jabón, ceniza o deterger | nte? |
| SI NO | |
| 8. ¿En qué momentos usted se lava las manos? | |
| - Antes de comer | - En todas las anteriores |
| - Antes de preparar los alimentos | - Ninguna de las anteriores |
| - Después de usar la letrina | |
| 79. ¿En qué momentos sus niños se lavan las mano | |
| Niño 1 | Niño 2 Niño 3 |
| - Antes de comer | |
| - Después de usar la letrina | |
| - En todas las anteriores | |
| - Ninguna de las anteriores | |
| 80. ¿Estado de higiene (observación)? | |
| Limpia | Descuidada |
| - De la madre | |
| - De los niños <5 años | |
| - De la vivienda | |
| | (Agradecer gentilmente por su colaboración) |
| A. (2) see this do deposite almost an el apra | 1 / 1 |
| Fecha: 31 / 05 / 2017 | HALL |
| 1105 5400 | NO ESC: -011. |
| Nombre del encuestador: Lus Suga | No. |

Megando al cacerio de carnachique. Distrito de Otuzco, Provincia de otuzco, Región la libertad.



porblo de carnachigue

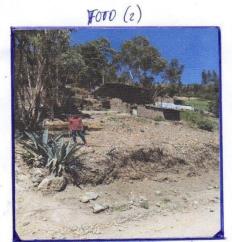


Foto en busqueda del puguio del cacerio del carnechique

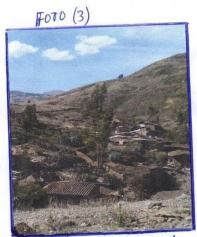
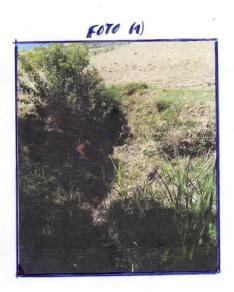
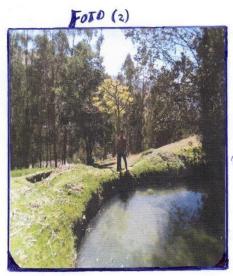


Foto Panosamico del Cacerio de carnechique

Megando al proprio del cocerco carnachique.

Distrito de ologio, provincia de ologio Región.
la libertad.



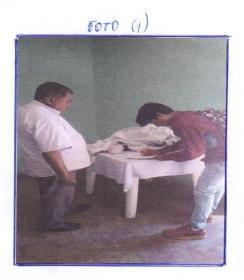


Puguio, del cacerció de carnachique

· encurstamos al Seños Federico Huamancondor Quispe.

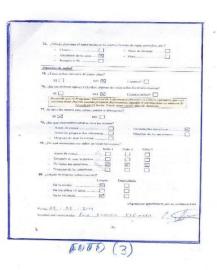
Sus integrantes de su familia son 6.

· y no cuenta con agua potable y solo se abostecen de





| "Pacile mouriemelos? (abserva | eción) |
|---|---|
| III Element | xios [] |
| 66. Dan depósicos se encontrara pro | otogidns don tips ((observacion) |
| 81_⊠ N | 0 |
| 67. ¿Cada qué trempo tava los stopia | sinos dunde garrde el agua? |
| - Todac list due | - Una vez a la sumano. 🖂 - Al mes |
| - Interdianty | - Chris quence dras |
| 68. ¿Ciena passesurer et agan para to- | |
| - Digecto del deplicito ekonón als | |
| - Diegess del grifo (agua sin elo | |
| - Directo del grifo (agua obresdo | |
| 69. Anotar el deto de fectura de clas- | |
| Menor a 5 mg/R Extre 5 v 8 mg/t | cheen en oan managente, produc el stato de la |
| - Manor all truch | ovolkazzán do neměn do le refraçatejútaja, tra ppe rasablós tomatú of slasa sir elsen resident |
| | |
| Distanciación de exerctas, hacaces. | |
| 70. ¿Dónde Naciar recrosalimente sea | *** *** *** ************************** |
| - Hacco (knime de sales | |
| | ocha al hueco de la licenza para evitar al mal olur? |
| | Screens Organ C |
| - Cooks6 | C central os otherios de localisas |
| 72. ¿Ne pourse enseine na letrine? (| De la observacio mote) |
| 72a) Tirrae paredes, tector, pice tama, tube (codes) | ria, Iosz. 73c) Blisshaan books y papeles ess el |
| | D |
| | 77d) St NO 1 |
| 72bit a lutrica risem naci ofor | complete, are real olecy lamps |
| 81 100 | SI SI SI NO □ |
| 73. ¿Direde stimmum la bosura de la | cuta? |
| + Cheers | |
| - Microsoftow sanitories | |
| Accepta o tio | . Dates |
| | * |
| | 34 |



· Encuestando al Senor Regoberto Huacatologue condore

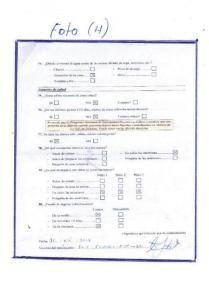
sus integrante de su familia son s

y no cuentan con agua potable y se abastecen de un
vio.

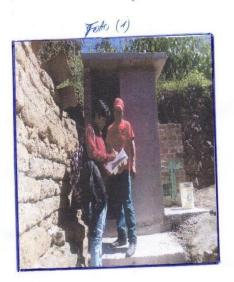


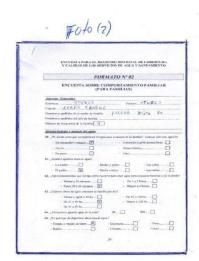


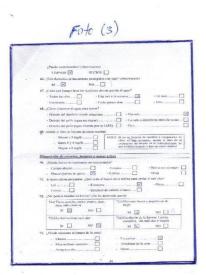


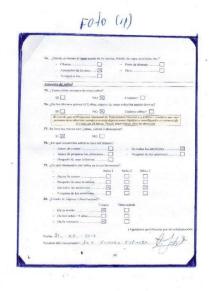


· Encuestando al señor Eugenio solis Ovijano tiene 40 oños · Sus integrantes de su familia son 4 · y ro aurtan aun agua Patoble y se abasteren de un rio







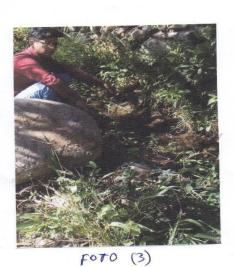


En este imagen apreclamos el levantamiento topografico con la estación total, siguiendo el cauce natural de mi puquio del caserlo carnachique, provincia de otyzco, distrito de otyzco, región la libertad.









ANEXO 3: Resultados del agua potable y mecánica de suelos



LABORATORIO DE CONTROL AMBIENTAL INFORME DE ENSAYO FISICOQUÍMICO Y MICROBIOLÓGICO

N°101518 _ 20 - LABCA/USA/DRSPN

| 0 | EL CASERIO DE CARNACHI | ELUIS DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO D QUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTU N LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 201 | ZCO, REGIÓN LA |
|-----------------|------------------------|---|----------------|
| LOCALIDAD: | CARNACHIQUE | FECHA DE MUESTREO: | 26/04/2021 |
| DISTRITO: | отигоо | FECHA DE INGRESO AL LABORATORIO: | 27/04/2021 |
| PROVINCIA: | отигсо | FECHA DE REPORTE: | 03/05/2021 |
| DEPARTAMENTO: | LA LIBERTAD | MI ESTREADO DOD. | -t-t-ut- |
| TIPO DE MUESTRA | AGUA | MUESTREADO.POR: Muestra tomada el se | oscitanse |

DATOS DE MUESTREO

| COD. LAB. COD. FUENTE - UBICACIÓN DEL PUNTO DE | | FUENTE - UBICACIÓN DEL PUNTO DE | HORA DE | COORDENADAS UTM | |
|--|-------|---|----------|-----------------|---------|
| COD. LAB. | CAMPO | MUESTREO | MUESTREO | ESTE | NORTE |
| 101518_20 | M1 | Agua de manantial de ladera - fuente conocida como "Laguna" - Caserio - Carnachique / Otuzco / Sr. Suderio Espinoza Jorge Luis. | 07:20 | 7817.542 | 809,633 |

RESULTADO DEL ANÁLISIS FISICOQUÍMICO MICROBIOLÓGICO

| | CODIGO DE MUESTRA 101518_20 | | |
|---|--------------------------------|--|--|
| PARAMETROS | | | |
| Ph | 7.65 | | |
| Turbledad (UNT) | 0.56 | | |
| Conductividad 25 °C (us/cm) | 636.4 | | |
| Sólidos Totales Disueltos (mg/L) | 39.92 | | |
| Coliformes Totales (NMP/100mL) | < 1.8 | | |
| Coliformes Termotolerantes (NMP/100mL) | < 1.8 | | |
| Nota: < " Valor " significa no cuantificable inferior al valor indicado | | | |

Métodos de Ensayo: Conductividad y sólidos Tofales Disueitos: Electrodo APHA. AWW, WEF. 2510 B. 22th Ed. 2012. Turbiedad: Nefelométrico: APHA AWWA, WEF, 2130B, 22nd Ed, 2012. Numeración de coliformes Totales y Termololerantes por el Método Esrandarizado de Tubos Múltiples APHA. AWWA, WEF, 8221 B Y 9221 E 22th Ed, 2012.

Atentamente,



CC. USA/RSPN Archivo Laboratorio.



Estudios Geotecnicos, Laboratorio de Mecánica de Suelos, Asfalto, Concreto, Materiales de Construcción Análisis Químico de Agua e Hidráulica y Construcciones en General Resolución Nº 028319-2017/DSD-INDECOPI

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

LIMITES DE CONSISTENCIA

ASTM D-4318

JORGE LUIS SUDARIO ESPINOZA
ING. JORGE L. GUIRUZCIOA UNDANIVIA
OTUZEO-OTUZEO-LA LIBERTIAD
JULIO DEL 2021 (A LA PECHA NO SE PRESENTO AGUA A LA PROPLINDIDAD DE EXCAVACIÓN)
C-1 / E-1 / CAPTACION 1 / (MJESTRA EXTRADA Y TRANSPORTADA POR EL SOLIDITANTE)

Paso de maistra seca
Paso de maistra seca luego de lavado
Paso perdido por lavado

| Contenido de Humedad | %Que Pasa | Acumulado | *Retenido Parcial | Peso Retenido | Abertura (mm) | ASTM |
|--|--------------|-----------|----------------------|------------------|------------------|--------|
| 26.69% | 900.00 | ID 00 | 0.00 | 0.00 | 76.200 | 3" |
| 20.00% | 900.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 63.500 | 2 1/2" |
| Limites e indices de Consistencia | 100.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 50,600 | Z |
| California de Contracionesta | 500.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 38.100 | 1 1/2" |
| L Liquido : 33 | 100.00 | 00.00m | 0.00 | 0.00 | 25.400 | 1" |
| L. Phindico : 20 | 100.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 19.050 | 3/4" |
| Ind. Planticided : 13 | 100.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 12.700 | 1/2" |
| Clasificación de la Muestra | 99.48 | 0.52 | 0.53 | 50.50 | 9.525 | 387 |
| Cissincación de la Muestra | 99.11 | 0.00 | 0.36 | 7.25 | 6.350 | 14" |
| Class SUCS CL | 99.00 | 1.01 | 0.02 | 2.35 | 4.178 | No# |
| Class AASHTO - A-5 (10) | 98.82 | 1.15 | 0.18 | 3.58 | 2.360 | . 6 |
| Descripción de la Musetra | 188,50 | 1.50 | 0.32 | 6.40 | 2.000 | 10 |
| Descripcion de la Muestra | 97.97 | 2,03 | 0.53 | 10.50 | 1.180 | 16 |
| (A) | 06.94 | 3.06 | 1.03 | 20.60 | 0.850 | 20 |
| 7 | 95.77 | 4.23 | 1.57 | 23.40 | 0.600 | 30 |
| SUCS: Arcilla Ligera con arena. AASHTO Material limo arcilloso. Suelo arcilloso. Polo | 185.15 | 4.00 | 0.62 | 12.35 | 0.425 | 40 |
| malo como autorado. Con un 84.82% de fe | 103.14 | 6,65 | 2.01 | 40.20 | 0.300 | 50 |
| mad complianguess. Con on programme | 92,33 | 1 No. 1 | 0.01 | 16.20 | 0.250 | 60 |
| | P1.67 | 8.23 | 30,0 | 13.20 | 0.180 | 80 |
| Descripción de la calicata | 89.35 | 10.65 | 2.33 | 45.50 | 0.150 | 100 |
| Descripcion de la calicata | 84.82 | 75.18 | 4.53 | 90.50 | 0.074 | 200 |
| C-1 E-1 | 0.00 | 100,00 | 84.82 | 1695.47 | A TOTAL | <200 |
| Profundeted : 0-3 m | | | 100.00 | 2000.00 | | Total |



GBCON COMMISSION OF THE PARTY O



Estudios Geotecnicos, Laboratorio de Mecánica de Suelos, Asfalto, Concreto, Materiales de Construcción Análisis Químico de Agua e Hidráulica y Construcciones en General Resolución Nº 028319-2017/DSD-INDECOPI

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

LIMITES DE CONSISTENCIA

ASTM 04318

TOISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASENIO DE CANACHIQUE, DISTRITO DE OTUZO, REGION LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICION SANTANIA DE LA POBLACION-2019*

JORGE LUIS SUDARIO ESPRIOZA
ING. JORGE L. DUPUZGOA URDANIVIA
OTUZGO-OTUZGO-LA LIBERTIAD
JULIO DEL 2021 (A LA PECHA NO SE PRESENTO ÁCUA A LA PROPUNDIDAD DE EXCAVACION)
JULIO DEL 2021 (A LA PECHA NO SE PRESENTO ÁCUA A LA PROPUNDIDAD DE EXCAVACION)
C-1 / E-1 / CAPTACION 1 / (MUESTINA EXTRADA Y TRANSPORTADA POR EL SOLICITANTE)

| Descripción | Limite Liquida | Limite Plastico | |
|---------------------------------|-------------------|-----------------|--|
| N° de golpea | g/R 20 34 | | |
| Peso de tare (g) | 9.23 9.07 8.79 | 9.97 10.23 | |
| Peso de tare * auelo húmedo (g) | 15.49 15.67 15.04 | 11.05 11,25 | |
| Peso de tera + autrio seco (g) | 14.23 13.87 | 10.87 11.08 | |
| Contenido de Humedad % | 41.63 31.66 23.03 | 19.98 19.91 | |
| Limited 4.75 | 33 | 20 | |



ECUACIÓN DE LA RECTA

Ec: -73.58765 log(x)+135.72944





Estudios Geotecnicos, Laboratorio de Mecánica de Suelos, Asfalto, Concreto, Materiales de Construcción Análisis Químico de Agua e Hidráulica y Construcciones en General Resolución Nº 028319-2017/DSD-INDECOPI

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

ANALISIS MECANICA POR TAMIZADO

ASTM D-422

**DISPRÍO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGION LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICION SANTARIA DE LA POBLACION - 2010*

JORGE LUIS SUDARIO ESPRIOZA
ING. JORGE L. QUIPUZCOA URDANIVIA
OTUZZO-OTUZZO-O-LA LIBERTAD
JULIO DEL 3011, ILA FECHA NO SE PRESENTO AGUNA LA PROPUNDIDAD DE EXCAVACION)
C-1 / E-1 / CAPTACION 1 / (MUESTRA EXTRAIDA Y TRANSPORTADA POR EL SOLICITANTE)

CONTENIDO DE HUMEDAD

ASTM D-2216

| Descripción | | Muniting 01 | Musestra 02 | Musstra 03 | |
|-------------------------------|------|-------------|-------------|------------|--|
| Peso del tarro | 600 | 58.62 | 449.09 | 48.68 | |
| Peso del tarro + suelo humedo | (2) | 110.4 | 123.5 | 102.3 | |
| Pesa del terro + quelo seco | 190 | 102.42 | 197.79 | 91.09 | |
| Peso del sualo seco | (a) | 52 | 58.7 | 42.41 | |
| eso del agus | (80) | 13.98 | 15.71 | 11.21 | |
| G de trumedad | (9) | 25.67 | 26.76 | 26.43 | |
| % de humedad promedio | (a) | | 26.69 | | |





Estudios Geotecnicos, Laboratorio de Mecánica de Suelos, Asfalto, Concreto, Materiales de Construcción Análisis Químico de Agua e Hidráulica y Construcciones en General Resolución Nº 028319-2017/DSD-INDECOPI

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

ANALISIS MECANICA POR TAMIZADO

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASENIO DE CAMACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICION SANTARIA DE LA POBLACION - 2019"

SOLICITANTE JONGE LUIS SUDANIO ESPINOZA ING. JORGE L. QUIPUZCOA URDANIVIA OTUZCO-OTUZCO-LA LIBERTAD RESPONSABLE UBICACIÓN

ING. JORGE E. GURPLIZCOA URDARIVIA
OTUZGO-OTUZGO-LA LIBERTAD
OTUZGO-OTUZGO-LA LIBERTAD
JULIO DEL 2221 (A LA PECHA NO SE PRESENTO ASSIA À LA PROPLINDIDAD DE EXCAVACION)
C-1 / E-1 / CAPTACION 1 / (MUESTRA EXTRACIA Y TRANSPORTADA POR EL SOLICITANTE) MUESTRA

> PESO UNITARIO DEL SUELO Frasco Graduado Muestra N° 113.94 Peso del frasco (gr) 113.94 1027.41 1027.41 Volumen del frasco (cm3) Peso del suelo Húmedo + Frasco (gr) 🦸 1410.23 1452.73 Peso del suelo Húmedo (gr) 1296.29 1338.79 Peso Unitario Húmedo (gr/cm3) 1.262 1.303 Contendio de Humedad (%) 26.69% Peso Unitario Seco (gr/cm3) Peso Unitario Seco Promedio (gr/cm3) 1,279





GECONSAC

Geotecnia & Construcción - Servicios Generales S.A.C.

Estudios Geotecnicos, Laboratorio de Mecánica de Suelos, Asfalto, Concreto, Materiales de Construcción Análisis Químico de Agua e Hidráulica y Construcciones en General Resolución Nº 028319-2017/DSD-INDECOPI

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

ANALISIS MECANICA POR TAMIZADO ASTM D-422

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARVACHIQUE, DISTRITO DE CITUZCO, PROVINCIA DE CITUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2019"

SOLICITANTE JONGE LUIS SUDANIO ESPINOZA ING. JORGE L. QUIPUZCOA URDANIVIA RESPONSABLE UBICACION OTUZOD-OTUZOD-LA LIBERTAD

OTUCCIO OTUCCO-LA LIBERTIAD
JULIO DEL 2014 (I.A.L. PECHA NO SE PRESENTO AGUA A LA PRIDFUNCIDAD DE EXCAVACION)
C-1 / E-1 / CAPTACION 1 / (NUESTRA EXTRAIDA Y TRANSPORTADA POR EL SOLICITANTE)

MUESTRA

ASENTAMIENTO INICIAL Teoria Elástica CAPACIDAD DE CARGA $qu = cNc Sc + qNqSq + \frac{qB}{3}NqSq$ $\label{eq:special} \mathbf{S} = \mathbf{C}_{g} \ \mathbf{q} \mathbf{B}(\frac{1-\alpha^2}{r_{\mathrm{C}}})$ FACTORES DE FORMA (Vesic)

FACTORES DE CAPACIDAD DE CARGA

 $Nq = e^{p \tan f} \tan^2(\frac{1}{4}p + \frac{1}{2}f)$

Ng = 2(Nqq+1)tanf

 Peac unitario aueto encima NNF
 0.965

 Peac unitario aueto debago NNF
 1.279

 Peac unitario aueto debago NNF
 1.25

 Pactor de segundada
 1.5

 Probundidad de cirrierito cerristo
 40,00

 Sobrecorge ao la basso del cimiento cerristo
 q=gD= 1.92

 Sobrecorge ao la basso del cimiento cerristo
 q=gD= 1.93

 $Sc = 1 + \frac{B}{L} \frac{Nq}{Nc}$

 $Sq = 1 + \frac{\pi}{L} \tan f$ $Sg = 1 - 0.4 \frac{8}{7}$

| | CONSIDER | ANDO FALL | LALOCAL | POR CORTE | | 9 |
|-------------------------|------------|-----------|---------|------------|-------|-------|
| Angulo de fricción d | C (kg/cm2) | Nc | Nq/ | Ny (vesic) | NejNc | Tan 6 |
| 22.32 | 0.017 | 17,249 | 8.083 | 0.409 | 0.469 | 0.411 |

| | | | | | CIMIENTA | COON COMMEN | |
|--------|------|------|------|------|-------------|--------------|-------|
| B. (m) | Limi | Sc | Sq | 5g . | qu (kg/cm2) | qud (kg/cm2) | S(on) |
| 0.40 | | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 11.31 | 0.44 | 0.06 |
| 0.50 | | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.36 | 0.45 | 0.08 |
| 0.00 | | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.40 | 0.47 | 0.10 |
| 0.80 | | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.50 | 0.50 | 0.14 |
| 1.00 | | 1.00 | 1.00 | 1.00 | 1.59 | 0.53 | 0.18 |
| | | | | | | | |

| Towns N | Y 6000 | ys. 1 | CIME | NTACE | ON CHADRAD | A | 5-510 |
|---------|--------|-------|------|-------|-------------|--------------|-------|
| B (m) | L(m) | Sc | 5q | Sg | qu (kg/cm2) | qud (kg/cm2) | Sjon |
| 1.20 | 1.20 | 1.47 | 1.41 | 0.60 | 2.96 | 0.99 | 0. |
| 1.30 | 1.20 | 5.47 | 1.41 | 0.60 | 2.99 | 1.00 | 0. |
| 1.50 | 1.20 | 5.47 | 1.41 | 0.60 | 3.04 | 1.01 | 0.5 |
| 1.80 | 1,20 | 1.47 | 1.41 | 0.60 | 3.13 | 1.04 | 0. |
| 2.00 | 1.20 | 1.47 | 1.41 | 0.60 | 3.19 | 1.06 | 0.3 |

| | | | CIME | NTACH | ON RECTANGE | ULAR | |
|-------|------|------|------|-------|-------------|--------------|------|
| B (m) | L(m) | Sc | Sq | 5g | qu (kg/cm2) | qud (kg/cm2) | 5(cm |
| 1.00 | 1,20 | 1.39 | 1.34 | 0.67 | 2.50 | 0.93 | 0.4 |
| 1.20 | 1.50 | 1.37 | 1.33 | 0.66 | 2.85 | 0.98 | 0.5 |
| 1.50 | 1.80 | 1.39 | 1.34 | 0.67 | 2.96 | 0.99 | 0.7 |
| 1.80 | 2.00 | 1.42 | 1.37 | 0.64 | 3.09 | 1.03 | 0.8 |

0.99 kg/cm2 9.66 tn/m2 14.19 tn 0.42 cm

| CARGA ADMISIBLE BRUTA | |
|-----------------------|--|
| 14.19 tn | |
| 1100 - 1100 | |

| A-61300 | | | |
|------------|----------------------|-------------|-----------------------|
| N-0 (10) | - / | 0/ | 16 |
| C (kg/cm2) | PAL | GECO | NSAC |
| 0.0168 | - // | 010 | |
| | C (kg/cm2) 0.0168 | 0.0168 P.u. | C (kg/cni2) P.u. GECO |

ANEXO 4: Panel Fotográfico.





 ${\bf Imagen} \ N^\circ \ 02$: Llegando al Caserío de Carnachique distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región la liberta

Fotografía de la captación del caserío de Carnechique.



 ${\bf Imagen} \ N^{\circ} \ {\bf 03:}$ Puquio del Caserío de Carnachique distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región la libertad



Imagen N°04: Señalando el puquio del Caserío de Carnachique distrito de Otuzco, provincia de Otuzco, región la liberta

ANEXO 5: Fichas técnicas llenas.

Anexo 5.1. Fichas de evaluación

1. Ficha de evaluación de la captación del caserío de Carnachique.

| TÍTU | LO DEL PROYECTO | 11.17 | | 11.7 | | | | | | | CH) |
|----------------------|---------------------|--|------------------------------------|-----------------|-------------------------|-----------|---|------------------|-------------------|---------------|-------------------|
| | Tesista: | 5 5 | | | | | | | 500 | ULAD | 37.00 |
| | Asesor: | | 49 | 91 | | 100 | | | UNIVER | CAT | LICA LOS ÁNGELES |
| | LUGAR | DISTRITO | D: PRO | OVINCIA: | REGIÓN: | | | FECHA: | UNIVER | CHIME | |
| ĺ | | ** | | (8) | | | | NIVEL I | ESTÁTICO = | | |
| | DISEÑO | D HIDRÁULICO Y | DIMENCIONAN | MENTO ESTRUC | CTURAL PARA LA | CAPTAC | CIÓN DE | UN MANA | NTIAL DE LAD | ERA | N/2 |
| Caudal | máximo : | Ą | | | | | | mitad del | | | |
| | | 13 8 8 1 8 8 | Altura de filtre | o se conside | era la altura minima | Diámet | | anastilla de | Borde | libre | Altura de agua |
| Caudal: | minimo : | AA L A L A L A L A L A L A L A L A L A | | | | | salida | | | | |
| Gasto Má | iximo diario : | ALTURA DE LA CAMARA HUMEDA | | | 3 | | | | 0 (C) 8 (C) | | |
| Ancho de | la Pantalla : | W. | | | | | | e | 8 28 | | 36 |
| Diámetro de la | Tuberia de Salida : | DIMENS | IONAMIENTO D | E LA CANASTIL | .LA Altura | de la ran | ıvra | 9 | Largo de 1 | la ranura | 3 6 |
| | | Area total de la ranu | ra | | | | | | | | |
| Y | Diámetro en pl | g. | | Tn/m3 Peso | especifico del suelo | | | | El coeficient | e de empuje | 3 8 |
| SE | Gasto máximo de la | fuente | DISEÑO | Angulo de rozam | iento interno del suelo | | 100000000000000000000000000000000000000 | PUJE DEL | Siendo la altura | a del Terreno | 1 |
| REBOSE Y LIMPIEZA | Perdida de carga un | itaria | ESTRUCT | Coeficie | nte de fricción | | 0.00 | LO SOBRE MURO | RESUL' | TADO | 3.0 |
| 27 | Resultado | | | Tn/m3 Peso es | pecifico del concreto | | | 2.120110 | IGDOL | IADO | |
| | | | * | MOMENT | O DE VUELCO | | - 12 | Mom | ento de Estabili: | zación (Mr) y | el peso W : |
| | | | Mo | = P x Y = | 100 | | w | | W (kg) | X (m) | Mr = X * W (Kg/m) |
| | | | Considera | ando Y = h/3 = | 24 | | | | | | |
| | | | o E | Por volted | 0 | | | | | | |
| | | | CHEQUEO DE LA ESTRUCTU RA | Máxima carga u | mitaria | 8 | | 3 | 8 82 | 36 3 | 3 (2) |
| | | | CHEQUEO DE LA ESTRUCTU RA | Por deslizami | ento | 3 | -8 | | 8 (0) | | 3 (2) |

GONZALO EDILARDO ERANCE CERNA
INGENIERO CIVIL
REG COLEGIO DE INFORMATION N. 10-04-2

ing. CIP. BADA ALAYO DELVA FLOR ING. CIVIL Pag. Colegio de Ingenieros Nº 150057 2. Ficha de evaluación de la línea de conducción del caserío de Carnachique.

| | т | ÍTULO D | EL PROY | ECTO: | | | | | | | | | | | | | | | | | | ULADEC | H) | |
|-----|-----|---------|-------------------|--------------|---------|-------|---------------|------------|----------|--------|-----------------|---------------------|---------|---------|---------------|-----------|-------|---------|----------------|----------|----------------|-----------------------|-----------|--------------|
| | | | Tesista: | | - | | | | | | | | | | | | | | | | UNIVERSI | DAD CATOLIC CHIMBO | CA LOS ÁN | GELES |
| | | | Asesor: .UGAR: | | | | 0 | ISTRITO: | | |) F | PROVINC | IA: | | F | EGIÓN: | 8 | | C/ | AJA U. C | AUDALE | S | | |
| | | | | | | | | | | | | | 3 | | | | | - 1 | NIVEL | . ESTÁT | ICO = | | | |
| | | | | | | | | DISI | EÑO HIDF | ÁULICO | TUBER | IA DE CO | NDUCCI | ÓN POR | GRAVE | DAD | | | | | | | | |
| TBA | AMO | L | Viviendas | Vivienda | CC |)TA | Diferencia de | % | L | TOTAL | - 4 | Diámetro Nominal | | TIPO | | Pérdida | ٧ | | OTA MÉTRICA | | ESIÓN ÁMICA | PRES ESTÁ | | |
| | | Tomada | Actuales | S Futuras | TER | RENO | Cotas | Incremento | DISEÑO | TUBOS | Diseño (l/s) | Nonnia | interno | TUBERIA | de Tuberia | Hf (m) | | FIEZO | RETRICA | Dilvia | NIVIICA | EOIA | HOA | OBSERVACIONE |
| Е | P.0 | (m) | | | INICIAL | FINAL | | | (m) | | 57.7 | (pulg.) | (pulg.) | | | , T. | (m/s) | INICIAL | FINAL | INICIAL | FINAL | INICIAL | FINAL | * |
| | 8 | 8 8 | | 8 8 | | \$ | | 8 | 33 | 0 1 | | Σ | 0 3 | | 8 8 | - 3 | | | | | | | | 0 |
| | Š. | | | | | | 2 | | 3 | 3 3 | | | 8 3 | | | 3 | | | | | | | ě | S |
| | C) | | | | | | | 10 | ** | | | | | | | | | | | | | | | |
| | Ö. | | | | | | | | ** | | | | | | | | | | | | | | | 70 |
| | 45 | | | S 20 | | | | e. | 23 | | | | | | S 20 | | | 6 6 | | | | | | es . |

ing. CIP. BADA ALAYO DELVA FLOR ING. CIVIL Pag. Colegio de Ingenieros Nº 150057

3. Ficha de evaluación del reservorio del caserío de Carnachique.

| | TÍTULO DEL PRO | OYECTO: | | | | | | | | | | | |
|------------------------------|-----------------------|---------------|------------|--------------|--------------------|------------|---------|---------|------------|------------|----------|-------|----------------------|
| ULADECH | Tesista: | 8 | | | | | | | | | | | |
| ULA | Asesor: | a 8 | | | | | | | | | | | |
| VERSIDAD CATÓLICA LOS ÁNGELE | LUGAR: | DI | STRITO | : F | PROVINCIA | \ : | RE | GIÓN: | | FE | CHA: | 55 | |
| CHIMBOTE | <u> </u> | DISEÑO | DE RES | ERVORI | D DE ALMA | ACENAM | IENTO |) | 1.2 | | | | |
| Altura de agua: | Ancho | de la Pared: | | | Borde lib | re: | 3 6 | | Alt | ura total: | | | |
| | | | | | | | URAL | DEL RES | SERVORIC | | | | |
| | 59 | | | | CHARLES CONTRACTOR | | 3/2 | P=Y | axh | Ele | mpuje de | lagua | es: V = Ya x h' x b |
| | 35 | Pes | o especíl | fico del ag | ua | | 36 | Ya | = | | | | 218/2011 ASSOCIATION |
| | 3 | Pes | o específi | ico del terr | eno | | (3) | Yt | = | CI. | | | |
| | | Capac | idad Port | ante del te | erreno | | | Gt | 1= | | | | |
| ESPESOR DE LA PARED | | LOSADEC | UBIERTA | | 37 2 | | 100 | 773 | | ATOSD | E DISEÑO |) | |
| 49 88 24 | 344 45 45 | 54E 70 | 3 64 | A 344 | | 5 54 5 | 25 25 | 356 | G. | 200 | | 306 | |
| | | 34 2 | 38 | 8 38 | | 3 5 | 86 86 | 865 | e e | 8 | | 5 55 | |
| | | | | | | | | | | | \Box | | |
| LOSA DE FONDO | DIS | STRIBUÇIÓN DE | LA ARM | ADURA | | | _ | DISTR | RIBUCIÓN I | DE LA AF | MADURA | AENLA | PARED |
| | | | | | | | 97. 37 | 25 | | | | 339 | |
| | NS 40 40 | | | | | | 0 0 | | | | | 38 | |
| TRIBUCIÓN DE LA ARMADU | IDA ENTA LOSA DE CURI | IEDTA | DISTRIB | LICIÓNIDE | LA ARMADU | IDAENI | N OS | A DE EO | NDO | CUI | FOLIECT | FLOV | DSA DE CUBIERT |
| TAIDOCION DE LA ARIMADO | IN LINEA LOGA DE COD | LITTE | DISTRIB | CION DE | LA ACMADO | DOM CIVIC | 1000 | DEFU | 1400 | CHI | I | LLAL | JUM DE CODIEN |
| | | | | | | | 55 25 | 200 | | | | | |
| | | - 1 | | | | | 931 330 | 200 | | 7 | 1 | - 10 | |
| | 3 3 | 31 3 | 36 | | - E | | 3 8 | 8 | - 8 | 8 8 | | 1 8 | |

Ing. CIP. BADA ALAYO DELVA FLOR ING. CIVIL Pag. Colegio de Ingenieros Nº 150057

4. Ficha de evaluación de la línea de aducción del caserío de Carnachique.

| | | / | 1 | | | | TÍTUL | O DEL PRO | YECTO | 1 | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------|-----|-------------|-----------|----------------------|---------|-------|-------------------|------------|-------------|----------------|--------|----------|---------------------|-----------------|-------------|---------------|-------|---------------|--------|-------------|-------|--------------|-------|-------------------|
| | | (| ADECH | | | | | Tesista: | | | | | | | | | | | FECHA: | | | | | 100 |
| | | O | ATOL | | | | | Asesor: | | | | | | | | | | | | | 207 | | | |
| UNIV | ERS | IDAD C | ATÓLICA L | OS ÁNGEL | ES | | | LUGAR: | | | | DISTRIT | 0: | PR | OVINC | IA: | | REGIO | | www. | OUE | - | | CAJA U.CAUDALE |
| 7) Alle G | | | IIMBOTE | ACTIVITIES NAVOTIVIS | 0.500 | | | | | | | | | | | | | | NIVEL | ESTATI | CO = | | | λ=- |
| | | | | | | 100 | | | DIS | SEÑO HI | DRÁUL | ICO TUBI | ERIA DE A | DUCCIÓN | POR C | RAVEDA | D | | 7 | | | No. | | |
| TRAI | | L Tomada | | Viviendas Futuras | COT | | Difere ncia de | % | L DISEÑO | TOTAL TUBOS | Diseno | Maninet | Diámetro Interno | TIPO TUBERIA | Cte . de | Pérdida Hf | v | CO' PIEZOM | | PRE DINÁ | | PRES ESTÁ | | OBSERVACIONES |
| E I | P.O | (m) | | | INICIAL | FINAL | Cotas | Incremento | (m) | | (1/s) | (pulg.) | (pulg.) | | Tuberia | 1000000 | (m/s) | INICIAL | FINAL | INICIAL | FINAL | INICIAL | FINAL | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | Į. | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| - | | 3 | | | | | 3 8 | | - 8 | | | | | | | | | | 8 | | 8 | 8 | | |
| Ī | | 5 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | Ì | | | 100 100 100 |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

ing. CIP. BADA ALAYO DELVA FLOR ING. CIVIL Pag. Colegio de Ingenieros Nº 150057

5. Ficha de la red de distribución del caserío de Carnachique.

GONZALO FOLIARDO FRANCE CERMA
INGENIERO CIVIL
REG COLEGIO DE INOTIL
REGIO DE I

| | | / | (H) | | | T | ÍTULO DEI | PROYEC | IO: | 8 | | | | | | | | | | | | | | |
|------|---------|------------|------------------|-----------|---------|----------|------------|----------------|--------|---------|------------|--|----------|-----------|---------|---------|-------|---------|------------|----------|---|---------|-----------|---------------|
| | | (| ADECH | | | Ē. | Te | sista: | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Co | ATOL | | | · E | As | esor: | | e. | | | 55 | | | | 31: | | | 8 | 8 | | - 10 | |
| IN | IIVED C | IDADC | TÓLICAI | OS ÅNGE | LEC | | LU | GAR: | | l. | DI | STRITO: | | PR | OVINCIA | | , | RI | EGIÓN: | | | FECHA: | | |
| UIN | IVERS | | IMBOTE | ANGE | LES | | | W.Certen.ii | | | 31.50 | | | 1000 | | .00 | | 7716 | W.1500(A). | | | 77.750 | | |
| | | - 200 | Maria Administra | | | Th. | | | D | ISEÑO I | HIDRÁU | LICO REI | DE DISTR | IBUCION I | POR GR | AVEDAD | | | | - 1 | | | 616 | |
| N | OTA: | | | | | | | | | | | | | | | | | | NIVE | L ESTÁTI | CO | | | |
| | 1110 | L | Viviendas | Viviendas | COT | | Diferencia | % | L | TOTA | | The state of the s | Diámetro | TIPO | Cte . | Pérdida | v | | TA | PRE | SIÓN | PRE | 2627/07/0 | |
| 2000 | | Tomada | Actuales | | TERR | 100 1101 | de | Incremento | DISEÑO | 100000 | THE STREET | Nominal | | TUBERIA | de | Hf | | | ETRICA | DINA | 100000000000000000000000000000000000000 | ESTA | | OBSERVACIONES |
| E | P.0 | (m) | | 10.010 | INICIAL | FINAL | Cotas | | (m) | TUBOS | (1/s) | (pulg.) | (pulg.) | | Tuberia | (m) | (m/s) | INICIAL | FINAL | INICIAL | FINAL | INICIAL | FINAL | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| _ | To a | | | | | | E- | E 2 | | I - | E | | | | 1 | | | | | E - | | 1 | E S | |
| _ | 8 8 | (S) | | \$ K | | 8 | | 3) (3) | | 8 | 2 | | 3) (6) | | | | 2 3 | | | 1 | | - | 3 - 3 | |
| | 1 | - 58 | - | 1 10 | | - | | 2 2 | | - | 6 (| | ** | | 1 8 | | - | - | - | + | | 1 | 8 4 | |
| _ | 5 0 | 8 | | 1 | | 5 | C C | 3 8 | | 6 | | | 8 8 | | | | 5 3 | | | | | | 8 8 | |
| Τ | | | | | | | | 20 (2 | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 1 | 1,63 | | 55 | | | 1 | 73 88 | | | | : | 22 50 | | | | | | | | | | 70 7 | |
| | 8 8 | - 8 | | 1 0 | | 8 | | 2 0 | | | | | 8 | | | | 8 8 | | | | | | 3 3 | |
| _ | | | | | | | | | | C. | | | | | 1 | | | | | | | | | |
| | 18 | - 88 88 | | 8 | | X . | 8 | (i) | | 8 | | | ¥ 8 | | 1 - 1 | 1 | W 3 | | | 0 8 | | 4 | S 8 | |

ing. CIP. BADA ALAYO DELVA FLOR ING. CIVIL Pag. Colegio de Ingenieros Nº 150057

Anexo 5.2. encuesta de datos generales del caserío de Carnachique.

| Proyecto: | 4 | | | | | |
|--------------------|--------------------|----------------|---------------------------------|----------------|-----------------|---------------|
| Lugar: | | | | | | |
| Objetivo: | | 2112 | | | 235112 | |
| | DATOS GENE | RALES | | | CLIMA | |
| Registrado por: | | | elo. | Cálido | Templado | Frio |
| Fecha: | | Año: | 100 100 100 100 100 | | | |
| Localidad: | Distrito: | Provincia: | Región: | Régimen de II | uvias | |
| Ô | | | 8 | Epoca de la pr | 3.00% | |
| TO | POGRAFÍA DI | EL LUGAR | | | POBLACIÓN | |
| Plana | Accidentada | Muy acci | identada | N' Habitanter | Nº Varanes | Nº Mujoros |
| | 111 - 114 | 3000000000 | 185000000 | ************ | 140,600,000,000 | S 200000 0000 |
| | Tipo de su | elo | | 8 | Ocupación | |
| Arcilloso | Grava | Roca | Arenoso | Agricultura | Ganadoria | Indurtria |
| Otros | | | ă. | | Praducción prin | cipal |
| Resistencia admisi | ble del terreno ko | | | - | | |
| Profundidad de Na | pa acuífera | | | | | |
| | VIVIEND | AS | | | SERVICIOS POBI | icos |
| N' de viviendar | | 11 | | 2. | I.E | |
| | Tipu de cuartr | ucci ás | | Inicial | Primaria | Socundario |
| Ladrilla | Adobe | Piodra | Madora | | | |
| Quincha | | Otrar: | 88 | | | 9 |
| Т | IPO DE MANA | MTIAL | 9K | TU | IBERIAS DEL SI | STEMA |
| Lade | ra | Fon | do | Enterrade | 0 | Alaire |
| Difuso | | 2.000 | | | ** | 09.04.0 |
| Concentrado | | , | | 7 | | |

CONTATO EDITARDO FRANCE CERNA
INGENIERO CIVIL
REG COLEGIO DE INC.
RECUSTRO DE SURSALO UN N. C. SAS.

Ing. CIP. BADA ALAYO DELVA FLOR
ING. CIVIL
Cag. Colegio de Ingenieros Nº 150057

ANEXO 6: Memoria de Calculo

1. Población futura: Método aritmético

Cuadro N° 01: Datos para el cálculo de la población futura

| Población actual | 249 | Habitante s |
|----------------------|-----|----------------|
| Periodo de diseño | 20 | Años |

Cuadro N° 0 2: Coeficiente de crecimiento anual por departamento (r)

| DEPARTAMENTO | CRECIMIENTO ANUAL POR MIL HABITANTES (r) |
|---------------------|---|
| Tumbes | 20 |
| Piura | 30 |
| Cajamarca | 35 |
| Lambayeque | 35 |
| La Libertad | 20 |
| Áncash | 10 |
| Huánuco | 25 |
| Junín | 20 |
| Pasco | 25 |
| Lima | 25 |
| Prov. Const. Callao | 20 |
| Ica | 32 |
| Huancavelica | 10 |
| Ayacucho | 10 |
| Cusco | 15 |
| Apurimac | 15 |
| Arequipa | 15 |
| Puno | 15 |
| Moquegua | 10 |
| Tacna | 40 |
| Loreto | 10 |
| San Martín | 30 |
| Amazonas | 40 |
| Madre de Dios | 40 |

Fuente: Ministerio de Salud (1962)

 $Tabla \ N^{\circ}$ 1. Cálculo de la población futura

| Fórmula | Fórmula Reemplazando datos | | | | | | | | | |
|--|----------------------------|--------------------|------------|--|--|--|--|--|--|--|
| -1 | | Por mil habitantes | | | | | | | | |
| El coeficiente (r) Segúi | 10 | | | | | | | | | |
| | | 299 | Habitantes | | | | | | | |
| Donde: | | | | | | | | | | |
| Pf: Población fu | Pf: Población futura | | | | | | | | | |
| Pa: Población actual | | | | | | | | | | |
| r: Coeficiente de crecimiento anual por 1000 | | | | | | | | | | |
| habitantes t: P | Periodo de diseño | | | | | | | | | |

2. Caudal máximo de la fuente (Qmax): Método volumétrico

Tabla N° 02: Datos hallados en campo

| Número de pruebas | Volumen (m) | Tiempo (seg.) |
|-------------------|---------------|----------------|
| 1 | 3 | 5 |
| 2 | 3 | 6 |
| 3 | 3 | 6 |
| 4 | 3 | 5 |
| 5 | 3 | 6 |
| TOTAL | | 28 |



Diseño de la Captación

Tabla N° 03: Cálculo del caudal máximo de la fuente

| Fórmula | Reemplazando datos | Resultados | Unidades |
|--|-------------------------|------------|----------|
| $Tp = rac{tiempo \ total}{numero \ de \ pruebas}$ | $Tp = \frac{28}{5}$ | 5.60 | seg. |
| $Qmax = \frac{V}{Tp}$ | $Qmax = \frac{3}{5.60}$ | 0.54 | Lt/seg. |
| Donde: | | | |

Tp: Tiempo promedio

V: Volumen

Qmax Caudal máximo de la fuente

2. Cálculo de caudales de diseño

Cuadro N° 03: Dotación poblacional

| | CLIMA | | | | | | | | | | |
|---------------|-------|-------------|-----|-------------|--|--|--|--|--|--|--|
| POBLACIÓN | | FRÍO | C | ÁLIDO | | | | | | | |
| RURAL | 100 | Lt/hab./día | 100 | Lt/hab./día | | | | | | | |
| 2000 - 10000 | 120 | Lt/hab./día | 150 | Lt/hab./día | | | | | | | |
| 10000 - 50000 | 150 | Lt/hab./día | 200 | Lt/hab./día | | | | | | | |
| 50000 | 200 | Lt/hab./día | 250 | Lt/hab./día | | | | | | | |

Fuente: Reglamento Nacionales de Edificaciones

Cuadro 04: Datos según Minsa

| Consumo máximo diario | K1 | 1.3 |
|------------------------|----|-----|
| Consumo máximo horario | K2 | 2 |

Tabla N° 04: Cálculo de los caudales de diseño

| Fórmula | Reemplazando datos | Resultados | Unidades |
|--------------------------------|--------------------------------|------------|----------|
| $Qm = \frac{Pf * Dot.}{86400}$ | $Qm = \frac{299 * 100}{86400}$ | 0.35 | Lt/seg. |
| Qmd = K1 * Qm | Qmd = 1.30 + 0.35 | 0.45 | Lt/seg. |
| Qmh = K2 * Qm | Qmh = 2.0 * 0.35 | 0.69 | Lt/seg. |

Donde:

Qm: Caudal promedio

Pf: Poblacion fixura

Dot: Dotación

Qmd: Caudal máximo diario

K1: Consumo máximo diario

Qmh: Caudal máximo horario

K2: Consumo máximo diario

4. Diseño hidráulico para la cámara de captación

| Datos de diseño | Denominicación | Resultado | Unidad |
|--|----------------|-----------|--------|
| Caudal Maximo | Qmáx | 0.83 | 1/s |
| Caudal Minimo | Qmin | 0.65 | 1/s |
| Gato Maximo Diario | Qmd | 0.44 | 1/s |
| Diametro de tuberia de alimentación Linea de conducción | D | 2 | pulg |
| I. Calculo de la distancia entre el punto de afloramiento y la camara humeda | * | | |
| La altura del afloramiento al orificio de entrada debe ser de 0.40 a 0.6 | h | 0.4 | m |
| Velocidad de pase al orifício debe ser V< 0.60 m/seg | V | 0.6 | m/seg |
| Perdida de Carga del Orificio | ho | 0.03 | m |
| Perdida de Carga entre el afloramiento y el orificio de entrada | Hf | 0.37 | m |
| Distancia entre el punto de afloramiento y la camara húmeda | L | 1 | m |
| II. Cálculo de ancho de pantalla | | | 1 |
| Diametro de tuberia de entrada | Dc | 1.798 | pulg |
| Se recomienda utilizar un diametro no mayot a 2 " | Da | 2 | pulg |
| Numero de orificios esta en función del diametro calculado y asumido | NA NA | 3 | Pars |
| El ancho de la pantalla está en función está en función del diametro asumido | b | 1.7 | m |
| Separación de Orificios | a | 20.34 | cm |
| Distancia de la pared al primer orificio | al | 34.25 | cm |
| V. Cálculo de la altura de la camara humeda | A 1161 | | |
| Altura minima para permitir la sedimentación de arenas (min, = 10 cms) | A | 0.1 | m |
| Mitad del diametro de la canstilla de salida | В | 2 | pulg |
| Desnivel entre el ingreso del agua y el nivel de agua de la camara humeda (min = | D | 0.05 | mts |
| Borde libre (de 10 a 30 cms) | E | 0.3 | cm |
| Altura del agua sobre el eje de la canastilla | Н | 6 | cm |
| Para facilitar el transcurso del agua se asumira una altura de 30 cm | Ha | 30 | cm |
| Altura de la camara humeda | Ht | 0.8 | cm |
| Para efectos del diseño se asumira la siguente altura | Ht | 1 | m |
| . Cálculo de la canastilla | | | |
| Diametro de la canastilla | D | | i e |
| Longitud de canastilla, se recomienda la longitud de la canastilla sea mayor a 3B y menor 6B | L | | |
| | L | | : |
| 104 9 00000 | L | | |
| Ancho de ranura | Ar | | |
| Largo de ranura Area de ranuras | Lr Ar | | |
| Area total de ranuras | Atr | | |
| El valor del area total no debe ser mayor al 50 % del area lateral de la canastilla | Ag | | |
| Numero de canastillas | | | |
| T. Cálculo de rebose y limpieza | | * | * |
| Diametro de tuberia de rebose | | | oulg |
| Se usara una tuberia de PVC de 2 Pulg ye | | 2 1 | pulg |

4.1. Línea de conducción

5. Cuadro N° 06: Datos para el cálculo de la línea de conducción

| | Símbolo | Datos | Unidades |
|--|---------|------------------|----------|
| Clase de tubería | | PVC CLASE 10 D=1 | pulg |
| Caudal máximo diario | Qmd | 0.45 | Lt/seg. |
| Cota de la cámara de captación | C-C C | 3022.00 | msnm |
| Cota de la cámara rompe presión 6 | C-CRP6 | 2973.14 | msnm |
| Cota del reservorio | C-R | 2922.91 | msnm |
| Longitud de la cámara de captación hasta la cámara rompe presión 6 | L1 | 120 | m |
| Longitud de la cámara rompe presión 6 hasta el reservorio | L2 | 142.45 | m |
| Longitud total | L | 262.54 | m |

Cuadro $N^{\circ}06$: Presión máxima de trabajo según clases de la tubería

| | Carga estática (m) | | | | | |
|------------------|-------------------------------|----------------|--|--|--|--|
| | Presión máxima Presión máxima | | | | | |
| Clase de tubería | de prueba (m) | de trabajo (m) | | | | |
| TUB. CLASE 5 | 50 | 35 m. | | | | |
| TUB. CLASE 7.5 | 75 | 50 m. | | | | |
| TUB. CLASE 10 | 100 | 70 m. | | | | |
| TUB. CLASE 15 | 150 100 m. | | | | | |

Tabla N° 11: Cálculo hidráulico de la línea de conducción

| | Calculo de la linea de conduccion | | | | | | | | | | | | | | | | |
|------------------|-----------------------------------|-------------------|----------------|---------------------|------------------|-------------------|----------------------------|------------------------------|-------------------------------|------------------------------|-------------------------------|-----------|--------------------------|-----------------------|-------------------|-----------------|--------------|
| TOLINO | | Longitud | Caudal | COTA DEL | TERRENO | Desnivel | Presión | Perdida de | Perdida de | Diametro | Diametro | Velocidad | Perdida de | Perdida de | COTA DEPI | EZOMETRICA | Presión |
| TRAMO | Clase de tuberia | Total L (m) | (Qmd) (l/s) | Inicial m.s.n.m. | Final m.s.n.m | de Terreno (m) | residual deseada (m) | carga deseada (Hf) (m) | carga unitaria (hf) (m) | considerado (D) (Pulg) | seleccionado (D) (Pulg) | V m/s | carga unitaria hf m/m | carga tramo Hf (m) | Inicial (msnm) | Final (msnm) | Final (m) |
| 1 | 2 | 3 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 | 19 |
| CAP01 - CRP-01 | 10.0 | 120 | 0.50 | 3022.00 | 2973.14 | 48.86 | 0 | 48.86 | 0.4072 | 0.7 | 1.00 | 0.99 | 0.0512 | 6.15 | 3022.00 | 3015.85 | 42.71 |
| CRP01-Reservorio | 10.0 | 142.54 | 0.50 | 2973.14 | 2922.91 | 50.23 | 0 | 50.23 | 0.3524 | 0.7 | 1.00 | 0.99 | 0.0512 | 7.30 | 2973.14 | 2965.84 | 42.93 |

6. Diseño hidráulico del reservorio

Cuadro N° 07: Datos para el cálculo del reservorio

| Coeficiente de crecimiento anual | | |
|----------------------------------|-----|--------------------|
| por mil habitantes (r) | 10 | por mil habitantes |
| Población actual | 249 | Habitantes |
| Periodo de diseño | 20 | años |
| Dotación poblacional | 100 | Lt/Hab/dia |
| Consumo máximo diario K1 | 1.3 | |
| Consumo máximo horarioK2 | 2 | |

| Fórmula | Reemplazando datos | Resultados | Unidades |
|--|---|----------------|----------|
| $Vreg = 25\% * \left(\frac{Pf * Dot}{1000}\right) * 1dia$ | 7.47 | m ³ | |
| según el reglamento naciona | | | |
| Vr = 7% * Qmd | 2.72 | m ³ | |
| | pal es el 7% | | |
| Según minsa no se considera | el Vi en poblaciones rurales | 0 | m3 |
| VR = Vreg + Vr + Vi | 10.19 | m3 | |
| Se con | nsidera | 15 | m3 |
| $Tll = \frac{VR}{Qmd}$ | $Tll = \left(\frac{15 * 1000}{0.45}\right)$ | 33364.23 | seg. |
| Se convie | rte a horas | 9.27 | horas |
| Se con | nsidera | 10 | horas |
| Donde: Qmad: Caudal maxi Vreg Volumen de Vr Volumen de Vi Volumen cor VR Volumen del Til Tiempo de il | regulación reserva ntra incendios reservorio | | |

3.1 Tiempo en llenado

| Se con | sidera una H > 2.50m y < 3 | 8.00 n | 1 | | | | | |
|-------------------------|---|--------|----------------|--|--|--|--|--|
| asumimos | asumimos un H de | | | | | | | |
| Formula | despej | ando f | ormula | | | | | |
| VR = A * H | $A = \frac{VR}{H}$ | | | | | | | |
| Fórmula | Reemplazando datos | 3 | Unidades | | | | | |
| $A = \frac{VR}{H}$ | $A = \frac{15}{2.80}$ | 5.36 | m ² | | | | | |
| se considera un area de | se considera un area de A 6.00 m ² | | | | | | | |
| Donde: | 3 | | | | | | | |
| VR= Volumen de Reserv | orio 15 m ³ | | | | | | | |

A= Área rectangular del reservorio
H= Altura de agua 2.5 m

| LARGO Y ANCHO DEL RESERVORIO | | | | | | |
|------------------------------|---|---|--|--|--|--|
| LARGO | 3 | m | | | | |
| ANCHO | 3 | m | | | | |

7. Diseño hidráulico de la red de distribución

| | RED DE DISTRIBUCION | | | | | | | | | | | | |
|------------|---------------------|-------------|----------|----------|---------------|----------------|--------------|--------------------|---------|---------|-----------------|---------|--------|
| TRAMO | GAST | O (L/S) | Longitud | Diametro | velocida d | Perdida de car | ga | Cota piez (m.s. | | | erreno .n.m) | Presid | on (m) |
| | TRAMO | DISEÑO | (m) | (pulg) | (m/s) | Uni(%) | Tramo (m) | inicial | final | inicial | final | Inicial | Final |
| R-A | 0.000 | 0.690 | 42.97 | 1 1/2 | 0.61 | 12.93 | 0.55546 | 2922.91 | 2922.35 | 2922.91 | 2914.00 | 0.00 | 8.35 |
| A-B | 0.000 | 0.690 | 16.14 | 1 1/2 | 0.61 | 12.93 | 0.20864 | 2922.35 | 2922.15 | 2914.00 | 2910.00 | 8.35 | 12.15 |
| B-C | 0.025 | 0.418 | 5.20 | 3/4 | 1.47 | 148.89 | 0.77422 | 2922.15 | 2921.37 | 2910.00 | 2909.50 | 12.15 | 11.87 |
| C-D | 0.035 | 0.392 | 19.72 | 3/4 | 1.38 | 132.58 | 2.61452 | 2921.37 | 2918.76 | 2909.50 | 2908.00 | 11.87 | 10.76 |
| D-E | 0.032 | 0.358 | 5.60 | 3/4 | 1.25 | 111.76 | 0.62583 | 2918.76 | 2918.13 | 2908.00 | 2907.00 | 10.76 | 11.13 |
| E-F | 0.037 | 0.325 | 9.10 | 3/4 | 1.14 | 93.80 | 0.85359 | 2918.13 | 2917.28 | 2907.00 | 2906.00 | 11.13 | 11.28 |
| F-G | 0.042 | 0.288 | 6.21 | 3/4 | 1.01 | 75.07 | 0.46615 | 2917.28 | 2916.81 | 2906.00 | 2904.00 | 11.28 | 12.81 |
| G-H | 0.046 | 0.247 | 12.51 | 3/4 | 0.87 | 56.30 | 0.70432 | 2916.81 | 2916.11 | 2904.00 | 2902.00 | 12.81 | 14.11 |
| H-I | 0.048 | 0.201 | 5.33 | 3/4 | 0.70 | 38.39 | 0.20464 | 2916.11 | 2915.90 | 2902.00 | 2901.00 | 14.11 | 14.90 |
| l-J | 0.035 | 0.152 | 16.00 | 3/4 | 0.53 | 23.03 | 0.36849 | 2915.90 | 2915.53 | 2901.00 | 2897.00 | 14.90 | 18.53 |
| J-K | 0.058 | 0.118 | 44.65 | 3/4 | 0.41 | 14.29 | 0.63824 | 2915.53 | 2914.90 | 2897.00 | 2892.00 | 18.53 | 22.90 |
| K-L | 0.060 | 0.060 | 78.83 | 3/4 | 0.21 | 4.11 | 0.32400 | 2914.90 | 2914.57 | 2892.00 | 2886.00 | 22.90 | 28.57 |
| B-M | 0.051 | 0.272 | 23.82 | 3/4 | 0.96 | 67.47 | 1.60723 | 2914.57 | 2912.96 | 2910.00 | 2908.00 | 4.57 | 4.96 |
| M-N | 0.058 | 0.222 | 25.570 | 3/4 | 0.78 | 46.06 | 1.17784 | 2912.96 | 2911.79 | 2908.00 | 2904.00 | 4.96 | 7.79 |
| N-O | 0.053 | 0.164 | 9.16 | 3/4 | 0.57 | 26.36 | 0.24148 | 2911.79 | 2911.55 | 2904.00 | 2902.00 | 7.79 | 9.55 |
| O-P | 0.060 | 0.111 | 53.00 | 3/4 | 0.39 | 12.78 | 0.67722 | 2911.55 | 2910.87 | 2902.00 | 2898.00 | 9.55 | 12.87 |
| P-Q | 0.051 | 0.051 | 22.51 | 3/4 | 0.18 | 3.02 | 0.06792 | 2910.87 | 2910.80 | 2898.00 | 2890.00 | 12.87 | 20.80 |
| Fuente:Ela | boracion pr | opia (2022) | | | | | | | | | | | |

ANEXO 7. Costos y Presupuesto

1201001 DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA

DE LA POBLACIÓN - 2019 SISTEMA DE AGUA POTABLE

SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS LA LIBERTAD - OTUZCO - OTUZCO 10/10/2022

Descripción Und. Metrado Precio S/. Parcial St. SISTEMA DE AGUA POTABLE 199,529,41 81.01 **OBRAS PRELIMINARES** 2,039,65 01.01.01 OBRAS PROVISIONALES 2,639.85 01.01.01.01 CARTEL DE OBRA 3 80x7 20 1.00 914,85 914.88 01.01.01.02 MOVILIZACION Y DESMOVILIZACION DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS 1.08 1,125.00 81.02 CAPTACION TIPO LADERA (01 UND) 01.02.01 TRABAJOS PRELIMINARES 62.75 01.02.01.01 LIMPIEZA Y DESBROCE DEL TERRENO MANUAL 17.38 1.86 32.33 01 02 01 02 TRAZO Y REPLANTEO PRELAMINAR DE ESTRUCTURAS +0 17.38 1.75 30.42 MOVIMENTO DE TERRAS 01.02.02 781,83 MOVIMIENTO DE TIERRAS PARA ESTRUCTURAS 01.02.02.01 255.35 01.02.02.01.01 EXCAVACION MANUAL EN MATERIAL CONGLOMERADO πů 3.15 45.38 142.88 01.02.02.01.02 REFINE NIVELACION Y COMPACTADOGO 7.42 5.12 37.90 01.02.02.01.03 ELIMINACIÓN DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30.00m. 20.02 πů 3.77 75.48 01.02.02.02 MOVIMIENTO DE TIERRAS PARA LINEA DE REBOSE 525.48 01.02.02.02.01 EXCAVACIÓN MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO P/TUBERIA 0.50mx0.60m 85.00 00 00 to REFINE Y NIVELACION DE FONDO DE ZANJA, 8+0.50 12.00 3.50 42.00 01/02/02/02/03 CAMA DE APOYO CON MATERIAL PROPIO SARANDEADO, E-O 10m 12.00 5.47 65.64 01.00 00 00 04 RELLENO DE ZANUAS APISONADO CIMATERIAL PROPIO SARANDEADO. 12.00 20.80 249.60 CAPAS+ 0.20+ 01.02.03 CONCRETO SIMPLE 2,207,69 01.02.03.01 CONCRETO Fe+100 kg/cm2, PARA SOLADOS πů 9.34 295.71 100.54 \$1.02.03.02 CONCRETO PC-140 legional 1.41 324.98 458.19 01.02.03.03 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL 1.15 51.33 59.03 01 07 03 04 DADO CONCRETO PC - 140 KG/CM2 (0.30 x 0.20 x 0.20M) 60.00 01 02 03 05 ASENTADO DE PIEDRA FIC-140KG/CMZ + 30 % PM, E=0.15m 0.25 40.42 10.11 65 70 705 705 MATERIAL IMPERMEABLE (LECHADA DE CEMENTO) 0.51 33.66 12.17 01.02.03.07 CONCRETO FC +140 KG/CM2 + 30% PM mil. 5.01 200.93 1,502.66 01.02.04 OBRAS DE CONCRETO ARMADO 2.998.01 01.02.04.01 PROTECCION DE AFLORAMENTO 1,168.35 01.02.04.01.01 MURDS REFORZADOS 1,168.35 01.02.04.01.01.01 CONCRETO F C-210 kg/cm2 PMURO πú 0.84 470.79 353.46 01/02/04/01/01/02 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL PIMURO 11.62 55.81 648.51 01.02.04.01.01.03 ACERO CORRUGADO GRADO 60 Py-4050 KG/CMD 3321 5.01 166.38 01.02.04.02 CAMARA HUMEDA 1,314.24 01.00 04.00 01 LOSA DE FONDO 01.02.04.02.01.01 CONCRETO EN PO-210 kg/on2 PILOSA DE FONDO 0.43 420.79 180.94 65 00 04 00 D1 00 ACERO CORRUGADO GRADO 60 PV-4000 KG/CMD ėş. 9.41 5.01 4714 01.02.04.02.02 MUROS REFORZADOS 130.37 CONCRETO F C-210 kg/cm2 PMURO 01.02.04.02.02.01 0.73 420.79 307.18 01.02.04.02.02.02 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL PIMURO 55.81 +2 7.71 430.30 01/02/04/02/02/03 ACERO CORRUGADO GRADO 60 PV-4200 KG/CM2 38.50 5.01 192.88 01.02.04.02.03 LOSA DE TECHO 155.79 01/02/04/02/03/01 CONCRETO EN PIC-210 kg/cm2 PLOSA DE TECHO 420.79 0.11 46.29 01.02.04.02.03.02 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL 1.33 51.33 68.27 01.02.04.02.03.03 ACERO CORRUGADO GRADO 60 Py-4200 KG/CMD 01.02.04.03 CAMARA SECA 515.42 81.02.04.03.01 LOSA DE FONDO 91.18 01/02/04/03/01/01 CONCRETO EN PIC-216 Agricul PILOSA DE FONDO 0.15 420.79 63.12 81 (EZ 04 (ES 01 02) ACERO CORRUGADO GRADO 66 PV-4200 KG/CM2 5.60 5.01 28.06

1201001 DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2019
001 SISTEMA DE AGUA POTABLE
SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS
LA LIBERTAD - OTUZCO - OTUZCO

10/10/2022

| Item | Descripción | Und. | Metrado | Precio S/. | Parcial S/. |
|-------------------|---|------|---------|------------|-------------|
| 01.02.04.03.02 | MUROS REFORZADOS | | | | 363.41 |
| 01.02.04.03.02.01 | CONCRETO F-C-210 kg/cm2 PMURO | m3 | 0.17 | 420.79 | 71.53 |
| 01.02.04.03.02.02 | ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL PIMURO | m2 | 3.36 | 55.81 | 187.52 |
| 01.02.04.03.02.03 | ACERO CORRUGADO GRADO 60 Py~4200 KG/CM2 | kg | 20.83 | 5.01 | 104.36 |
| 01.02.04.03.03 | LOSA DE TECHO | | | | 60.83 |
| 01.02.04.03.03.01 | CONCRETO EN PC-210 kg/cm2 PILOSA DE TECHO | m3 | 0.04 | 420.79 | 16.83 |
| 01.02.04.03.03.02 | ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL | m2 | 0.58 | 51.67 | 29.97 |
| 01.02.04.03.03.03 | ACERO CORRUGADO GRADO 60 Py~4200 KG/CM2 | kg | 2.80 | 5.01 | 14.03 |
| 01.02.05 | REVOQUES, ENLUCIDOS Y MOLDURAS | | | | 720.88 |
| 01.02.05.01 | TARRAJEO EXTERIOR, e=1.5 cm, 1.4 | m2 | 8.62 | 34.71 | 299.20 |
| 01.02.05.02 | TARRAJEO INTERIOR, e=1.5 cm, 1.4 | m2 | 3.41 | 34.71 | 118.36 |
| 01.02.05.03 | TARRAJEO INTERIOR CON IMPERMEABILIZANTE 1.2, e=1.5cm | m2 | 5.85 | 51.85 | 303.32 |
| 01.02.06 | FILTROS | | | | 332.96 |
| 01.02.06.01 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE MATERIAL FILTRANTE DE 1° - 34° | m3 | 1.41 | 193.58 | 272.95 |
| 01.02.06.02 | SUMINISTRO Y COLOCACION DE MATERIAL FILTRANTE DE 110°-2 | m3 | 0.31 | 193.58 | 60.01 |
| 01.02.07 | SUMINISTRO E INSTALACIÓN DE ACCESORIOS | | | | 582.38 |
| 01.02.07.01 | ACCESORIOS DE TUBERÍA DE CONDUCCIÓN | | | | 450.08 |
| 01.02.07.01.01 | SUMINISTRO E INSTALACION DE CANASTILLA DE BRONCE DE 3º | und | 1.00 | 55.06 | 55.06 |
| 01.02.07.01.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE UNION ROSCADA DE F°G° DE 1 1/2° | und | 2.00 | 25.06 | 50.12 |
| 01.02.07.01.03 | SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE TUBERIA DE F°C° ISO 65 SERIE I (ESTÁNDAR) Ø 1 10° | | 1.40 | 24.58 | 34.41 |
| 01.02.07.01.04 | SUMINISTRO E INSTALACION DE BRIDA ROMPE AGUA DE 11/2" | und | 2.00 | 41.74 | 83.48 |
| 01.02.07.01.05 | SUMINISTRO E INSTALACION DE UNION UNIVERSAL F'G* DE 1 1/2" | und | 2.00 | 35.23 | 70.46 |
| 01.02.07.01.06 | SUMINISTRO E INSTALACIÓN DE VAL. COMPUERTA DE BRONCE CIERRE ESFERICO CIMANIJA Ø 1 1/2" | und | 1.00 | 45.64 | 45.64 |
| 01.02.07.01.07 | SUMINISTRO E INSTALACION DE ADAPTADOR MACHO PVC 1 1/2" | und | 1.00 | 11.79 | 11.79 |
| 01.02.07.01.08 | SUMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIA DE PVC 1 1/2" | m | 12.00 | 8.26 | 99.12 |
| 01.02.07.02 | ACCESORIOS DE TUBERÍA DE LIMPIA Y REBOSE | | | | 132.30 |
| 01.02.07.02.01 | SUMMISTRO E INSTALACION DE CONO DE REBOSE PVC DE Ø 3° | m | 1.00 | 30.51 | 30.51 |
| 01.02.07.02.02 | SUMINISTRO E INSTALACION DE UNION SP PVC DE Ø 2° | und | 2.00 | 19.04 | 38.08 |
| 01.02.07.02.03 | SUMINISTRO E INSTALACION DE CODO 90° SP PVC DE Ø 2° | und | 1.00 | 21.21 | 2121 |
| 01.02.07.02.04 | SUMMISTRO E INSTALACION DE TUBERIA PVC PN 10 DE Ø 2" | | 2.20 | 19.32 | 42.50 |
| 01.02.08 | CARPINTERIA METALICA | | | | 360.00 |
| 01.02.08.01 | TAPA METALICA 0.80x0.80 m, CON MECANISMO DE SEGURIDAD | und | 2.00 | 180.00 | 360.00 |
| 01.02.09 | PINTURA | | | | 147.23 |
| 01.02.09.01 | PINTURA LATEX 2 MANOS, EN ESTRUCTURAS EXTERIORE | m2 | 8.62 | 17.08 | 147.23 |
| 01.02.10 | VARIOS | | | | 259.32 |
| 01.02.10.01 | SUMINISTRO E INSTALACIÓN DE TUBERIA DE VENTILACION DE F°G° Ø 2° | und | 2.00 | 129.66 | 259.32 |
| 01.02.11 | CERCO PERIMETRICO | | | | 7,369.96 |
| 01.02.11.01 | TRABAJOS PRELIMINARES | | | | 133.14 |
| 01.02.11.01.01 | LIMPIEZA Y DESBROCE DEL TERRENO MANUAL | m2 | 36.88 | 1.86 | 68.60 |
| 01.02.11.01.02 | TRAZO Y REPLANTEO PRELIMINAR DE ESTRUCTURAS | m2 | 36.88 | 1.75 | 64.54 |
| 01.02.11.02 | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | 83.86 |
| 01.02.11.02.01 | EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO | m3 | 1.08 | 46.72 | 50.46 |
| 01.02.11.02.02 | REFINE, NIVELACION Y COMPACTADODO | m2 | 1.44 | 5.12 | 7.37 |
| 01.02.11.02.03 | ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30.00m | m3 | 1.30 | 20.02 | 26.03 |
| 01.02.11.03 | CONCRETO SIMPLE | | | | 338.05 |
| 01.02.11.03.01 | CONCRETO Fic+210 kg/cm2 | m3 | 0.89 | 379.83 | 338.05 |
| | | | | | |
| 01.02.11.04 | VARIOS | | | | 6,814.91 |

1201001 DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN BANITARIA

DE LA POBLACIÓN - 2019 SISTEMA DE AGUA POTABLE

SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS LA LIBERTAD - OTUZCO - OTUZCO 10/10/2022

Descripción Und. Metrado Precio S/. Parcial St. 01.02.11.04.02 SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE MALLA METÁLICA Mº 10 COCADAS 2'x2'. 24.30 63.66 1,546,70 H-2.0m 01.02.11.04.03 SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE ALAMBRE DE PUAS 01.02.11.04.04 SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE PERFIL ANGULAR SHINSHINSTIS 45.51 01.02.11.04.05 PUERTA METALICA DE 1.00m x 2.00m UNA HOJA SEGÚN DISEÑO 1.00 350.00 350.08 01.02.11.04.06 PINTADO DE PUERTA METALICA. 2.00 10.07 21.04 81/02/11/04/07 PINTADO DE CERCO PERMETRICO 12 48.60 3.00 145.60 01.03 LINEA DE CONDUCCION 24,001,00 01.03.01 TRABAJOS PRELIMINARES 4,150.76 01.03.01.01 TRAZO Y REPLANTEO INICAL PIOBRAS LINEALES 262.54 469,95 1.79 01.03.01.02 DESBROCE Y LIMPIEZA MANUAL EN ZONAS BOSCOSAS PIOBRAS LINEALES 3,680.81 262.54 14.02 MOVIMENTO DE TIERRAS 17,261,23 81.03.02.01 EXCAVACIÓN MANUAL DE ZANJA DE 0.50x0.60 m. EN TERRENO NORMAL 2,103.00 01.03.02.02 EXCAVACIÓN MANUAL DE ZANJA DE 0.50x0.60 m. EN TERRENO SEMI ROCCISO 200,000,000,000 EXCAVACIÓN MANUAL DE ZANJA DE 0.50x0.60 m. EN TERRENO ROCOSO 43.54 99.10 01.03.02.04 REFINE Y MIVELACION DE FONDO DE ZANJA, B-0.50 262.54 3.50 918.89 01.03.02.05 CAMA DE APOYO CON MATERIAL PROPIO SARANDEADO, E-0.10m, 8×0.50 262.54 3.67 963.62 01.03.02.06 RELLENO COMPACTO MANUAL CON MATERIAL PROPIO SELECCIONADO, 85m 262.54 18.80 4,935.75 # 0.50m 81.03.02.07 ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30 00m 8.00 20.02 TUBERIAS Y ACCESORIOS 81.03.03.01 SUMMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIA PVC NTP 319,002 Ø 11 1,974.30 262.54 SUMINISTRO E INSTALACIÓN DE ACCESORIOS PITUBERIA PVC Ø 1º - L. CONDUCCIÓN 01.03.03.02 01.03.03.03 PRUEBA HIDRÁULICA + DESINFECCIÓN DE TUBERÍA 262.54 2.26 403.54 RESERVORIO APOYADO(01 UND) 47,758.45 01.04.01 TRABAJOS PRELIMINARES 163.21 LIMPIEZA Y DESBROCE DEL TERRENO MANUAL 01.04.01.01 πû 45.21 1,86 84.09 01.04.01.02 TRAZO Y REPLANTEO PRELIMINAR DE ESTRUCTURAS 4521 1.75 79.12 81.04.02.01 EXCAVACIONES-CORTE EN T-NORMAL (CMAQUINARIA) 10.48 01.04.02.02 EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO 20.65 46.72 964.77 81.04.02.03 REFINE, NIVELACION Y COMPACTADO 01.04.02.04 RELLEND Y COMPACTACION CON MATERIAL PROPIO 2.25 46.95 105.64 81.04.02.05 ACARREO DE MATERIAL EXCEDENTE CON CARRETILIA (MINI 45.68 20.02 913.01 01.04.02.06 ELIMINACIÓN DE DESMONTE CANADISNASIA, Re 10 KM +0 45.65 14.29 652.34 01.04.03 CONCRETO SIMPLE 823.32 01.04.03.01 CONCRETO for 100 kg/srd2, PARA SOLADOS m3 1.45 295.71 418.78 01.04.03.02 CONCRETO PC +140 KQCM2 + 30% PM 0.85 317.93 210.24 CONCRETO PO+115 KG/CM2 0.45 CONCRETO ARMADO 01.04.04.01 CONCRETO FC+ 210 KG/CM2 10.65 420.79 4.481.41 01.04.04.02 ACERO CORRUGADO GRADO 60 Fy-4200 KG/CM2 01.04.04.03 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL 51.33 2.500.86 01.04.04.04 CURADO DE CONCRETO CON ADITIVO πů 50.14 4.82 241.67 01.04.05 REVOQUES, ENLUCIDOS Y MOLDURAS 3,118.73 01.04.05.01 TARRAJEO INTERIOR CON IMPERMEABILIZANTE 12 a=1 5cm. 35.32 51.88 1.831.34 01.04.05.02 TARRAJED INTERIOR, e-1.5 cm, 14 8.55 34.71 227.36 TARRAJED EXTERIOR, e=1.5 cm, 1.4 \$1,04,05,03 1,060.04 12 30.54 54.71 01.04.00 PISOS Y PAVIMENTOS 1,071.00 VEREDA DE CONCRETO P'C+175 KG/CM2, E+0.10m

1201001 DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN BANITARIA

DE LA POBLACIÓN - 2019 SISTEMA DE AGUA POTABLE

SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS LA LIBERTAD - OTUZCO - OTUZCO 10/10/2022

Parcial St. Und. Metrado Precio S/. 01.04.06.02 ACABADO SEMI PULIDO CIMORTERO 12X15 em INCLUYE BRUÑAS 15.68 6.98 109.45 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL PIVEREDAS Y RAMPAS =2 5.75 49.99 267.94 CARPINTERIA METALICA 1,559.45 81.04.07.01 ESCALERA DE TUBO F1 G1 CON PARANTES DE 1 1/2º PELDAÑOS 1 819.11 819.11 01.04.07.02 TAPA METALICA 6 80±0.60 m, CON LLAVE TIPO BUJIA 2.00 145,50 01.04.07.03 TAPA METALICA DE IL 30 m x 0.30 m − PLANCHA ESTRIADA DE E+10° 100.00 100.00 01.04.07.04 VENTILACION CON TUBERIA F° G° DE 4° 2.08 144,67 289.34 01.04.08 PINTURA 862.54 01.04.08.01 PINTURA LATEX 2 MANOS, EN ESTRUCTURAS EXTERIORES +0 50.50 17.08 862.54 ADITAMENTOS VARIOS \$1,04.09 7,573.75 01.04.09.01 PROVISION Y COLOCADO DE JUNTA WATER STOP DE PVC E+ 6" 15.60 27.70 432.12 \$1,04,09.02 JUNTA DE DILATACIÓN CON SELLO ELASTOMERICO 20.48 350.08 7.141.63 OTROS 289.65 01.04.10.01 PRUEBA HIDRÁULICA PIRESERVORIO πů 15.00 19.21 289.68 05.04.11 EQUIPAMIENTO HIDRAULICO DE COMPOSTERA 4,808.32 01.04.11.01 SUMMISTRO DE TUBERÍAS Y NIPLES PRESERVORIO 01.04.11.02 SUMINISTRO DE UNIONES, ADAPTADORES Y SÓPORTES PIRESERVORIO 1.00 348.91 348.91 01.04.11.05 SUMMISTRO DE ACCESORIOS PRESERVORIO 1.00 901.02 491.00 01.04.11.04 SUMMISTRO DE VALVULAS PIRESERVORIO 1.00 1.048.93 104893 MONTAJE DE INSTALACIÓN HIDRÁULICA DE RESERVORIO V 25m3 01.04.11.05 1.00 300.00 300.00 01.04.12 CASETA DE CLORACION PIRESERVORIO 2.255.54 01.04 10.01 CARPINTERIA METALICA 680.53 01.04.12.01.01 SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE CASETA DE 1.00 x 1.40 m and 1.00 660.53 080.53 COBERTURA 176.91 01.04.12.02.01 COBERTURA CON TECHO TIPO TEJA OPACA πů 2.64 67.01 176.91 01.04.12.03.01 PINTURA ESMALTE 4.73 01/04/12/04 SISTEMA DE CLORACION 1,335.95 05.04.52.04.01 TANQUE DE AQUA 250 LT INCLUYE ACC. INTERNOS 885.57 01.04.12.04.01.01 TANQUE ISOLUCIÓN MADRE: 250 LT INCL. ACCESORIOS 2.00 421.22 842.44 05.04.52.04.01.02 SUMNISTRO E INSTALACIÓN DE TUBERIAS - TANQUE DE AGUA 1.00 143.13 143.19 01.04.12.04.02 CONEXIÓN DEL TANQUE DE SOLUCIÓN MADRE A BIDÓN DOSIFICADOR 175.10 01.04.12.04.02.01 SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE ACCESORIOS 1.00 175.19 175.19 01.04.12.04.03 DESCARGA DE CLORO AL RESERVORIO 175.10 01.04.12.04.03.01 SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE ACCESORIOS A RESERVORIO und 1.00 175,19 175.19 01.04.13 CERCO PERMETRICO TRABAJOS PRELIMINARES 11,589.10 01.04.14.01 TRAZO Y REPLANTEO PRELIMINAR DE ESTRUCTURAS 81.04.14.02 MOVIMIENTO DE TIERRAS 345.29 01.04.14.02.01 EXCAVACION MANUAL EN MATERIAL CONGLOMERADO 3.43 45.38 155.58 81.04.14.02.02 RELIENO Y COMPACTADION CON MATERIAL PROPIO 0.40 46.95 18.79 01.04.14.02.03 ACARREO DE MATERIAL EXCEDENTE CON CARRETILLA (50m) 5.54 20.02 110.91 81.04.14.02.04 ELIMINACIÓN DE DESMONTE CIMAQUINARIA. Riv 10 KM m3 4.20 14.29 60.02 01.04.14.03 CONCRETO SIMPLE 789.90 81.04.14.03.01 CONCRETO FIG-175 KG/CM2 mã 2.86 216.22 759.99 01.04.14.04 OBRAS DE CONCRETO ARMADO 952.94 235.64 01.04.14.04.02 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL 01.04.14.04.03 ACERO CORRUGADO GRADO ES Fy-4200 KG/CM2 265.61

1201001 DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA PODILACIÓN - 2019

101 SISTEMA DE AGUA POTABLE SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS C.

LA LIBERTAD - OTUZCO - OTUZCO

10/10/2022

| Store | Descripción | Und. | Metrado | Precio S/. | Parcial St. |
|----------------|--|------|---------|------------|-------------|
| 01.04.14.05 | REVOQUES, ENLUCIDOS Y MOLDURAS | | | | 258.5 |
| 01.04.14.05.01 | TARRAJED EXTERIOR, en 1.5 cm, 1.4 | m2 | 7.45 | 34.71 | 256.5 |
| 01.04.14.06 | CARPINTERIA METALICA Y HERRERIA | | | | 8,819.70 |
| 01.04.14.06.01 | PLERTA METALICA | m2 | 1.00 | 860.00 | 860.00 |
| 01.04.14.06.02 | SUMMISTRO Y COLOCACIÓN DE TUBO F1G1 8 21 s 3 lim s 2 5mm | und | 10.08 | 75.33 | 753.30 |
| 01.04.14.06.03 | SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE MALLA METÁLICA Mº 10 COCADAS 2'92', H-2 (Im | m | 28.00 | 63.68 | 1,782.25 |
| 01.04.14.06.04 | SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE ALAMBRE DE PUAS | | 130.42 | 3.05 | 307.79 |
| 01.04.14.06.05 | SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE PERFIL ANGULAR SANCHINSTIN' | | 11025 | 45.51 | 5,017.48 |
| 01.04.14.07 | PINTURA | | 110,23 | 40.51 | 261.10 |
| 81.04.14.07.01 | PINTADO DE PUERTA METALICA | +2 | 5.48 | 10.97 | 60.13 |
| 01.04.14.07.02 | PINTADO DE CERCO PERMETRICO | +0 | 60.50 | 3.00 | 181 60 |
| 81.04.14.07.03 | PINTURA LATEX 2 MANOS, EN ESTRUCTURAS EXTERIORES | m2 | 7.00 | 17.08 | 119.56 |
| 01.05 | RED DE DISTRIBUCIÓN | 100 | 1.00 | 17,00 | 56,367,97 |
| 81.05.01 | TRASAJOS PRELIMINARES | | | | 9,482.05 |
| 01.05.01.01 | DESPROCE Y LIMPIEZA MANUAL EN ZONAS BOSCOSAS PIOBRAS LIMEALES | | 500.75 | 14.02 | 8,408.50 |
| 01.05.01.02 | TRAZO Y REPLANTEO INICAL PIOBRAS LINEALES | - | 500.75 | 1.79 | 1,073.55 |
| 01.05.02 | MOVIMENTO DE TERRAS | | 389.13 | 1.09 | 36,469,83 |
| 01.05.02.01 | EXCAVAÇIÓN MANUAL DE ZANJA DE 0.50x0.60 m. EN TERRENÓ NORMAL. | | 450.00 | 14.02 | 6309.00 |
| 01.05.02.02 | EXCAVACIÓN MANUAL DE ZANJA DE 0 SUDSO II. EN TERRENO ROCOSO | | 100.00 | 96.10 | 9,510,00 |
| 01.05.02.03 | EXCAVACIÓN MANUAL DE ZANJA DE 0.506.60 m. EN TERRENO SEMI ROCOSO | | 49.75 | 80.10 | 4.457.10 |
| 01.05.02.04 | | | | 73579 | |
| 01.05.02.05 | REFINE Y MIVELACION DE FONDO DE ZANJA, B=0.50 | 44 | 500.75 | 3,50 | 2,099.13 |
| 01.05.02.06 | CAMA DE APOYO CON MATERIAL PROPIO SARANDEADO, E-0.10m, B-0.50 | | 599.75 | 1880 | 2,201,08 |
| 91.05.02.06 | RELLEND COMPACTO MANUAL CON MATERIAL PROPIO SELECCIONADO. 0.5m e 0.50m | m | 599.75 | 18.80 | 11,275.30 |
| 01.05.02.07 | ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30:00m | mä | 30.88 | 20.02 | 618.22 |
| 01.05.03 | TUBERIAS Y ACCESORIOS | | | | 4,236.00 |
| 01.05.03.01 | SUMMINISTRO E INSTALACION DE TUBERIA PVC NTP 330.002 Ø 1" | m | 263.00 | 7.52 | 1,977.75 |
| 01.05.03.02 | SUMMISTRO E INSTALACION DE TUBERIA PVC NTP 339.002 Ø 34° | | 337.21 | 6.07 | 2,046.86 |
| 01.05.03.03 | SUMMISTRO E INSTALACIÓN DE ACCESORIOS PITUBERIA PYC Ø 1' - RED DISTR. | glb | 1.00 | 148.68 | 148.68 |
| 01.05.03.04 | SUMMINISTRO E INSTALACIÓN DE ACCESORIOS PITUSERIA PVC Ø 3/4" - RED DISTR. | gh | 1.00 | 62.81 | 62.81 |
| 01.06 | CAMARA ROMPE PRESION | | | | 6,287.43 |
| 01.06.01 | TRABAJOS PRELIMINARES | | | | 9.10 |
| 01.06.01.01 | LIMPIEZA Y DESBROCE DEL TERRENO MANUAL | #2 | 2.52 | 1.66 | 4.68 |
| 01.06.01.02 | TRAZO Y REPLANTEO PRELIMINAR DE ESTRUCTURAS | m2 | 2.52 | 1.75 | 4.41 |
| 01.06.02 | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | 391.11 |
| 01.06.02.01 | EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO | m3 | 2.15 | 46.72 | 100.45 |
| 81 06 02 02 | REFINE, NIVELACION Y COMPACTACION | +2 | 2.52 | 5.80 | 14.77 |
| 01.06.02.03 | RELIENO Y COMPACTACION CON MATERIAL PROPIO | mů. | 0.35 | 46.96 | 16.43 |
| 01.06.02.04 | ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30 00m | m3 | 12.96 | 20.02 | 259.46 |
| 01.06.03 | CONCRETO SIMPLE | | | | 156.10 |
| 01.06.03.01 | CONCRETO for 100 kg/cm2, PARA SOLADOS | mä | 0.25 | 296.71 | T3.93 |
| Q1 06 03 02 | DADO CONCRETO FC = 140 KG/CM2 (0.30 X 0.20 X 0.20M) | and | 1.00 | 60.00 | 60.00 |
| 01.06.03.03 | ASENTADO DE PIEDRA PC-140KG/CM2 + 30 % PM, E-0.15m | m2 | 0.50 | 40.42 | 2021 |
| 01.06.03.04 | GRAVA Dreas = 1° | m3 | 0.01 | 196.68 | 1.96 |
| \$1,06,04 | OBRAS DE CONCRETO ARMADO | | | | 1,343.94 |
| 01.06.04.01 | CONCRETO FIC+140 kg/cm2 | #å | 0.90 | 324.06 | 292.46 |
| 01.06.04.02 | ACERO CORRUGADO GRADO 60 FY=4200 KG/CM2 | ka | 75.15 | 5.01 | 316.50 |
| 01.06.04.03 | ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL | +2 | 13.16 | 51.67 | 679.96 |

1201001 DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN BANITARIA

DE LA POBLACIÓN - 2019 SISTEMA DE AGUA POTABLE

SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS LA LIBERTAD - OTUZCO - OTUZCO 10/10/2022

Parcial St. Und. Metrado Precio S/. 01.06.05 **ACABADOS** 1,355.65 TARRAJEO EXTERIOR, a=15 cm, 14 41.16 1,426.66 34.71 01.06.05.02 TARRAJEO INTERIOR CON IMPERMEABILIZANTE 12, e+1.5cm 01.06.05.03 TARRAJEO INTERIOR, a=1.5 cm, 1.4 22.12 34.71 767.79 PINTURA LATEX 2 MANOS, EN ESTRUCTURAS EXTERIORES \$1,06,05,04 +0 41.16 17.08 703.01 01.06.00 EQUIPAMIENTO 425.50 TAPA METALICA (1804080 m, CON LLAVE TIPO BUJA 01.06.06.02 TAPA METALICA 0.80x0.80 m, CON MECANISMO DE SEGURIDAD \$1,06,06,03 ACCESORIOS DE INSTALACIÓN 1.00 100.00 100.00 01.07 VALVULA DE PURGA - DISTRIBUCION (63 UND) 7,291.65 01.07.01 TRABAJOS PRELIMINARES 19.73 LIMPIEZA Y DESBROCE DEL TERRENO MANUAL 05.07.01.02 TRAZO Y REPLANTEO PRELIMINAR DE ESTRUCTURAS 01.07.02 MOVIMIENTO DE TIERRAS 158.61 01.0T.02.01 EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO πá 1.95 46.72 91,10 REFINE, NIVELACION Y COMPACTACION 9,88 ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30:00m de de de CONCRETO SIMPLE 286.45 #3 01.07.03.01 CONCRETO for 100 kg/br/2, PARA SOLADOS 0.25 295.TI T3.93 DADID CONCRETO PC = 140 KG/CM2 (0.90 X 0.20 X 0.20M) 81.07.05.02 2.50 60.00 81.07.03.04 GRAVA Dmax = 1" 0.02 195.68 01.07.04 OBRAS DE CONCRETO ARMADO 1,426.37 πů 01.07.04.01 CONCRETO PO-210 KG/CM2 0.87 420.79 366.00 ACERO CORRUGADO GRADO 60 Fy-400 KG/CMD 362.21 76.29 5.01 01.07.04.03 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL 61,07.05 ACABADOS 509.60 01.07.05.01 TARRAJEO EXTERIOR, #=1,5 cm, 1:4 4.76 34.71 100 01 TARRAJED INTERIOR, a-1.5 cm. 14 01.07.05.02 6.09 34.71 211.38 PINTURA LATEX 2 MANOS, EN ESTRUCTURAS EXTERIORES +2 5.78 17.08 98.38 81.07.06 EQUIPAMIENTO 01.07.06.01 TAPA METALICA G 60x0 60 m, CON LLAVE TIPO BUJA 291.00 01.07.06.02 ACCESORIOS DE VALVULA DE PURIÇA 2.00 152.96 305.02 01.07.07 VALVULA DE CONTROL TRABAJOS PRELIMINARES 14.44 01.0T.08.01 LIMPIEZA Y DESBROCE DEL TERRENO MANUAL 4.00 01.07 08.02 TRAZO Y REPLANTEO PRELIMINAR DE ESTRUCTURAS +2 4.00 1.75 7.00 01.07.09 MOVIMENTO DE TIERRAS 242.14 01.07.09.01 EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO 46.72 3.20 149.50 81.07.09.02 REFINE, NIVELACION Y COMPACTADO 01.07.09.03 ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30.00m 3.84 20.02 76.88 25 OT 10 OBRAS DE CONCRETO SMPLE 354 55 01.07.10.01 CONCRETO fc+100 kg/cm2, PARA SOLADOS DADO CONCRETO FC = 140 KG/CM2 (0.90 X 0.20 X 0.20M) 0.40 295.TI 118.28 01 07.10.02 4.00 60.00 240.00 61.07.10.05 01.07.10.04 GRAVA Dreas = 1" 0.03 195.68 5.87 01.07.11 OBRAS DE CONCRETO ARMADO 2,157.91 01.07.11.01 CONCRETO FC+210 KG/CM2 πů 1.70 420.76 715.34 ACERO CORRUGADO GRADO 80 Py-4200 KG/OMZ 01.07.11.02 522.74

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO DE CARNACHIQUE, DISTRITO DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBERTAD, Y SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN BANITARIA

DE LA POBLACIÓN - 2019 SISTEMA DE AGUA POTABLE

SUDARIO ESPINOZA, JORGE LUIS LA LIBERTAD - OTUZCO - OTUZCO 10/10/2022

Parcial S/. Und. Metrado Precio S/. ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL 01.07.11.03 πů 17.92 51.33 919.83 ACABADOS 767.54 TARRAJEO EXTERIOR, e=1.5 cm, 1.4 8.06 34.71 311.00 81.07.12.02 TARRAJED INTERIOR, e=1.5 cm, 14 9.32 34.71 323.50 01.07.12.03 PINTURA LATEX 2 MANOS, EN ESTRUCTURAS EXTERIORES 8.06 81.07.13 EQUIPAMIENTO 01.07.13.01 TAPA METALICA 6 80x6 80 m, CON LLAVE TIPO BUJIA 436.50 \$1.07.13.02 ACCESORIOS DE INSTALACIÓN 3.00 100.00 300.00 01:08 CONEXIONES DOMICILIARIAS 3.792.58 \$1,08.01 TRABAJOS PRELIMINARES 14.44 LIMPIEZA Y DESEROCE DEL TERRENO MANUAL 01.08.01.01 ±û 4.00 1.86 7.44 \$1.08.01.02 TRAZO Y REPLANTEO PRELIMINAR DE ESTRUCTURAS **#**2 4.00 1.75 7.00 MOVIMIENTO DE TIERRAS 202.30 01.08.02.01 EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO 46.72 121.47 2.80 01.08.02.02 REFINE, NIVELACION Y COMPACTACION 01.08.02.03 ELIMINACION DE MATERIAL EXCEDENTE HASTA 30:00m 01.08.03 CONCRETO SIMPLE 332.62 on on as on CONCRETO for 100 kg/srs2, PARA SOLADOS 630 295.TI 88.71 01.08.03.02 DADO CONCRETO PC = 140 KG/CM2 (0.30 X 0.20 X 0.20M) 4.00 60.00 240.00 \$1.08.05.05 GRAVA Driver - 1" må. 0.02 195.68 3.01 01.08.04 OBRAS DE CONCRETO ARMADO 1,855.91 \$1.08,04.01 CONCRETO PC-210 KG/CM2 rd. 1.50 420.79 547.03 01.08.04.02 ACERO CORRUGADO GRADO 60 Py-4200 KG/CM2 96.76 5.01 494.79 ENCOFRADO Y DESENCOFRADO NORMAL 15.86 51.33 814,09 ±2 01,08.05 ACABADOS 705.11 01.08.05.01 TARRAJEO EXTERIÓR, e=15 cm, 14 01.08.05.02 TARRAJEO INTERIOR, a=1.5 cm, 1.4 01.08.05.03 PINTURA LATEX 2 MANOS, EN ESTRUCTURAS EXTERIORES 7.67 17.08 151.00 01.08.06 EQUIPAMIENTO 682.00 01.08.06.01 TAPA METALICA U BUXO BU m, CON LLAVE TIPO BUJA 4.00 145.50 582.00 01.08.06.02 ACCESORIOS DE INSTALACION 1.00 100.00 100.00 01.00 CONFICIONES DOMICE JARIAS 10.355.61 01.09.01 TRABAJOS PRELIMINARES 2,845.80 01.09.01.01 DESBROCE Y LIMPIEZA MANUAL EN ZONAS BOSCOSAS PIOBRAS LINEALES 180.00 14.02 2,523.60 TRAZO Y REPLANTEO INICAL PIÓBRAS LINEALES 160.00 322.20 1.79 01.00.02 MOVIMIENTO DE TIERRAS 7,198.20 01.09.02.01 EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO P/TUBERIA 050mx080m 01.09.02.02 REFINE Y MIVELACION DE FONDO DE ZANJA, B-0.50 81.00.02.03 CAMA DE APOYO CON MATERIAL PROPIO SARANDEADO, E-0.10H, B-0.50 160.00 3.67 860.60 01:00:02:04 RELLENO COMPACTO MANUAL CON MATERIAL PROPIO SELECCIONADO, USHI 180.00 18.80 3.384.00 01.09.03 TUBERIAS Y ACCESORIOS 13.343.42 SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS PARA CONEXIÓN Ø 12" PARA RED Ø 1" 01.09.03.01 180.00 89.85 and 16,173.00 01.00.03.02 SUMINISTRO E INSTALACION DE ACCESORIOS PARA CONEXIÓN Ø 12º PARA \$1.09.03.03 SUMINISTRO E INSTALACIÓN DE TUBERIA PVC Ø 10° 11.00 25.72 262.02 PRUEBA HORAULICA +DEBINFECCIÓN EN TUBERÍA DE AQUA POTABLE DN 25 +83 01.09.03.04 180.00 2.26 406.80 CAJAS Y TAPAS 1,263.19 01.09.04.01 EXCAVACION MANUAL EN SUELO CONGLOMERADO 2.52 46.72

| \$10 | | | | | Pagins | 8 |
|------------------------------------|---------------|---|------|---------|-------------|-------------|
| Clerie | SUDAF | RIO ESPINOZA, JORGE LUIS Presupuesto | | | Costs | |
| Presupuests | 1201001 | DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA P DE OTUZCO, PROVINCIA DE OTUZCO, REGIÓN LA LIBER DE LA POBLACIÓN - 2019 | | | | |
| Subpresspuesto Cliente Lugar | | SISTEMA DE AGUA POTABLE ESPINOZA, JORGE LUIS AD - OTUZCO - OTUZCO | | | Coeto al | 10/10/2022 |
| ttem | Descripción | 1 | Und. | Metrado | Precio S/. | Parcial St. |
| 01.09.04.02 | REFINE | Y COMPACTACION MANUAL DE ZANJA. PLESTRUCTURAS | +2 | 720 | 3.94 | 28.37 |
| 01.09.04.03 | CONCR | ET0 fo=100 kg/cm2, PARA 50LAD05 | mä | 0.72 | 296.71 | 212.91 |
| 01.09.04.04 | CONCR | ETO FC=140 KG/CM2 | m3 | 0.54 | 324.96 | 175.48 |
| 01.09.04.05 | TERMOPLAS | STRO E INSTALACIÓN DE CAJA DE REGISTRO CON TAPA TICA | und | 30.00 | 24.29 | 728.70 |
| 01.10 | FLETE | | | | | 12,670.00 |
| 01.10.01 | FLETE RI | RAL | glo | 1.00 | 4.345.00 | 4,345.00 |
| 01.10.02 | FLETE TE | RRESTRE | gh | 1.00 | 7,725.00 | 7,725,00 |
| | Costo Directo | | | | | 199,639.41 |
| | GASTOS GEI | NERALES(15%CD) | | | | 29,945,91 |
| | UTILIDAD (10 | PLCD) | | | | 19,963.94 |
| | SUBTOTAL | | | | - | 249,540.26 |
| | MPUESTO (| GV 18%) | | | | 44,918.87 |
| | | | | | *********** | |
| | PRESUPUES | TO TOTAL | | | | 294.468.13 |

ANEXO 8. Planos del sistema de agua potable

