

FACULTAD DE INGENIERÍA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

EVALUACIÓN Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERÍO CHUCHO, DISTRITO DE POROBAMBA, PROVINCIA DE POMABAMBA, REGIÓN ÁNCASH, PARA SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN – 2021

TESIS PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

AUTOR:

LEON MILLA, FRANCISCO SAMUEL

ORCID 0000-0002-1382-9518

ASESOR:

LEON DE LOS RIOS, GONZALO MIGUEL

ORCID: 0000-0002-1666-830X

CHIMBOTE - PERÚ

2021

1. Título del informe

Evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, para su incidencia en la condición sanitaria de la población – 2021.

2. Equipo de trabajo

AUTOR

León Milla, Francisco Samuel

ORCID 0000-0002-1382-9518

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

ASESOR

Ms. León De Los Ríos, Gonzalo Miguel ORCID: 0000-0002-1666-830X

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

JURADO

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

Presidente

Mgtr. Córdova Córdova Wilmer Oswaldo

ORCID: 0000-0003-4245-5938

Miembro

Mgtr. Bada Alayo Delva Flor

ORCID: 0000-0002-8238-679X

Miembro

3. Hoja de firma del jurado y asesor

Jurado

Mgtr. Sotelo Urbano, Johanna del Carmen

ORCID: 0000-0001-9298-4059

Presidente

Mgtr. Córdova Córdova Wilmer Oswaldo

ORCID: 0000-0003-4245-5938

Miembro

Mgtr. Bada Alayo Delva Flor

ORCID: 0000-0002-8238-679X

Miembro

Ms. Gonzalo Miguel León de los Ríos

ORCID: 0000-0002-1666-830X

Asesor

4. Hoja de agradecimiento y/o dedicatoria

Agradecimiento

A mis padres por no rendirse ante la adversidad y seguir luchando, dándome el mejor ejemplo que un hijo podría pedir.

A mi asesor por apoyarme en las distintas etapas de la investigación, laboratoristas y cada profesional que aportó experiencia para que pudiera realizar con éxito el definitivo.

Dedicatoria

A Dios, por haberme dado la vida y permitirme el haber llegado hasta este momento tan importante de mi formación profesional.

A los habitantes del caserío Víctor Julio Roosel por contribuir en todo momento con el estudio realizado en la zona.

5. Resumen y Abstract

Resumen

Esta tesis ha sido desarrollada bajo la Área de investigación: de recursos hídricos, de la escuela profesional de Ingeniería civil de la Universidad Católica los Ángeles de Chimbote. La investigación tuvo como objetivo desarrollar la evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho y su incidencia en la condición sanitaria de la población. Se planteó como el **enunciado del problema**, ¿La evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho; mejorará la condición sanitaria de la población? Se usó la metodología cualitativa, de diseño no experimental, de tipo descriptiva. Los resultados de la evaluación dieron a conocer un sistema en estado regular que presenta fallas en algunos de sus componentes hidráulicos por ello en el mejoramiento se diseña una cámara de captación en ladera con una caudal de 0.5 lt/seg, a su vez también se realizó el pre dimensionamiento del reservorio con una capacidad de 10m3, para la línea de conducción se realizó el modelamiento hidráulico que permite determinar las presiones y velocidades, la red de distribución se encontró en buen estado por lo que formara parte del rediseño. Al finalizar se concluye que la evaluación y mejoramiento incide me manera positiva en a la condición sanitaria cumpliendo con continuidad, calidad, cantidad y continuidad de servicio.

Palabras clave: Evaluación, Mejoramiento, Sistema de abastecimiento de agua potable y Condición Sanitaria.

Abstract

This thesis has been developed under the Research Area: Water Resources, of the Professional School of Civil Engineering of the Los Ángeles de Chimbote Catholic University. The objective of the research was to develop the evaluation and improvement of the drinking water supply system of the Chucho village and its impact on the sanitary condition of the population. The statement of the problem was raised: ¿The evaluation and improvement of the potable water supply system of the Chucho village; will improve the health condition of the population? The qualitative, non-experimental design, descriptive methodology was used. The results of the evaluation revealed a system in a regular state that presents failures in some of its hydraulic components, therefore, in the improvement, a catchment chamber is designed on the slope with a flow of 0.5 lt / sec, in turn it was also carried out The pre-sizing of the reservoir with a capacity of 10m3, for the conduction line, the hydraulic modeling was carried out to determine the pressures and speeds, the distribution network was found in good condition so it was part of the redesign. At the end, it is concluded that the evaluation and improvement have a positive impact on the sanitary condition, complying with continuity, quality, quantity and continuity of service.

Keywords: Evaluation, Improvement, Drinking water supply system and Sanitary Condition.

6. Contenido

1.	Título del informe	ii
2.	Equipo de trabajoii	ii
3.	Hoja de firma del jurado y asesori	V
4.	Hoja de agradecimiento y/o dedicatoria	V
5.	Resumen y Abstract	'ni
6.	Contenido vii	ii
7.	Índice de gráficos, tablas y cuadrosxi	ii
Ι	. Introducción	1
Ι	I. Revisión de la literatura	3
	2.1. Antecedentes	3
	2.1.1. Antecedentes internacionales	3
	2.1.2. Antecedentes nacionales	6
	2.1.3. Antecedentes locales	8
	2.2. Bases teóricas de la investigación	1
	2.2.1. Agua	1
	2.2.1.1. Agua potable	1
	2.2.1.2. Abastecimiento de agua	3
	2.2.1.2.1. Fuentes de Abastecimiento de agua	3
	a) Aguas meteóricas1	3

b) Agua superficiales	13
c) Aguas subterráneas	14
2.2.2. Criterios de diseño del sistema de agua potable	14
2.2.2.1. Demanda de agua	14
2.2.2.2. Demanda de dotación	14
2.2.2.3. Periodo de diseño	15
2.2.3. sistema de agua potable por gravedad	17
2.2.3.1. Cámara de captación	18
2.2.3.2. Línea de conducción	21
A. Línea de conducción por gravedad	22
B. Caudal	25
2.2.3.3. Reservorio	25
2.2.3.4. Línea de aducción	27
A. Diámetro	27
B. Presión	28
2.2.3.5. Red de distribución	28
☐ Clasificación de Tuberías en la Red de Distribución	28
a) Tuberías principales	28
b) Tuberías Secundarias	29
c) Tuberías locales	29
2.2.4. Condición Sanitaria	31

2.2	2.4.1. Salud	32
2	2.2.4.1.1. Educación sanitaria	32
2.2.5	. Información técnica	32
2.2	2.5.1. Topografía	32
2.2	2.5.2. Mecánica de suelo	33
2.3.	Hipótesis	34
III. I	Metodología	35
3.2.	Diseño de la investigación	35
3.3.	Población y muestra	36
3.4.	Definición y operacionalización de variables e indicadores	37
3.5.	Técnicas e instrumentos de recolección de datos	40
3.1	.1. Técnica de recolección de datos	40
3.4	2.2. Instrumento de recolección de datos	40
3.6.	Plan de análisis.	41
3.7.	Matriz de consistencia	42
3.8.	Principios éticos	43
IV.	Resultados	44
4.1.	Resultados	44
4.2.	Análisis de resultados	60
V. Co	onclusiones y recomendaciones	63
5.1.	Conclusiones	63

5.2.	Recomendaciones 65
Referen	cias Bibliográficas 66
Anexos	70

7. Índice de gráficos, tablas y cuadros.

Tablas

Tabla 1 Características del agua	12
Tabla 2 Periodos de diseño de infraestructura sanitaria	15
Tabla 3 Dotación según tipo de opción tecnología(1/hab.dia)	16
Tabla 4 Dotación de agua para centros educativos (l/alumno.d.)	17
Tabla 5 Coeficientes de fricción «c» en la fórmula de Hazen y Williams	24
Tabla 6 Clase de tuberías PVC y máxima presión de trabajo	25
Tabla 7 Definición y operalizacion de variable dependiente	39
Tabla 8 Matriz de consistencia	42
Tabla 9 Evaluación de componentes de Captación	44
Tabla 10 Evaluación de Reservorio.	47
Tabla 11 evaluación de la red de distribución	49
Tabla 12 Resumen total de la evaluación de componentes	50
Tabla 13 Parametros para el diseño de mejoramiento	51
Tabla 14 diseño hidráulico cámara de captación	52
Tabla 15 diseño del reservorio de agua potable	54
Tabla 16 resultados del estudio de agua	55

Gráficos

Gráfico 1 Cobertura del servicio	56
Gráfico 2 Continuidad del servicio	57
Gráfico 3 Calidad del servicio	58
Gráfico 4 Cantidad de agua del servicio	59

Imágenes

Imagen 1 Captación de agua superficial	19
Imagen 2 Captación de agua subterránea	19
Imagen 3 Captación de agua pluvial	20
Imagen 4 Medición del caudal por el método volumétrico	21
Imagen 5 Línea de conducción por gravedad	22
Imagen 6 Carga estática y dinámica	23
Imagen 7 Presiones de trabajo para diferentes clases de tubería de PVC	24
Imagen 8 Partes externas del reservorio.	26
Imagen 9 partes internas del reservorio	27
Imagen 10 Red de distribución	28
Imagen 11 Cámara de rompe presión tipo 7.	29
Imagen 12 Válvula de control.	30
Imagen 13 Válvula de purga	31
Imagen 14 Condición sanitaria rural	31
Imagen 15 Educación sanitaria	32

I. Introducción

Hoy en día la perspectiva de la población mundial va cambiando y experimentando nuevas condiciones de vida, el alto porcentaje de personas infectadas con enfermedades de orígenes hídricos nos obliga a mejorar la calidad del tratamiento que le damos al agua, es por ello que surge la necesidad de tener un adecuado sistema de saneamiento básico, ya que vendría a ser la base de un inicio de calidad de vida optima, por eso hoy en día las entidades como la OMS (Organismo Mundial de la Salud), gobiernos nacionales y gobiernos locales invierten gran parte de sus actividades principales y presupuestos en la implementación y/o mejoramientos del Servicio de Agua Potable y alcantarillado para darle calidad de vida a los pobladores. El sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Chucho, ha presentado en sus estructuras diversos tipos de alteraciones, debido al tiempo que lleva en funcionamiento desde su construcción, este problema causa represalias en la condición sanitaria de la población la cual se altera en función a la calidad de suministro de agua potable que llega a sus viviendas. Al analizar la problemática se propuso el siguiente enunciado del problema: ¿La evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash; mejorará la condición sanitaria de la población?, Para dar solución a la problemática se planteó como objetivo general: desarrollar la evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, y su incidencia en la condición sanitaria de la población. A su vez se plantearán dos **objetivos** específicos: El primero es evaluar el sistema de abastecimiento de agua potable

del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, para la mejora de la condición sanitaria de la población. El segundo es elaborar el mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, para la mejora de la condición sanitaria de la población. El tercer objetivo de la investigación es determinar la incidencia de la condición sanitaria de la población del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash Asumiendo todos estos casos, la presente investigación se justificó académicamente, porque es de suma importancia como próximos ingenieros civiles, aplicar procedimientos y métodos matemáticos establecidos en hidráulica. La **metodología** empleó las siguientes características. El tipo es descriptivo. El nivel de la investigación es cualitativo. La **población** estuvo conformada por el sistema de abastecimiento de agua potable en zonas rurales y la muestra en esta investigación estuvo constituida por el sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash. El **tiempo y espacio** estuvo establecido por el caserío Chucho, abril 2019 - diciembre 2021. Cabe decir que la **técnica e instrumento**, fue de observación directa lo cual se realizó recopilación de información mediante encuestas, cuestionarios y guía de observación para después procesarlos en gabinete, alcanzando una cadena metodológica convencional. Los Resultados de la evaluación nos arrojaron un sistema medianamente sostenible, de esta manera al proponer un mejoramiento en su sistema de abastecimiento de agua potable actual, se cubrieron falencias y de manera positiva incidirá en su condición sanitaria de la población del caserío Chucho.

II. Revisión de la literatura

2.1. Antecedentes

Haciendo uso de la tecnología, se utilizó el internet para determinar los trabajos previos sobre el diseño de abastecimiento de agua potable para la mejora de la calidad de vida en las zonas rurales.

2.1.1. Antecedentes internacionales

a) Como indico Valenzuela⁴, En su tesis titulada "Diagnostico y mejoramiento de las condiciones de saneamiento básico de la comuna de castro, tiene como objetivo, recopilar información en campo para realizar un diagnóstico del saneamiento de la comuna de Castro, donde se propondrá las soluciones más adecuadas a los problemas principales que se identificaron. metodología es del tipo descriptivo. Teniendo como conclusión que el análisis que se realizó al agua del manantial cumple con la normativa chilena pero a excepción del PH en dos sectores, no se detectaron parámetros que sobre pasan los limites exigidos para el agua potable, los resultados confirman los análisis efectuados por la propia empresa sanitaria ESSAL S.A Obteniendo como Conclusión que el sistema de abastecimiento de la comuna de castro necesita un mejoramiento de diseño de agua potable.

b) Meneses⁵, en su **tesis** de "Evaluación del sistema de abastecimiento de agua potable y proyecto de mejoramiento en la Población de Nanegal, Cantón Quito, Provincia de Pichincha". Donde se plantea como objetivo principal que se realice una evaluación al sistema actual del caserío mediante protocolos ya establecidos por el ministerio y el RNE. De tal modo que se pueda determinar las fallas que tengan en el sistema. La **metodología es** del tipo descriptivo no experimental, Teniendo como **Resultados** que la capacidad del tanque de almacenamiento no abastecería a la población futura para el año 2012 de tal modo se implantará un nuevo sistema que abastecerá a toda la población y donde recomienda que se deberá garantizar el fluido permanentemente según los cálculos del diseño, también recomienda designar grupos o comisiones que se encarguen del mantenimiento de los componentes del sistema. También se concluye que al determinar las presiones en las redes del sistema de tal modo que garantice un buen servicio de abastecimiento de agua y hacer su respectiva limpieza de las tuberías mediante las válvulas de purga. Para la línea de conducción se tendrá que respetar todas las especificaciones de diseño estará en su totalidad enterrada de tal modo que no esté en

contacto con el medio que lo rodea. De haber algún inconveniente al momento de la nueva construcción del reservorio, se tendrá que requerir, hacer un mantenimiento al reservorio actual de tal modo que se impermeabilice sus muros de concreto y su losa para que este no provoque más fugas, y se presenten algunos problemas relacionados con la humedad.

2.1.2. Antecedentes nacionales

- a) Para Souza ⁶, en su **tesis**, "Mejoramiento y ampliación del sistema de agua potable del centro poblado Monte Alegre Irazola – Padre Abad – Ucayali" donde tiene como **objetivo** del proyecto, realizar una mejora de los componentes de dichos sistemas de tal manera que se disminuya el índice de enfermedades que se producen a causa de esta, al obtener la condición sanitaria deseada se obtendrá un sistema que supla las necesidades de los moradores con un funcionamiento continuo y eficiente, actualmente solo cuentan con agua algunos días de la semana. La **metodología es** del tipo exploratorio, Donde se obtuvo como **Resultados** que la mayor parte de los habitantes consideran que la escases de este recurso tan importante no les permitirá llegar a condición sanitaria deseada que a su vez tampoco les permitirá llevar una vida saludable. De tal modo que se concluye que se deberá revisar las conexiones domiciliarias y limpiar los sedimentos acumulados en la válvula de purga y determinar que las presiones de agua sean adecuadas y lleguen a todas las viviendas.
- b) Soto ⁷, En la **tesis titulada**, La sostenibilidad de los sistemas de agua potable en el centro poblado nuevo Perú, distrito la encañada- Cajamarca, 2014 donde tiene como **objetivo** tener conocimiento de la sostenibilidad actual de los servicios de agua potable del Centro Poblado Nuevo Perú del Distrito de la Encañada, Provincia de Cajamarca". La **metodología es** del tipo exploratorio descriptivo, se obtuvo teniendo como Resultado

que se determinó la sostenibilidad del sistema de agua, del centro poblado, con el resultado de que el sistema se encuentra en mal estado, en un grave proceso de deterioro, por este motivo el sistema del centro poblado no es sostenible, en su metodología plantea un índice de sostenibilidad de (2.3). en donde se **concluye** que los miembros encargados del agua y autoridades municipales del distrito, gestionen un buen mantenimiento de los sistemas de agua potable. Ya que este es el principal factor de sostenibilidad que se le esta asignando al centro poblado. De tal modo que los sistemas cumplan con su periodo de diseño, ya que dicho factor va de la mano con el mantenimiento que se les brinda a los componentes del sistema, para que estos cumplan su periodo de diseño.

2.1.3. Antecedentes locales

a) Para Granda ⁸, En su tesis de "Evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Muña Alta, distrito de Yaután, provincia de Casma, región Áncash y su incidencia en su condición sanitaria - 2019"; tuvo como Objetivo realizar la evaluación y mejoramiento del sistema de agua potable del centro poblado Muña Alta y su incidencia en la condición sanitaria, empleo como metodología la observación en campo, aplicando encuestas y fichas técnicas para la recolección de datos para la evaluación del sistema, siendo así del tipo descriptivo, donde llego a la conclusión que al realizar el estudio y análisis de cada componente del sistema de agua potable del centro poblado Muña Alta, la cámara de captación tiene problemas en la estructura ya que está deteriorada, y no cuenta con un cerco perimétrico así mismo no cumple con lo que indica el reglamento nacional de edificaciones en su apartado de saneamiento, y se encuentra en un estado regular, para esto se realizó el mejoramiento de este componente diseñando una nueva cámara de captación en ladera concentrado con la capacidad de satisfacer la demanda de agua potable, para la línea de conducción se cuenta con una tubería de 2", no presenta componentes

como válvulas y cámaras rompe presión, para el mejoramiento de este componente se diseñó un nuevo trazo de este de tal modo que se evite oscilaciones de subidas y bajadas profundas empleando una tubería clase 7.5 con un diámetro de 1.5" y se incorporaron las cámara de purga y aire, el reservorio de almacenamiento se encuentra deteriorado con un funcionamiento regular, tiene una ubicación imperfecta por presentar contaminación de agentes externos se mejoró el reservorio de almacenamiento diseñando un reservorio de 5 m³,

b) Según Leyva et al⁹, en su **tesis** de investigación sobre: "Optimización del diseño en la línea de conducción en el sistema de agua potable de la localidad de Yamor del distrito de Antonio Raymondi, Bolognesi Áncash", presentada a la Universidad Nacional Santiago Antúnez de Mayolo. Revela que en la actualidad los cálculos de la línea de conducción de los sistemas de agua potable se vienen realizando con deficiencia y en muchos casos afectan funcionamiento y empobrecen a los proyectos de agua potable. Este trabajo tuvo como **objetivo** el optimizar los cálculos de la línea de conducción del sistema de abastecimiento por gravedad, con la finalidad de asegurar la realización de un diseño hidráulico pertinente y económicamente más viable. Estudio de la

metodología es de tipo aplicativo por el fin que persigue y de nivel explicativo, de acuerdo al tiempo en que se capta recopila la información es retrospectivo y transversal, seleccionando como muestra la línea de conducción del sistema de agua potable perteneciente a la localidad de Yamor, los cálculos de la línea de conducción se efectuaron haciendo uso de las ecuaciones de Hazen & Williams, y de Darcy. Obtubiendose como resultado, para los dos métodos, se emplearon seis (6) cámaras rompen presión a lo largo de la línea de conducción, mientras que dentro del proyecto original se pensaron en diez (10) cámaras rompe presión debido a las presiones estáticas elevadas. Se concluye que hidráulicamente y económicamente la combinación de tuberías optimiza los cálculos de la línea de conducción del sistema de agua potable.

2.2. Bases teóricas de la investigación

2.2.1. Agua

"el agua es, considerado sustancia liquida, formado por un volumen de oxígeno y dos de hidrogeno, elemento vital para la vida en el planeta nuestro cuerpo es 70 % agua"(10).

2.2.1.1.Agua potable

Según Augusto¹¹ Es considerado como agua potable, al agua que sirve para consumo humano, que pasó mediante diversos procesos por medio de estructuras hidráulicas con la finalidad de entregar un agua apta para uso poblacional.

• Calidad de agua

"el agua es un recurso que al consumirlo no debe generar daños en nuestro organismo, el agua para ser apto para el consumo del ser humano debe estar libre de patógenos que pueden causar enfermedades, asimismo no deben contener compuestos que generan efectos adversos, agudos y crónicos que afecten a la salud humana" (12).

a) Características físicas

"Son aquellas que se pueden ver, olfatear o definir a través del gusto, estos son perceptibles, prácticamente son muy simples de identificarlos, sin la necesidad de hacer estudios para saber en qué nivel se encuentra, estas características son: pH, turbidez color, olor y sabor, temperatura" (12).

b) características químicas

"Muchas veces los compuestos químicos son industriales o naturales, en la cual no se sabrá exactamente si nos beneficiara por la composición que puede contar, algunas de estas son, cobre, cloruro, sulfatos, nitritos, nitratos, plomo, hierro, aluminio, mercurio y fluoruro"(12)

c) características microbiológicas

"Los microorganismos muchas veces provienen por contaminaciones ya sean estas industriales u otra es cuando proviene del mismo suelo o por acción de la misma lluvia, en la que podemos distinguir, hongos, algas, mohos, bacterias y levaduras"(12).

Tabla 1 Características del agua

Características		Características_
físicas	químicas	microbiológicas
Turbiedad	PH	Bacterias
		califormes
Color	Solidos presentes (totales,	Escherichia coli
	disueltos)	
Olor	Alcalinidad total	Pseudomonas
		aeruginas
Conductividad	Dureza total	
	Sales presentes (sodio,	
	potasio, calcio ,nitratos,	
	carbonos, etc.)	
Eughta: Organ	nización Mundial de la Salud	2017

Fuente: Organización Mundial de la Salud 2017

2.2.1.2. Abastecimiento de agua

"Su función es de disponer del volumen que ofertan las fuentes y abastecer a la población con este recurso ya sea superficial, subterráneo o de lluvia" (14)

2.2.1.2.1. Fuentes de Abastecimiento de agua

"son elementos primordiales para diseñar un sistema de abastecimiento de agua potable, cuya función es de disponer del caudal obtenido en las captaciones ya sea superficial, subterráneo o de lluvia para abastecer las necesidades de uso poblacional"(14).

a) Aguas meteóricas

Según Pedro¹³, las aguas meteóricas pueden encontrarse en estado de vapor, como líquidos suspendidos en nubes, o cayendo en forma precipitaciones, lluvias, nieve, granizo y roció. Es blanda saturado de oxigeno con alto contenido de CO₂ y por consiguiente corrosiva.

b) Agua superficiales

Según Pedro¹³, las aguas superficiales son fuentes disponibles en su estado natural y se encuentran en los ríos, arroyos, lagos, embalses, estos a su vez pueden estar en estado

sólido (hielo) y las nieves de tal forma que llega acumularse en grandes cantidades.

c) Aguas subterráneas

"las aguas subterráneas son fuentes que encuentran bajo la corteza terrestre, son porosidades que penetran el suelo a través de un proceso llamado infiltración que proceden de los manantiales, pozos y galerías" (14).

2.2.2. Criterios de diseño del sistema de agua potable

2.2.2.1.Demanda de agua

Para Gonzalo ¹⁵, la demanda de agua estimada corresponde a la cantidad o volumen de agua usado por los sectores económicos y la población. Considera el volumen de agua extraído o que se almacena de los sistemas hídricos y que limita otros usos; contempla el volumen utilizado como materia prima, como insumo y el retornado a los sistemas hídricos.

2.2.2.2.Demanda de dotación

Según Pedro¹³, dice que, la dotación es la cantidad de agua que se asigna por cada usuario para sea utilizado en todas las actividades que realiza un habitante en un día medio anual, considerando las pérdidas, se calcula en litros por habitante en un día, así mismo se realiza el estudio sobre necesidades básicas de agua que requiere la población.

2.2.2.3.Periodo de diseño

Según el sistema de información ambiental de Colombia¹⁶, El periodo de diseño consiste en establecer una estructura para 20 años de uso para los diversos componentes que contiene un proyecto de abastecimiento de agua del cual se considera la población de diseño a futuro, la demanda de agua de acuerdo a las costumbres de los pobladores, la dotación establecida por región y las variaciones de consumo.

Tabla 2 Periodos de diseño de infraestructura sanitaria

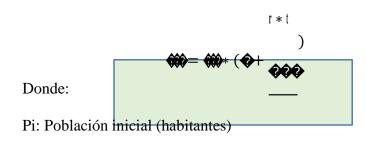
estructura	Periodo de diseño
Fuentes de abastecimiento	20
Obras de captación	20
Pozos	20
Plantas de tratamiento de agua de consumo humano	20
Reservorio	20
Tuberías de conducción, impulsión, distribución	20
Equipos de bombeo	10
Caseta de bombeo	20

Fuente: ministerio de vivienda, construcción y saneamiento,

2018

a) Población futura

El crecimiento poblacional o crecimiento demográfico es el cambio en la población en un cierto plazo, y puede ser contado como el cambio en el número de individuos en una población por unidad de tiempo para su medición. Los modelos simples del crecimiento demográfico incluyen: el modelo del crecimiento de la población, y el modelo logístico.



Pf: Población futura o de diseño (habitantes)

r: Tasa de crecimiento anual (%)

t: Período de diseño (años)

b) Dotación

Como dice el Ministerio de vivienda, construcción y saneamiento (14), es la cantidad de agua que cubre las necesidades día a día del consumo de cada individuo de una vivienda, en la cual se implemente son :

Tabla 3 Dotación según tipo de opción tecnología(1/hab.dia)

Región	Dotación según tipo de opción tecnológica (1/hab.dia)		
	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 vivienda 2018

- En el caso de piletas públicas se asume 30 l/hab.d
- Para los centros educativos en zonas rurales debe emplearse la siguiente dotación :

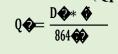
Tabla 4 Dotación de agua para centros educativos (l/alumno.d.)

DESCRIPCIÓN	DOTACIÓN (1/alumno.d)
Educación primaria e inferior (sin residencia)	20
Educación secundaria y superior (sin residencia)	25
Educación en general (con residencia)	50

Fuente: Ministerio de vivienda, 2018

c) Variaciones de consumo

d.1 consumo promedio diario anuaa(Qp)



Donde:

Qp: Caudal promedio diario anual en l/s

Dot: Dotación en l/hab.d

Pf: Población de diseño en habitantes (hab)

d.2 Consumo máximo diario (Qmd)

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

$$Qmd = Qp * k1$$

Donde:

Qp: Caudal promedio diario anual en l/s

Qmd: Caudal máximo diario en l/s

Dot: Dotación en l/hab.d

Pf: Población de diseño en habitantes (hab)

2.2.3. sistema de agua potable por gravedad

"es toda obra de ingeniería que permite aprovechar los recursos hídricos mediante sistemas de estructuras que permitan captar, almacenar y distribuir el agua, para fines de consumo doméstico, servicios públicos, industrial y otros" (19).

2.2.3.1. Cámara de captación

Según Aguero¹⁴, dice que la cámara de captación debe estar ubicado en la parte alta del centro poblado, con dimensiones mínimas y de construcción sencilla para proteger adecuadamente el agua de la contaminación que puede causar agentes externos.

a) Tipos de cámara de captación

a.1 captación de agua superficial

las aguas superficiales son las que provienen de losríos, lagos, arroyos y demás. Son por lo general aguas turbias, con color y suelen ser altamente contaminadas, mayormente en épocas lluviosas. Se necesita un tratamiento complejo para su uso. Por ello se exige tratamiento potabilizador e incluido desinfección para el consumo.

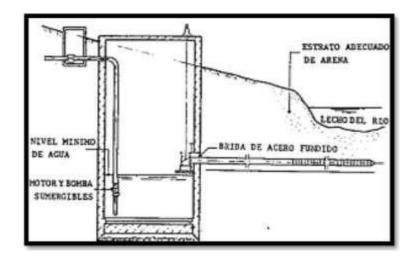


Imagen 1 Captación de agua superficial

Fuente: zapata k.,2007

a.2 captación de agua subterránea

el caudal se adjunta debajo de la superficie terrestre del terreno y sale al exterior tanto de manera natural a través de los manantiales, como forzada mediante captaciones tales como galerías filtrantes, pozos profundos y manantiales.

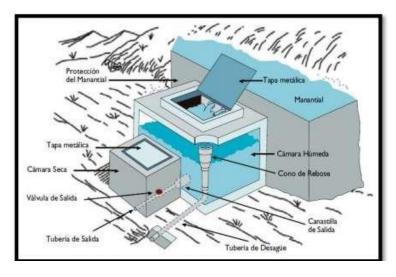


Imagen 2 Captación de agua subterránea.

Fuente: Ente provincial del agua y de saneamiento.

a.3 Captación de agua pluvial

Un sistema de captación de agua de lluvia es cualquier tipo de

ingenio para la recolección y el almacenamiento de agua de

lluvia, y cuya viabilidad técnica y económica depende de

la pluviosidad de la zona de captación y del uso que se le dé al

agua recogida.

En lugares donde las aguas superficiales o subterráneas

disponibles están fuera de los límites establecidos para

considerarlas potables (en especial si contienen metales pesados

como el plomo, mercurio, cromo u otras sustancias dañinas para

la salud), se puede recurrir a la captación de agua de lluvia para

consumo restringido, es decir para beber y para cocinar

alimentos (18).

Imagen 3 Captación de agua pluvial

Fuente: Bojalil n.,2009

20

b) Medición del caudal

la medición del caudal al cual también llamamos aforo, se puede desarrollar de diferentes formas y su elección depende del objetivo del monitoreo, la facilidad de acceso o tiempo con que se cuente y, por supuesto, de las características de la fuente superficial que se pretenda medir, sus formas y movimientos. Para poder tener un dato real se debe tomar por menos de 5 a 6 mediciones para poder obtener el promedio.

Donde los materiales a utilizar son (balde del cual conozcamos el volumen del mismo, cronometro)

$$Q = \frac{V}{t}$$

Donde:

Q: Caudal (l/s)

V: volumen (litr.)

t: Tiempo (seg.)

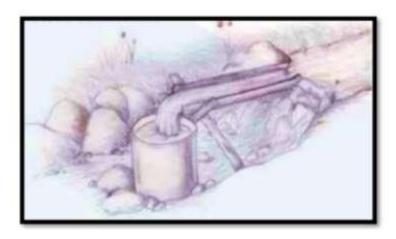


Imagen 4 Medición del caudal por el método volumétrico

Fuente: Gonzales A., 2016

2.2.3.2. Línea de conducción

Mario et al¹⁷, dice que, la línea de conducción es el conjunto de tuberías que controlan y facilitan el transporte del agua según la calidad, cantidad, presión y condiciones que se habilita para distribuir, esto inicia en la fuente a abastecimiento, hasta el lugar de distribución.

A. Línea de conducción por gravedad

Según Mario et al¹⁷, dice que la conducción por gravedad es aquella que es generada por la fuerza y presión de la gravedad, es decir esto se obtiene en la diferencia de elevación topográfica, donde se debe considerar la proporción de diferencias de alturas para obtener una presión adecuada para un buen funcionamiento del sistema

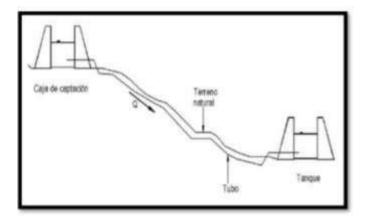


Imagen 5 Línea de conducción por gravedad.

Fuente: La Secretaría de Agricultura y Desarrollo Rural, 2017.

a) Diseño de la línea de conducción

La organización Mundial de salud

b.1 Caudal de diseño

Para el diseño se utiliza el caudal máximo diario (Qmd) para el periodo de diseño establecido .

b.2. carga estática y dinámica

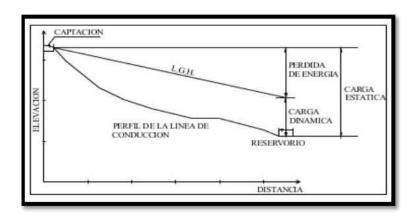


Imagen 6 Carga estática y dinámica

Fuente: Organización Mundial de la salud., 2004

b.3 Tuberías

Para el diseño de la conducción con tuberías se tendrá en cuenta las condiciones topográficas, las características del suelo y la climatología de la zona a fin de determinar el tipo y calidad de la tubería; la velocidad mínima no debe producir depósitos ni erosiones, en ningún caso será menor de 0.60 m/s.

La velocidad máxima admisible será:

- En los tubos de concreto = 3 m/s
- En tubos de asbesto-cemento, acero y PVC = 5 m/s

Tabla 5 Coeficientes de fricción «c» en la fórmula de Hazen y Williams

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

Fuente: Ministerio de vivienda, construcción y saneamiento., 2006

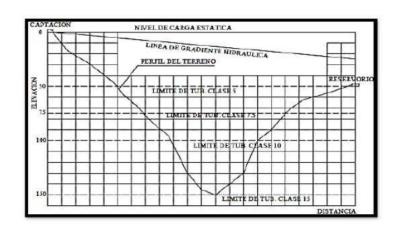


Imagen 7 Presiones de trabajo para diferentes clases de tubería de PVC

Fuente Organización Mundial de la salud., 2004.

Tabla 6 Clase de tuberías PVC y máxima presión de trabajo

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

Fuente: Ministerio de vivienda, construcción y saneamiento, 2018

B. Caudal

Volumen de agua que aflora en cada fuente de abastecimiento el cual se determina por unidad de tiempo (Lts/s), También considerado como el que circula por medio de las tuberías de PVC o acero galvanizado para su respectivo transporte de almacenamiento a un reservorio el cual transportara el agua hasta las redes de distribución en el cual es aprovechado por los pobladores.

2.2.3.3. Reservorio

"dice que el lugar donde el agua queda depositada, ya sea por cualquier tipo de fuente que provenga, luego ya pasa a ser transportada a las viviendas a través de las redes de distribución" (18).

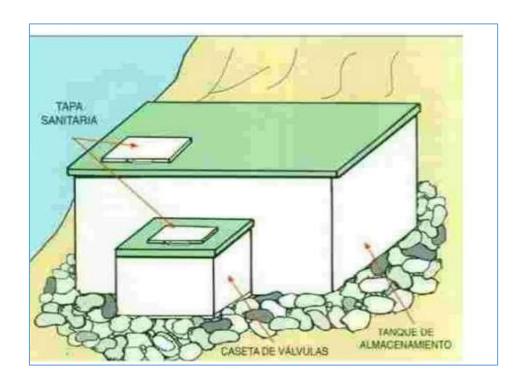


Imagen 8 Partes externas del reservorio.

Fuente: Ministerio de vivienda

1. Partes internas del reservorio:

En las partes internas del Reservorio se encuentran los siguientes accesorios: - Válvula de Entrada: Permite el ingreso del agua de la captación. - Válvula de Salida: Permite el paso del agua del reservorio a la red de distribución. - Válvula de Paso o By Pass: Sirve para que el agua pase de la captación a la red de distribución. - Válvula de Limpieza: Sirve para sacar el agua cuando se limpia. - Cono de rebose: Su función es dejar salir el agua que sobrepasa el nivel de almacenamiento. - Canastilla: Su función es no dejar pasar a la red de distribución, objetos extraños que pudieron haber caído al reservorio, funcionando como una coladera. - 8 - válvulas de

control y válvulas de purga. Cámaras de rompe presión (CRP-

7) - Tubo de desagüe: sirve para eliminar el agua que rebosa y también para eliminar el agua cuando se hace la limpieza y la desinfección.

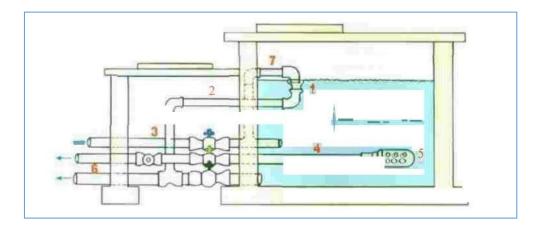


Imagen 9 partes internas del reservorio

Fuente: Ministerio de vivienda

2.2.3.4. Línea de aducción

"son tubería que permiten transportar agua desde el reservorio de almacenaje hasta la red de distribución"(19)

A. Diámetro

Se refiere al diámetro interior de una tubería que permitirá el ingreso del agua. Dependiendo del diámetro de la tubería se ejercerá presión de agua. Velocidad

Es la distancia recorrida del (agua) por cada segundo, el cual es expresado en m/s. La velocidad mínima no debe ser menor a (0.60 m/s, no debe producir depósitos ni erosiones velocidad máxima en tubos PVC será igual a 5m/s).

B. Presión

Se conoce que la presión, es una fuerza de energía gravitacional aplicada en cada unidad de área. Para las tuberías el agua ejercerá mayor presión cuando la tubería tenga una mayor sección (área).

2.2.3.5.Red de distribución

"Es el sistema que se encarga de distribuir el agua a través de las viviendas a las que se fue destinada. La red de distribución está compuesta por distintos diámetros de tuberías de acuerdo a la función que van a cumplir"(18).

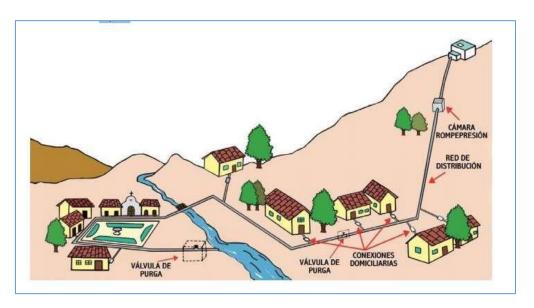


Imagen 10 Red de distribución

Fuente: Ministerio de vivienda

- > Clasificación de Tuberías en la Red de Distribución
 - a) Tuberías principales

Son las que conectan al reservorio con todos los sectores del pueblo, de mínimo 1 pulgada de para redes cerradas y ¾ de pulgada para redes abiertas. Tienen a lo largo de ellas válvulas de aire y válvulas de limpieza; y no establecen unión con las conexiones domiciliarias.

b) Tuberías Secundarias

Estas son las tuberías encargadas de conectarse con las viviendas y forman una red de distribución cerrada. Su diámetro varía entre 250 y 300 milímetros.

c) Tuberías locales

Estas tuberías no se encuentran en todo el pueblo, solo en algunas zonas y su diámetro va de 150 milímetros a más.

d) Cámara rompe presión tipo 7

En la red de distribución se instalan: Cámaras de rompe presión (CRP-7),En lugares de mucha pendiente (mayores a 50m de desnivel) se instalan cámaras de rompe presión tipo 7 (CRP-7) para evitar que se rompan las tuberías y accesorios en las conexiones domiciliarias.

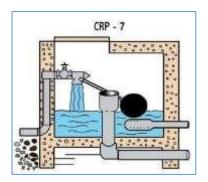


Imagen 11 Cámara de rompe presión tipo

Fuente: Ministerio de vivienda.

e) Válvulas de control

Se instalan Válvulas de Control en la red de distribución y cumplen las siguientes funciones: - Regula el flujo del agua para que llegue a toda la población. - Cierra el paso del agua cuando se necesita hacer reparaciones, nuevas instalaciones, racionamiento, sin perjudicar a toda la población.

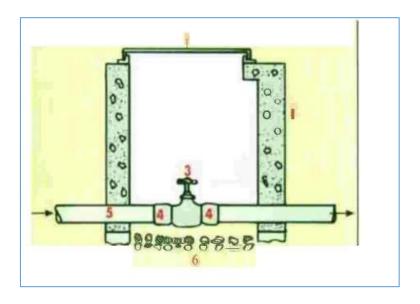


Imagen 12 Válvula de control.

Fuente: Ministerio de vivienda

Válvula de purga

La válvula de purga sirve para eliminar la tierra y la arena que se acumulan dentro de la tubería. La válvula de purga está protegida con una caja de concreto y cuenta con su respectiva tapa metálica de inspección.

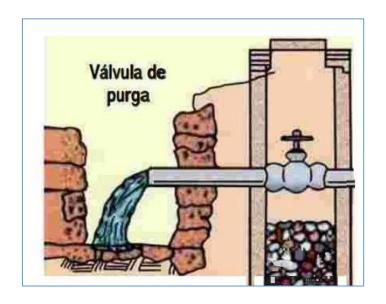


Imagen 13 Válvula de purga.

Fuente: Ministerio de vivienda

2.2.4. Condición Sanitaria

"El agua y el saneamiento son uno de los principales motores de la salud pública, lo que significa garantizar el acceso al agua y las instalaciones sanitarias adecuadas para todos, independientemente de la diferencia de sus condiciones de vida, se habrá ganado una importante batalla contra todo tipo de enfermedades" (20)



Imagen 14 Condición sanitaria rural

2.2.4.1.Salud

Según la Organización Mundial de la Salud²⁰, sostiene que, los componentes del agua de consumo pueden producir efectos adversos para la salud con una sola exposición (por ejemplo, microbios patógenos) o por exposiciones prolongadas (por ejemplo, numerosas sustancias químicas), dada la variedad de componentes presentes en el agua, su modo de acción y la naturaleza de las fluctuaciones en su concentración.

2.2.4.1.1. Educación sanitaria

"La educación sanitaria consiste en educar y promover a los usuarios sobre el cuidado y mantenimiento del sistema de agua potable, y el uso del mismo para protección sanitaria de la población". 19



Imagen 15 Educación sanitaria

2.2.5. Información técnica

2.2.5.1.Topografía

"Para lograr la información topográfica es necesario realizar actividades que permiten presentar en planos lo

levantamientos especiales, la franja del trazo de la línea de conducción y el trazo de la red de distribución" (21).

2.2.5.2.Mecánica de suelo

"Es la aplicación de la mecánica de la mecánica a los problemas geotécnicos, ella estudia las propiedades, comportamiento y utilización del suelo como material estructural, de tal modo que las deformaciones y resistencia del suelo ofrezca seguridad, durabilidad y estabilidad de las estructuras" (22).

2.3. Hipótesis

No corresponde por ser investigación descriptiva.

III. Metodología

3.1. El tipo y el nivel de la investigación

Tipo de investigación

El tipo de investigación propuesta será el que corresponde a un estudio correlacional; ya que ofrece predicciones mediante la explicación de la relación entre variables y las cuantifica, a su vez si se realiza un cambio en una variable no influye en que la otra pueda variar.

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.

Transversal: Las variables son medidas en una sola ocasión; y por ello se realiza comparaciones, tratando a cada muestra como independientes.

3.2. Diseño de la investigación

• Se emplea el siguiente esquema para trabajar las vairables



Leyenda del diseño

Mi: caserío Chucho

Chucho

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

35

Yi: Condición sanitaria.

Oi: Resultados.

3.3. Población y muestra

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

3.4. Definición y operacionalización de variables e indicadores

RIABLE	TIPO DE VARIABLE	DEFINICIÓN CONCEPTUAL	DEFINICIÓN OPERACIONAL	INDICADOR	SUBDIMENSIONES	INDIC	ADORES	ESCALA DE	MEDICIÓ	
SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE	VARIABLE INDEPENDIENTE	Un Sistema de abastecimiento de agua potable se realiza para satisfacer la necesidad primaria que presenta la	Se realizará la evaluación y mejoramiento del sistema de agua potable desde la captación hasta el almacenamiento y las líneas de	Evaluación del sistema de abastecimiento	Cámara de captación Línea de conducción	- Tipo captación - Caudal máximo de la fuente. - Antigüedad. - Clase de tubería. - Cerco perimétrico - Cámara húmeda Accesorios. - Tipo de línea de conducción. - Tipo de tubería. - Diámetro de tubería.	- Material de construcción Caudal máximo diario Tipo de tubería Diámetro de tubería Cámara seca. - Antigüedad Clase de tubería Válvulas.	Nominal Intervalo Intervalo Nominal Nominal Nominal Nominal Nominal	Ordin Interva Nomin Nomin Interva Nomin	
EVALUACIÓN Y MEJORAMIENTO DEL SISTE	VARIABLEIN	población, por ende, en todo momento se ve el beneficio de los pobladores, evitando así que los problemas de salud sigan empeorando.	momento se ve el beneficio de Se los pobladores, evitando así que los problemas de salud sigan empeorando.	ve el beneficio de res, evitando así recolección de oblemas de salud datos a través de	rará con la agua potable ción de través de técnicas, as y	Reservorio de almacenamiento	-Tipo reservorio. -Material de construcción. -Accesorios. -Tipo de tubería. -Diámetro de tubería. -Cerco perimétrico.	 Forma de reservorio. Antigüedad. Volumen. Clase de tubería. Caseta de cloración Caseta de válvulas 	Nominal -Ordinal Nominal -Nominal Nominal Nominal	- Nomi - Interv - Ordi - Nomi - Ordi - Nomi
EVALUACIÓI					Línea de aducción	-Tipo de línea de Aducción -Tipo de tubería. -Diámetro de tubería.	-AntigüedadClase de tubería Válvulas.	Nominal Nominal Nominal	Nomin Nomin	

		Red de distribución	-Tipo de red de distribución - presión de la tubería -Clase de tubería	-Diámetro de tubería -Antigüedad -tipo de tubería	Nominal -Nominal Nominal	Ordinal Nominal -Nominal
		Cámara de captación	 Tipo captación Caudal máximo de la fuente. Antigüedad. Clase de tubería. Cerco perimétrico Cámara húmeda Accesorios. 	 - Material de construcción. - Caudal máximo diario. - Tipo de tubería. - Diámetro de tubería. - Cámara seca. 	Nominal Intervalo Intervalo Nominal Nominal	Ordinal Intervalo Nominal Ordinal Nominal Nominal
sis	joramiento del stema de stecimiento	Línea de conducción	-Tipo de línea de conducción. -Tipo de tubería. -Diámetro de tubería.	-AntigüedadClase de tubería Válvulas.	Nominal Nominal Nominal	Intervalo Nominal Nominal
		Reservorio de almacenamiento	-Tipo reservorioMaterial de construcciónAccesoriosTipo de tuberíaDiámetro de tuberíaCerco perimétrico.	 Forma de reservorio. Antigüedad. Volumen. Clase de tubería. Caseta de cloración Caseta de válvulas 	Nominal -Ordinal Nominal -Nominal Nominal Nominal	 Nominal Intervalo Ordinal Nominal Ordinal Nominal
	_	Línea de aducción	-Tipo de línea de Aducción -Tipo de tubería.	-Antigüedad. -Clase de tubería.	Nominal	Intervalo

						-Diámetro de tubería.	- Válvulas.	Nominal Nominal	Nominal Nominal
								TVOIIII	Tommer
						-Tipo de red de distribución		Nominal	Ordinal
					Red de distribución	- presión de la	-Diámetro de tubería -Antigüedad	-Nominal	Nominal
	Red de dis			Red de distribución	tubería -Clase de tubería	-tipo de tubería	Nominal	-Nominal	
VARIABLE	TIPO DE	DEFINICIÓN	DEFINICIÓN	INDICADORES	SUBDIMENSIONES	INDIC	ADORES	FSCALA DE	E MEDICIÓN
VARIABLE	VARIABLE	CONCEPTUAL OPERACIONAL INDICADORES SUBDIVIENSIONES		II (DIC)	ADORES	ESCALA DI	MEDICION		
			Se realizará los			- Viviendas o	conectadas a la red		
LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN		El agua y el saneamiento son	. 1. 1 1		Cobertura	 Dotación de 	e agua potable	-	Intervalo
ITA		uno de los principales motores	estudios de la		- Caudal mínimo		-	Ordinal	
AN		de la salud pública, lo que	calidad del agua	gua	Cantidad	- Caudal en época de sequia		-	Intervalo
NO		significa garantizar el acceso al	que abastece a los		Cantidad	- Conexión domiciliaria			
	里	agua y las instalaciones	•		- Pile		Piletas	-	Nominal
NDJ A CIÓ	IEN	sanitarias adecuadas para	pobladores del	-	C	Determinación d	lel estado de la fuente	-	Intervalo
LA CONDIC DE LA POBLACIÓN	DEPENDIENTE	todos, independientemente de	caserío y se		Continuidad	- Tiempo de t	rabajo de la fuente		
	EPF	la diferencia de sus	compara con los	-		- Co	locan cloro		Intervalo
DE	Δ	condiciones de vida, se habrá	compara con los			- Nivel d	e cloro residual	-	Intervalo
CIA		ganado una importante batalla	datos que se			- Como es el	l agua consumida	-	Nominal
EN		contra todo tipo de obtendrán de los		Calidad del agua	- Análisis, químic	co y bacteriológico del	-	Intervalo	
INCIDENCIA DE		enfermedades.	estudios.				agua	-]	Nominal
Z			Commission.			- Superv	isión del agua		

Tabla 7 Definición y operalizacion de variable dependiente

3.5. Técnicas e instrumentos de recolección de datos

3.1.1. Técnica de recolección de datos

a) Encuestas

Se realizó encuestas respecto a las condiciones de agua y condiciones excretas en la que se encuentra el caserío.

b) Observación no experimental

Se realizaron visitas a campo para tomar muestras de fuentes de agua para el análisis de laboratorio y se realizó el levantamiento topográfico para la evaluación y mejoramiento de nuestro sistema de agua potable.

3.4.2. Instrumento de recolección de datos

Se utilizó como instrumentos fichas técnicas de inspección, protocolos y cuestionarios para la evaluación de cada variable en el caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncashd

- Ficha técnica de campo
- Entrevistas a las autoridades locales
- Encuestas socioeconómicas a la población.
- Análisis documental.

a) Materiales:

- Cuaderno de campo
- Wincha
- Balde de 20 lt.
- Flexómetro

• Imágenes satelitales

b) Equipos:

- Cámara fotográfica
- GPS, estación total
- Cronometro
- Culer, reactivos y equipo de muestreo de agua

c) Documentos:

- Reporte de análisis de agua del laboratorio
- Padrón de habitantes
- Acta de constatación

3.6.Plan de análisis.

El análisis de resultados se sostuvo en la caracterización de las condiciones sanitarias actual de la población, con la encuesta socio económica.

Se evaluó el nivel de la necesidad del sistema de saneamiento básico, la cual es un elemento esencial para la vida, por lo que los pobladores están vulnerables a contraer diversos casos de enfermedades de origen hídrico. Se realizó la recopilación de información, aforo de captación, topografía y demás criterios, cumpliendo los parámetros de diseño del sistema de saneamiento básico (Qmd,Qmh, Volumen de almacenamiento), en donde se trabajó in situ y en gabinete con la ayuda de software (Microsoft Office, AutoCAD Civil, Google Earth) que se elaboró de acuerdo a la resolución Ministerial N° 192 – 2018.

3.7. Matriz de consistencia

EVALUACIÓN Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERÍO CHUCHO, DISTRITO DE POROBAMBA, PROVINCIA DE POMABAMBA, REGIÓN ÁNCASH, PARA SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2021

PROBLEMA	OBJETIVOS	MARCO TEORICO Y CONCEPTUAL	METODOLOGÍA	REFERENCIAS BIBLIOGRAFICAS
Enunciado del problema ¿La evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash; mejorará la condición sanitaria de la población - 2020?	Objetivo General: Desarrollar la evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash y su incidencia en la condición sanitaria de la población. Objetivos específicos Evaluar el sistema de abastecimiento de agua potable en el caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, para la mejora de la condición sanitaria de la población. Elaborar el mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable en el caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, para la mejora de la condición sanitaria de la población. Determinar la incidencia en la condición sanitaria del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, para la mejora de la condición sanitaria del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash.	Bases teóricas de la investigación Evaluación Agua Calidad del agua: Demanda del agua Factores que afectan el consumo Demanda de dotaciones Sistema de abastecimiento por gravedad sin tratamiento: Componentes de un sistema de abastecimiento de agua potable Captación Línea de conducción: Reservorio Tipos de reservorio: Línea de aducción Tipos de aducción: Caudal: Red de distribución Tipos de redes de distribución Tomas domiciliarias condición sanitaria	La investigación es de tipo descriptivo correlacional El nivel de investigación, fue de carácter cualitativo y cuantitativo porque inicia con un proceso, que comienza con el análisis de los hechos, lo empírico, y en el proceso desarrolla una teoría que la afiance, su enfoque se basa en métodos de recolección y no manipula la investigación sobre la evaluación del sistema de agua potable en caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash, es no experimental. El universo y muestra de la investigación estuvo compuesta Por el sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash. Definición y Operacionalización de las Variables Técnicas e Instrumentos Plan de Análisis Matriz de consistencia Principios éticos.	Souza J. Mejoramiento y ampliación del sistema de agua potable del centro poblado Monte Alegre Irazola - Padre Abad - Ucayali [Tesis de título profesional]. Lima, Perú: Universidad Ricardo Palma; 2011. Cusquisibàn R. Mejoramiento y ampliación del sistema de agua potable y alcantarillado del distrito el prado, provincia de San Miguel, departamento de Cajamarca [Tesis de título profesional]. Cajamarca, Perú: Universidad Nacional de Cajamarca; 2013.

Tabla 8 Matriz de consistencia

3.8. 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 (29) 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

a) Dando respuesta al primer objetivo de evaluar el sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash.

Tabla 9 Evaluación de componentes de Captación

Fuente de	agua		U bicación de la captación							
			P o lític a			G e o grafí a				
T i p O	Nombre	D pto.			С	oordenadas UTM				
,,			Provincia	D i str i tO	E s t C	N ort e		сога		
		A n c a s h	P o m a b a m b a	Poroba mab a	9°46'11.36''S	77°34'45.16''O		3506 m.s.n.m		
СОМРОМ	NTE	ESTADO		OBSERV	ACION			FOTOGRAFIA		
Сартасіс	6 n		V Tiene una an V Una válvula reboce de 4", 2" y tubería V Tapa de 0.60	tubo de ventilac	ños. ,01 canastil ión de 2", v	robamab a la de 1.5" tubo d e álvula de limpiez a				

Evaluación: Captación		O b s e r v a c i ó n
		V Presenta grietas y erosión (moderado) y se encuentran en 12
		parte superior de la cámara.
Evaluación Estructural		V Presencia de fisuras nivel de severidad (Moderado)
Evaluación Estructural	Danalan	V La tapa metálica de 0.60x0.60 m presenta oxido.
	Regular	V No cuenta con cerco perimétrico, para evitar conta minació n
		del agua.
		∨ Q entrada = 0.82 lt/seg.
		∨ Una válvula de entrada de 3", bueno y operativo
		V 01 canastilla de 1.5": bueno y operativo
Evaluación Hidráulica	_	V tubo de reboce de 4": bueno y operativO
	Bueno	V tubo de ventilación de 2": bueno y operativo
		V válvula de limpieza 2": Bueno y operativO

Fuente: Elaboración propia

Tabla 10 Evaluación de componentes Línea de conducción

				U bicación	de la Líne	a de conducción		
			P o l ít ic a		G e o grafía			
TipO Nombre		V o m bre			С	oordenadas UTM		
·		Dpto.	Provincia	Distr i tO	Est C	N ort e		c o t a
		A n c a s h	P o m a b a m b a	P or o b a m a b a	9°46'10.35"S	77°34'24.11"O		3486 m.s.n.m
СОМРОМ	NTE	ESTADO		OBSERV	A C I O N			FOTOGRAFIA
Línea de con o	 ✓ Fue construida por la municipalidad de Huacllán. ✓ Tiene una antigüedad de 16 años. ✓ Tubería de PVC SAP Ø1.5", su trayectoria parte de la captación, hasta el reservorio de al macenamientO 							
Evaluación:			O b servació n					
Evaluación Estructural Bueno			V La tubería es de clase 10, y tiene una antigüedad aproximadamente 16 años. V No se presentan roturas visibles en ningunos de los tramos.					
Evaluación Hidr	Bueno V Q entrada = 0.5 lt/seg.							

Fuente: Elaboración propia

Tabla 11 Evaluación de Reservorio.

				U b	icación: R	eservorio.			
			P o lític a		G e o g r a f í a				
T i p O	N o m b r e				С	oordenadas UTM			
,-		Dpto.	Provincia	D i str i tO	E s t C	N orte		c o t a	
Reservorio.	ReservO	A n c a s h	Pomabamba	Poroba mab a	9°41'03.35"S	77°32'05.02''O		3456 m.s.n.m	
СОМРОМ	NTE	ESTADO		OBSERVACION			FOTOGRAFIA		
Reservor	i o .		población. V La caseta de ventilación. V Las 02 tapas superficie. V No cuenta c	válvulas carece sanitarias y m	e de gravil! arcos prese a tipo gato	a filtro y tubo de ntan oxido en su en el tanque de fección.			
Evaluación: Re	eservorio.			Observ	ación				

Evaluación Estructural	Regular	 V Presencia de fisuras, eflorescencia y erosión con nivel de severidad leve. V Tapa metálica de 60x60cm: presencia de oxido. 	
Evaluación Hidráulic a	Bueno	V Q entrada = 0.5 lt/seg. V Canastilla P V C 2"x1": bueno y operativo V Válvula de entrada Ø 1": bueno y operativo V Válvula de salida Ø 1": bueno y operativo V Válvula de limpieza Ø 1": bueno y operativo V Válvula bypass Ø 1": bueno y operativo V Cono de rebose Ø 2 x 1": bueno y operativo V Tubería de rebose de Ø 1", no cuenta con tapón con perforaciones ni dado de concreto.: bueno y operativo.	

Fuente: Elaboración propia.

Tabla 12 evaluación de la red de distribución

				R	ib u c i ó n				
			P o l ít ic a		G e o g r a f í a				
TipO Nombre		o m bre			C o ordenadas U T M				
		Dpto.	Provinci a	Distr i tO	E s t e	N ort e		c o t a	
a b i e r t a	r e d	A n c a s h	P o m a b a m b a	Poroba mab a	206473.74	8918235.34			
COMPON	NTE	ESTADO		OBSERV	ACION			FOTOGRAFIA	
Red de distri	Red de dis t ribució n			a por la municip ligüedad de 16 a o miciliarias 24 as 2					
Evaluación: publica			O b s e r v a c i ó n						
Evaluación Estr	Evaluación Estructural R		 V Presencia de fisuras, eflorescencia y erosión con nivel de severidad leve. 5 V Tapa metálica de 60x60cm: presencia de oxido. 						
Evaluación Hidr	á u li c a	Bueno	<pre>V Q entrada = 0.26lt/seg. V Tuberia ramal principal 2" V Tubería ramal secundario 1.5 y 1"</pre>						

Fuente: Elaboración propia

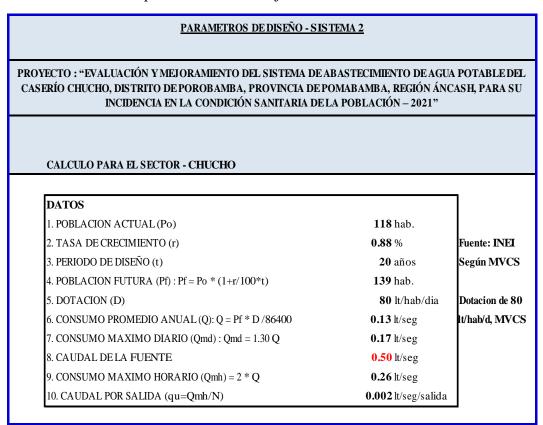
Tabla 13 Resumen total de la evaluación de componentes.

Estado y	Cant	Observación	
Operacional	Estructural	Hidráulica	
Bueno	1	2	sostenible
Regular	3	3	Medianamente
			sostenible
Malo	1	0	No sostenible
Muy malo			Colapsado

Fuente: Elaboración propia.

b) Dando respuesta al segundo objetivo de la investigación de realizar el mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash.

Tabla 14 Parámetros para el diseño de mejoramiento



Interpretación:

Para realizar el diseño de mejoramiento del sistema de agua potable del caserío Chucho se establecieron los criterios y parámetros básicos que debe contener como la población actual de 118 habitantes y una tasa de crecimiento anual de 0.88% para un periodo de diseño estipulado para 20 años no tenían dos por el método aritmético una población futura de 139 habitantes que necesitarán una dotación de 80 l por persona en un día Asimismo se calcularon los caudales máximo diario y Máximo horario para los diseños de sus componentes en base a la necesidad de la población

Tabla 15 diseño hidráulico cámara de captación

Descripción	Cantidad	Unid ad es
Tipo de Manantial	ladera - concentrado	3 4 - 4 5
Diámetro de la tubería de entrada	2	pulg
Numero de Orificios	2	unid
Altura de la Cámara Húmeda	1.00	mts
Numero de ramuras de la canastilla	116	unid
Distancia entre el punto de afloramiento y la cámara húmeda	1.30	mts
D. de la tuberia de rebose y limpieza	2.00	pulg
Número de ramuras de la canastilla	116	pulg

Gráfico 1 Mejoramiento de la cámara de captación Interpretación:

Según la exploración en campo, se considera un manantial en ladera concentrado, con un Qmax de 0.5 lt/seg , con un numero de 2 orificios y diámetro de 2".

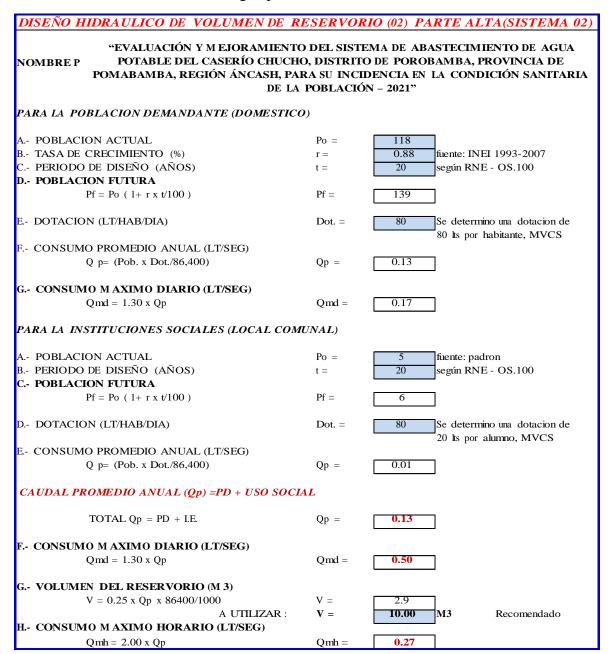
	DATOS DE CALCULO					DISEÑO DE LA	LINEA DE CONDUCC	ON				
	CAUDAL MAXIMO DIARIO : COEFICIENTE C : Se realizará un análisis general de	toda la línea (tramo or t	ramo), para de	, ,	Tub.: Poli(clo	uro de vinilo)(PVC) las presiones existentes en	Entonces ser cada punto, de acuerdo a		por Hazen y Williams, preso	entados en el siguiente cua	dro:	
DESCRIPCION	DISTANCIA HORIZONTAL	NIVEL DINAMICO - COTA -	LONG. DE TUBERIA	PENDIEN TE	CAUDAL	DIAMETRO CALCULADO	DIAMETRO ASUMIDO	VELOCIDAD CALCULADA	PERDIDA DE CARGA UNITARIA	H _f ACUMULADA	ALTURA PIESOMETR COTA -	PRESION
	(Km + m)	(m.s.n.m.)	(m)	(m/m)	(m³/Seg.)	(mm)	(mm)	→ (m/Seg.)	(m/Km)	→ (m)	(m.s.n.m.)	(m) ↑
CAPTACION	00 Km + 000.00 m	3,506.00	0.00		0.001						3,506.000	0.000
CAPTACION - RESERVORIO	00 Km + 120.00 m	3,456.00	120.00	0.417	0.001	16.092	38	2.459 m/Seg.	0.761	0.761	3,505.239	49.2

Se tiene una línea d	le conducción de	un solo tramo co	n una distancia do	e 120 m lineales do	nde se cuenta con un	desnivel de 49.2 m Asimism	o 1 a
locidad cumple con	n los parámetros i	nínimos que exigo	la normatécnica	de diseño para el a	bastecimiento de agua	potable en las zonas Rurales	s e c

nsidera un diámetro de 1.5 con la clase de tubería clase 10 para que pueda resistir las presiones que se ejercen dentro de la tubería

Interpretación:

Tabla 16 diseño del reservorio de agua potable



Interpretación:

Se diseña un reservorio de almacenamiento de agua potable con un volumen de 10 metros cúbicos que está en base a la demanda futura de la población en un periodo de 20 años para ello se tiene como base la dotación mínima de 80 l por persona en un día a su vez se implementa el caudal máximo diario de 0.5 litros por segundo para la estandarización de diseño de la norma técnica que permite tener componentes estándares.

Tabla 17 resultados del estudio de agua

	REGLAMENTO DE CALIDAD DEL D.L. N° 556 PERU 1995 / R			RESULTADOS DEL ANALISIS	au :	
Item	Parámetro	Unidad	Concentración	Concentración	Observaciones	
r dianetto		de medidad	máxima	obtenida		
Pará	metros que afectan la calidad estética y	organoléptica			_	
1	Color	mg/l Pt/Co es cala	15	Claro	OK	
2	Turbiedad	Unidades				
	Agua superficial	nefelométricas de	5	0.01	OK	
	Agua subterránea	turbiedad (UNT)	10			
3	Olor		Inofensivo	Inofensivo	OK	
4	Sabor		Inofensivo	Inofensivo	OK	
6	Conductividad	μS/cm	1500	821.5	OK	
9	Calcio (iii)	mg/l como Ca	30 - 150	30.59	OK	
10	Magnesio	mg/l como Mg	30 - 100	7.84	OK	
11	Sodio	mg/l como Na	200	0.639	OK	
13	Dureza total	mg/l como CaCO ₃	100 - 500	445.3	OK	
16	Aluminio (i)	μg/l como Al	200	< 0.0080	OK	
17	Hierro (i)	μg/l como Fe	300	< 0.0058	OK	
18	Manganeso (i)	μg/l como Mn	100	< 0.0070	OK	
19	Cobre (i)	μg/l como Cu	1000	< 0.0084	OK	
Pará	metros que afectan la Salud					
1	Arsénico	mg/l como As	0.100	< 0.0065	OK	
4	Cromo total	mg/l como Cr	0.050	< 0.0056	OK	
5	Mercurio	mg/l como Hg	0.001	< 0.0008	OK	
6	Plomo	mg/l como Pb	0.050	< 0.0047	OK	
11	Amonio	mg/l como N de NH4	0.4	< 0.0052	OK	
12	Bario	mg/l como Ba	1.0	< 0.0066	OK	
Pará	metros Bacteriológicos					
1	Coliformes totales	número / 100 ml	0	43	CLORAR EL AGUA	
2	Coliformes termotolerantes	número / 100 ml	0	< 1.8	CLORAR EL AGUA	

Interpretación:

El análisis físico-químico y microbiológico del agua potable nos permitió reconocer los parámetros que tiene estas muestras tomadas en el caserío Chucho sin embargo se observó presencia de algunos coliformes que por ello el biólogo no informo que el agua debe ser debidamente clorada por tal motivo se implementará una caseta de cloración en el reservorio de almacenamiento de agua potable del caserío estos parámetros los da el reglamento de calidad del agua de consumo humano DIGESA

 ⁽ii) 30 mg/l o menos si el contenido de sulfat o es inferior a 400 mg/l.
 Para concent raciones de sulfat o menor a 200 mg/l se acept a hast a 100 mg/l de magnesio

 (iii) Valor mínimo para aguas con dureza menor a 100 mg/l como CaCO 3

c) Dando respuesta al tercer objetivo de determinar la incidencia en la condición sanitaria de la población Chucho, distrito de Porobamba, provincia de Pomabamba, región Áncash.

A. Cobertura

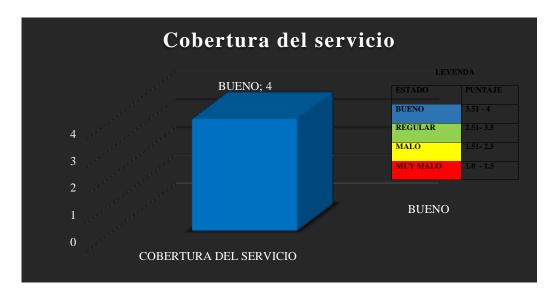
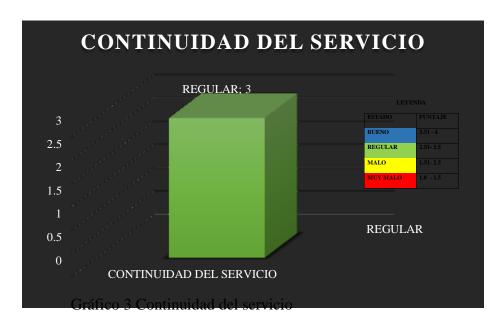


Gráfico 2 Cobertura del servicio

Interpretación del gráfico:

La cobertura del sistema se obtuvo mediante el número de familias que se benefician con el agua potable, multiplicando el número de personas atendidas por el número de integrantes por familia dato que nos brinda el Inei, la cobertura obtuvo un puntaje de 4 en la escala de medición del Sistema de Información Regional en Agua y Saneamiento, clasificando su estado como "Bueno" (3.51-4) ya que todos los moradores cuentan con agua potable.

B. Continuidad del servicio



Interpretación del gráfico:

La continuidad del servicio se por el tiempo en que cuentan con agua los pobladores del caserío, de tal modo que se compara con el caudal mínimo en épocas de estiaje, que se obtiene multiplicando un factor K4 que oscila entre 0.5 a 0.6. por el caudal máximo (aforo) la continuidad del servicio obtuvo un puntaje de 3 en la escala de medición del Sistema de Información Regional en Agua y Saneamiento, clasificando su estado como "Regular" (2.51 – 3.50).

C. Calidad del agua



Gráfico 4 Calidad del servicio

Interpretación del gráfico:

La Calidad del agua Se da por el nivel de cloración y el color del agua en el sistema, obtuvo un puntaje de 1.4 en la escala de medición del Sistema de Información Regional en Agua y Saneamiento, clasificando su estado como "Regular" (2.51-3.50).

D. Cantidad



Gráfico 5 Cantidad de agua del servicio

Interpretación del gráfico:

La Cantidad de agua del sistema se obtuvo la toma y medición de caudales comparándolos con la demanda actual y demanda futura donde se obtuvo un puntaje de 4 en la escala de medición del Sistema de Información Regional en Agua y Saneamiento, clasificando su estado como "Bueno" (3.51-4).

4.2. Análisis de resultados

A. Cámara de captación

En la tesis Souza 6, "Mejoramiento y ampliación del sistema de agua potable del centro poblado Monte Alegre Irazola – Padre Abad – Ucayali" obtuvo como resultado que la cámara de captación se encontraba en mal estado por lo que requería un mejoramiento de este componente a su vez se tendría que empalmar con otra capitación ya que el caudal no es suficiente para el abastecimiento de la población del centro poblado Monte alegre, para este proyecto se evaluó la cámara de captación encontrándose en un estado malo, por ello se diseñó una cámara de captación en ladera concentrado con un Qmax de 0.5 lt/seg, con un numero de 2 orificios y diámetro de 2".

B. Línea de conducción

Para Granda 8, En su tesis de "Evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado Muña Alta, distrito de Yaután, provincia de Casma, región Áncash y su incidencia en su condición sanitaria – 2019" obtuvo como resultados que línea de conducción se cuenta con una tubería de 2", no presenta componentes como válvulas y cámaras rompe presión, para el mejoramiento de este componente se diseñó un nuevo trazo de este de tal modo que se evite oscilaciones de subidas y bajadas profundas empleando una tubería clase 7.5 con un diámetro de 1.5" y se incorporaron las cámara de purga y aire, en comparación a este proyecto la línea de conducción se encuentra parcialmente enterrada se realizó el modelamiento

hidráulico para determinar las presiones y velocidades, línea de conducción de un solo tramo con una distancia de 120 m lineales donde se cuenta con un desnivel de 49.2 m Asimismo la velocidad cumple con los parámetros mínimos que exige la norma técnica de diseño para el abastecimiento de agua potable en las zonas Rurales se considera un diámetro de 1.5 con la clase de tubería clase 10 para que pueda resistir las presiones que se ejercen dentro de la tubería

C. Reservorio de almacenamiento

En la tesis de Meneses5, "Evaluación del sistema de abastecimiento de agua potable y proyecto de mejoramiento en la Población de Nanegal, Cantón Quito, Provincia de Pichincha", obtuvo como resultado que la capacidad del tanque de almacenamiento no abastecería a la población futura para el año 2012 de tal modo se implantará un nuevo sistema que abastecerá a toda la población y donde recomienda que se deberá garantizar fluido permanentemente según los cálculos del diseño, también recomienda designar grupos o comisiones que se encarguen del mantenimiento de los componentes del sistema, caso similar a este proyecto ya que Se diseña un reservorio de almacenamiento de agua potable con un volumen de 10 metros cúbicos que está en base a la demanda futura de la población en un periodo de 20 años para ello se tiene como base la dotación mínima de 80 l por persona en un día a su vez se implementa el caudal máximo diario de 0.5 litros por segundo para la estandarización de diseño de la norma técnica que permite tener componentes estándares.

D. Red de distribución

Soto 7, En la tesis titulada, "La sostenibilidad de los sistemas de agua potable en el centro poblado nuevo Perú, distrito la encañada-Cajamarca, 2014 se encontró que las redes de distribución se encontraban parcialmente enterradas sin embargo, se diseñaron componentes de control del agua para su correcto funcionamiento caso similar a este proyecto ya que se encontró las conexiones domiciliarias en buen estado y las tuberías enterradas en su totalidad por lo que formaran parte del rediseño.

V. Conclusiones y recomendaciones

5.1. Conclusiones

- 1. Cómo se aprecia en la tabla 13 se tiene el resumen de la evaluación hidráulica y estructural de cada componente del sistema de agua potable que se obtuvo mediante la encuesta del anexo 1 del compendio Qué nos permitió recolectar información de En qué estado se encuentra la cámara de captación del caserío Chucho dónde se encontró presencia de algunas patologías en su estructura a causa de su mal estado en la línea de conducción se encontró una parte del tramo expuesta por lo que se consideró en estado regular el reservorio del almacenamiento de agua potable no cuenta con un sistema de cloración por lo que se tiene que implementar sistema de cloración por goteo para las redes distribución se encontró las tuberías debidamente enterradas y en un estado bueno por lo que se considera que formaran parte del rediseño de este proyecto.
- 2. el mejoramiento del sistema de agua potable se basa principalmente en el diseño de una cámara de captación de ladera concentrado, Qué cuenta con un caudal de diseño de 0.5 L por segundos a su vez se diseña la línea de conducción con una longitud total de 120 m lineales empleando una tubería de clase 10 para reservar en almacenamiento de agua potable se consideró la estandarización de diseños empleando un caudal de 0.5 litros por segundos para el volumen de regulación En dónde se considera un volumen de 10 m3 para la población Futura para la línea de aducción y red de distribución cebaron las velocidades y presiones para que la

población esté conforme con la cantidad y velocidad del agua en que llega a sus hogares.

3. se tiene a 4 dimensiones de la variable condición sanitaria COBERTURA del sistema, que está en función a las 118 familias del caserío Chucho; la puntuación de Cobertura es de 4 puntos asignándole un estado bueno ya que el número de personas atendibles es mayor al número de personas atendidas, cantidad de agua del sistema de abastecimiento la puntuación de la segunda variable es de 4 puntos ya que con respecto al volumen ofertado es mayor al volumen demandado. continuidad del servicio del sistema de abastecimiento, la fuente brinda agua suficiente para tener un sistema continuo su caudal es de 0.82 lt/seg. la calidad del agua del servicio del sistema de abastecimiento de agua potable del caserío Chucho la cual se obtuvo una puntuación de 2.8 llegando a un estado regular, ya que no cuenta con un estudio bacteriológico en los últimos años.

5.2. Recomendaciones

- 5.2.1. La entidad que realice el rediseño de los nuevos componentes del sistema de agua potable del caserío chucho, deberá de tener en cuenta las especificaciones técnicas contenidos en este trabajo de investigación para así garantizar el buen funcionamiento del sistema, como también capacitar a los beneficiarios.
- 5.2.2. El reservorio deberá de contar un cerco perímetro y su sistema de cloración constante respectivo para poder evitar posibles contaminaciones y la población pueda beber agua saludable.
- 5.2.3. Que el área de ATM de las municipalidades brinde capacitaciones técnicas a las comunidades rurales sobre el buen uso del sistema de saneamiento básico.

Referencias Bibliográficas

- Neus P. Las cifras del agua siguen siendo alarmantes. La Vang. [internet].
 Barcelona 2019, Mar. [citado 2021 junio 4]. Disponible en: https://www.lavanguardia.com/natural/20190322/461164578761/diamundial-agua-2019-cifras.html.
- Tribunal Latinoamericano del agua. Situación hídrica en América Latina [internet]. 2017 [citado 2021 junio 4]. Disponible en: https://tragua.com/situacion-hidrica-en-america-latina/.
- Grecia P. Oswaldo P. El Agua es un bien escaso que el Perú no sabe administrar. RPP [internet]. Perú 2017, Mar. [citado 2021 junio 4].
 Disponible en: http://rpp.pe/peru/actualidad/la-falta-de-agua-potable-afecta-a-8-millones-de-peruanos-noticia-998969.
- 4. Valenzuela López DR. Diagnóstico y Mejoramiento de las Condiciones de Saneamiento Básico de la Comuna de Castro". 2007 [citado 2021 junio 05]; Disponible de: http://repositorio.uchile.cl/handle/2250/104619
- 5. Meneses Carranco DR, Ramiro D. "Evaluación del sistema de abastecimiento de agua potable y proyecto de mejoramiento en la población de Nanegal, cantón Quito, provincia de Pichincha". 2013 [citado 2021 junio 05]; Disponible de: http://repositorio.uide.edu.ec/handle/37000/2087
- 6. Souza JA, Aguila D. " "mejoramiento y ampliación del sistema de agua potable del centro poblado monte alegre irazola-padre abad-ucayali" " "informe técnico por experiencia profesional calificada para optar el título de ingeniero civil" [Internet]. [citado 2021 junio 05]. Disponible de:

- http://repositorio.urp.edu.pe/bitstream/handle/urp/161/souza_ja.pdf?sequenc e=1&isAllowed=y
- 7. Soto Gamarra AR. "La sostenibilidad de los sistemas de agua potable en el centro poblado Nuevo Perú, distrito La Encañada- Cajamarca, 2014". Univ Nac Cajamarca [Internet]. 2014 [citado 2021 junio 05]; Disponible de: http://repositorio.unc.edu.pe/handle/UNC/677
- 8. Granda Escudero F. Facultad de ingeniería escuela profesional de ingeniería civil evaluación y mejoramiento del sistema de abastecimiento de agua potable del centro poblado muña alta, distrito de Yaután, provincia de Casma, región Áncash y su incidencia EN SU [Internet]. Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote. Chimbote: Universidad Católica los Ángeles de Chimbote; 2020 mar [citado 06 de junio de 2021]. Disponible en: http://repositorio.uladech.edu.pe/handle/123456789/16538
- 9. Leyva Guerrero EU. Optimización del diseño en la línea de conducción en el sistema de agua potable de la localidad de Yamor del distrito de Antonio Raymondi, Bolognesi Ancash [Internet]. Universidad Nacional Santiago Antúnez de Mayolo. Universidad Nacional Santiago Antúnez de Mayolo; 2016 [citado 06 de junio del 2021]. Disponible en: http://repositorio.unasam.edu.pe/handle/UNASAM/1201
- 10. Guerrero M. El agua. [Internet]. México, D.F.: FCE Fondo de Cultura Económica; 2006. [citado 2021 junio 07]. Recuperado a partir de: https://ebookcentral.proquest.com/lib/bibliocauladechsp/reader.action?docI D=3190850&query=agua.

- 11. Augusto N, abastecimiento del agua [Internet]. UAP-Pucallpa, Blog. 2015 [citado 2021 junio 07]. Recuperado a partir de: http://abastecimientouapucallpa.blogspot.pe/.
- 12. Pradana J, García J. Criterios de calidad y gestión del agua potable.
 [internet]. Madrid: UNED Universidad Nacional de Educación a
 Distancia; 2018. [citado 2021 junio 07]. Disponible en:
 https://ebookcentral.proquest.com/lib/bibliocauladechsp/reader.action?docI
 D=5810839&query=agua%2Bpotable.
- 13. López P. Abastecimiento de agua potable: y disposición y eliminación de excretas. [internet]. México, D.F.: Instituto Politécnico Nacional; 2010. [citado 2021 junio 07]. Disponible en: https://ebookcentral.proquest.com/lib/bibliocauladechsp/reader.action?docI D=3186921&query=agua%2Bpotable.
- 14. Agüero R. Agua potable para poblaciones rurales [Internet]. Perú: Centro Peruano de Estudios Sociales; 1997 [citado 2021 junio 07]. 165 p. Disponible en: http://www.cepes.org.pe/pdf/OCR/Partidos/agua_potable/agua_potable_para_poblaciones_rurales_sistemas_de_abastecim.pdf.
- 15. Gonzalo E, Escoba C. Mecánica de suelos. [internet]. Universidad Nacional de Colombia; 2002. [citado 2021 junio 07]. Disponible en: www.civilgeeks.com.
- 16. Sistema de Información Ambiental de Colombia, Oferta hídrica [Internet].
 Estudio Nacional del Agua (Colombia); 2014 [citado 2021 junio 07].
 Recuperado a partir de: http://www.siac.gov.co/web/siac/demandaagua.

- 17. Martínez M. Fernández D, Castillo R, Uribe D. Línea de conducción por gravedad. [internet]. Montecillo México: SAGARPA Colegio de Postgraduados. [citado 2021 junio 07]. Disponible en: https://www.academia.edu/33925346/LINEAS_DE_CONDUCCION_POR_GRAVEDAD._EMITIDO_POR_SAGARPA?email_work_card=title
- Saldarriaga J. Hidráulica de tuberías. Colombia: Universidad de los Andes.
 Mayo 2001.
- 19. Manual de educación sanitaria. [internet]. Cajamarca: Ministerio de Salud APRISABAC. [citado 2021 junio 07]. Disponible en: http://bvs.minsa.gob.pe/local/MINSA/755_MINSA181.pdf
- 20. Guías para la calidad del agua potable. [Internet]: OMS, 1er. Apend. Vol. 1
- 21. Tercera edición. [citado 2021 junio 07], Disponible en: https://www.who.int/water_sanitation_health/dwq/gdwq3_es_fulll_lowsres. pdf
- 22. Calidad de aguas: usos y aprovechamiento. [internet]. Málaga: Editorial ICB; 2017. [citado 2021 junio 07]. Disponible en: https://ebookcentral.proquest.com/lib/bibliocauladechsp/reader.action?docI D=5809660&query=condici%25C3%25B3n%2Bsanitaria%2Bde%2Bagua %2Bpotable.

Anexos

Anexo 1: Estudio de Agua.



"Año del Bicentenario del Perú: 200 Años de Independencia"

Chimbote, 10 de octubre del 2021

CARTA GEGE Nº 0231 - 2021

Señor: León Milla, Francisco Samuel Alumno de la Escuela Académica de Ingenieria Civil Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote Chimbote

REF.: Carta d/f 04.10.2021 (Reg. 3551)

Sirva la presente para dirigirme a usted con la finalidad de dar respuesta al documento en referencia, a través del cual, en su calidad de estudiante de ingeniería civil de la Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote, hace de conocimiento que se encuentra desarrollando su tesis titulada: "Evaluación y Mejoramiento del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable del Caserlo Chucho, Distrito de Porobamba, Provincia de Pomabamba, Región Áncash, para su Incidencia en la Condición Sanitaria de la Población – 2021", solicitando para ello se le brinden facilidades para la investigación con la información que indica en su documento.

En virtud del cual, nuestra Gerencia Técnica hace llegar el Reporte de Resultados de Análisis Físico — Químico y Bacteriológico de la muestra de agua tomada de la captación de la zona de investigación indicada en el título de su tesis, indicando que todos los parámetros analizados reportan valores que se encuentran dentro de los Límites Máximos Permisibles de acuerdo al D.S. N.º 031-2010-SA.

Sin otro particular, me suscribo de ustedes.

Atentamente

Ing. Juan A. Sono Cabrer GERENTE GENERAL SEDACHIMBOTE S.A.

/apc.

JR. La Caleta Nº 146-176 Chimbote

Gerencia General (043) - 325806 / Emergencia (043) - 32562: Central Telef. 043 - 322011 www.sedachimbote.com.pe



		ANÁLISIS DE AGUA	
DEPARTAMENTO	: ANCASH	MUESTREADO POR	: LEÓN MILLA FRANCISCO SAMUEL
PROVINCIA	: POMABAMBA	FECHA DE RECEPCIÓN	: 12/10/2021
DISTRITO	POMABAMBA	HORA DE RECEPCIÓN	: 10:20 A.M.
TIPO DE FUENTE	CAPTACIÓN	FECHA DE MUESTREO	:14/10/2021
PUNTO DE MUESTREO	: SUPERFICIAL	HORA DE MUESTREO	2 09:00 A.M.

OBSERVACIÓN: TESIS EVALUACIÓN Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERIO CHUCHO, DISTRITO DE POROBAMBA, PROVINCIA DE POMABAMBA, REGIÓN ÁNCASH, PARA SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN - 2021

PARÁMETROS DE CONTROL	RESULTADOS	L.M.P. (D.D. N° 031-2010-SA)
ANALI	SIS BACTERIOLÓGICO	500000000000000000000000000000000000000
Coliformes Totales, UFC/100m.	1	0
Coliformes Fecales, UFC/100m.	0	0
Bacterias Heterotróficas, UFC/100m.	A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH	500
	SIS FÍSICO Y QUÍMICOS	1
Cloro Residual libre, mg/L	0.75	>=0.50
Turbidez, UNT	0.81	5
pH	7.02	6.5 a 8.5
Temperatura, Cº	20.40	A SECULE COLE
Color Aparente, UC	0	0
Color, UCV escala Pt-Co	0	15
Conductividad, us/cm	473	.0
Solidos Disueltos Totales, mg/L	419	1,000
Salinidad, º/100	0.40	
Alcalinidad Total, mg/L	166	
Alcalinidad a la Fenolitaleina, mg/L	0	
Dureza Total, mg/L	261	500
Dureza Cálcica Total, mg/L	270	
Dureza Magnesiana, mg/L	83	
Cloruro, mg/L	152	250
Sulfatos, mg/L	162.25	250
Hierro, mg/L	0.006	0.3
Manganeso, mg/L	0.041	0.4
Aluminio, mg/L	0.025	0.2
Cobre, mg/L	0.0041	2
Nitratos, mg/L	7.96	50

ANALISTA ÁREA MICROBIOLÓGICA: BLGO. KELLY TAPIA ESQUIVEL ANALISTA ÁREA FÍSICO QUÍMICO: ING. QCO. ROLANDO LOYOLA SANTOYA

ING. TAPIA ESOLUVEL KELLY MERCADES SUPERVISOR CONTROL DE CALIDADOS ING. ALEJANDRO HUACCHA QUIRTO DICA

JR. La Caleta Nº 146-176 Chimbote

erancia General (043) - 325806 / Emergencia (043) - 325628 Central Telef. 043 - 322011

www.sedachimbote.com.p

Anexo 2: Normas del Reglamento Nacional de Edificaciones.

os.010

CAPTACIÓN Y CONDUCCIÓN DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

OBJETIVO

Fijar las c:ondclones para la elaboración do los proyectos de capeación y conclJcc:oón deagua para consumo humano.

2 ALCANCES

Esta Nonna fija los requisitosmInImosa los que deben sujetarse los disellos de capradón y conducción de agua para consumo humano en localidades maye<es de 2000 habcames

3 FUENTE

A Itn de detlm la o las luentes de abaslecImlenlo de aljua para =sumo hoMTiano, se debe<án realizar los estudios que aseguren la calidad y canl>dad que requiefe el sistema. en1re los qoo Incluyan: Idenlilicacl6n de ruantes alletnabvas. ubicación geográfica, lopogralla, rendmlentos mínimos. vanadones anuales. análisis IIslco químicos, vulnerablIldady rricroblológIcosy ouos esludoosque sean necesarios.

La luenle de abas1oomlenlo a ulllIzarse en lo,ma diroc1a o = obras de regulación, debe!'áasegurarel caudal máximo diario para el periodode dse/\o

La calidad del agua de la tuente. detl-Ofá satIslacer los requisi1os establecidos en la Leg,slación vigeme en el Pais.

4. CAPTACIÓN

B disero de las obras debe<á garantizarcomo mínimo la captación del caudal máximo dlarlo necesario protegiendo a la íoonte do la contaminación. Se lendr.In en coen1a las siguientes consideraciones goneralos:

4.1 AGUAS SUPERFICIALES

- a) Las obras de loma que se ejecuten en los cursos do aguas sUl)erllciales, en lo posible no deberánmodll~ar el íl. Jjo no, mal de la tuente. deben tJblcarse en zonas que no causen erosión o se<imentaclóC1 y deberán oslar por debajo de los IWoles mínimos de agua en perlodOs de esliaje.
- b) Toda loma debe disponer de los elemenlos necesarios para iffl,edr el paso de sólidos y tacílitar su remoción asl como de un slslema de regulación y conIrol. El exceso de capiación deberá retomaral eu<so or,ginal.</p>
- La toma deberá ubicarse de 1al manera que las variaciones de rwel no alteren el runclooamlentono,mal de ta caplación.

4.2 AGUAS SUBTERRÁNEAS

4.2.1 Pozos Prolundos

- a) Los pozos deberán ser perforados previa auloozación de los orgarísmos cornpe1entes del Ministerio de Agricuttura, en concordancia con la Ley General de Aouas vigente. Asl filsmo, cooclilda la construcción y equipamiento del pozo se deberá soliatar licencia de uso de agua al mismo orgar, smo.
- b) La "t,;cacíónde los pozos y su dise/lo prelminar serán deter111113dos como resultado del correspondiente esl\ldio hictogedógic:o esi,ecllico a nivel de disel\lo de obra. En la LOCaaón no sólo se considerará las mejores condiciones hoogeológcas del acuffe,o smo también el suficiente <istanciarnientoque debe exisbr con relación a otros pozos vecinos eXJSlentes y/ o proyectados para evitar problemas de interle<e.-das.</p>
- c) B menor dámetro del forro de IOS pozos deberá ser por lo menos de 8 an mayor que el diámetro exterior de los mpulsoresde la bomba por instalarse.
- d) ~ratite la perforación del pozo se óelerminará su diseño de6nilivo, sobre la base de los resultados del estudio de las ""8SIras óel terreno extraído durante la perforación y los cooespord1en1esregistros geofísicos. El a¡uste del ,nsel\o se refiere solIre lodo a la pro1undidad final de la perloración, bcafaación y longttud de los fi•ros.
- e) Los filtros serán diseñados considerando el caudal de bombeo; la grantAometrla y espesor de los estratos; veloadad de enuada, así como la calidad de las aguas.
- La construedón de los pozos se hará en lorma tal que se eYIte el arenamiento óe elos, y se obtenga un óptimo rercfmienlO a I.l'la alta eficiencia hidráullca, lo que se conseguirácon uno o varios méloclosde desarrollo.
- g) Todo pozo, una vez 1erminada su construcción, deberá ser sorne(Jcjo a una prueba de rendimiento a caudal variable dl.ranle n horas coolinuascomo mlnimo, con la finalidad de detemwlat el caudal explolable y las condiC1011es para su eq, jpamierm. Los resultados de la prueba deberán ser expresadosen gráf,cos que relacionenla depresión coo los caudales, irócándose el tiempo oe bombeo.

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

4.2.2 Pozos Excavados

- a) Salvo el caso de pozos excavados para uso doméstico unifamiliar, todos los demás deben perforarse previa autorización del Ministerio de Agricultura. Así mismo, concluida la construcción y equipamiento del pozo se deberá solicitar licencia de uso de agua al mismo organismo.
- El diámetro de excavación será aquel que permita realizar las operaciones de excavación y revestimiento del pozo, señalándose a manera de referencia 1,50 m.
- La profundidad del pozo excavado se determinará en base a la profundidad del nivel estático de la napa y de la máxima profundidad que técnicamente se pueda excavar por debajo del nivel estático.
- d) El revestimiento del pozo excavado deberá ser con anillos ciego de concreto del tipo deslizante o fijo, hasta el nivel estático y con aberturas por debajo de él.
- e) En la construcción del pozo se deberá considerar una escalera de acceso hasta el fondo para permitir la limpieza y mantenimiento, así como para la posible profundización en el futuro.
- f) El motor de la bomba puede estar instalado en la superficie del terreno o en una plataforma en el interior del pozo, debiéndose considerar en este último caso las medidas de seguridad para evitar la contaminación del agua.
- g) Los pozos deberán contar con sellos sanitarios, cerrándose la boca con una tapa hermética para evitar la contaminación del acuífero, así como accidentes personales. La cubierta del pozo deberá sobresalir 0,50 m como mínimo, con relación al nivel de inundación.
- Todo pozo, una vez terminada su construcción, deberá ser sometido a una prueba de rendimiento, para determinar su caudal de explotación y las características técnicas de su equipamiento.
- Durante la construcción del pozo y pruebas de rendimiento se deberá tomar muestras de agua a fin de determinar su calidad y conveniencia de utilización.

4.2.3 Galerías Filtrantes

- a) Las galerías filtrantes serán diseñadas previo estudio, de acuerdo a la ubicación del nivel de la napa, rendimiento del acuifero y al corte geológico obtenido mediante excavaciones de prueba.
- b) La tubería a emplearse deberá colocarse con juntas no estancas y que asegure su alineamiento.
- El área filtrante circundante a la tubería se formará con grava seleccionada y lavada, de granulometría y espesor adecuado a las características del terreno y a las perforaciones de la tubería.
- d) Se proveerá cámaras de inspección espaciadas convenientemente en función del diámetro de la tuberia, que permita una operación y mantenimiento adecuado.
- e) La velocidad máxima en los conductos será de 0,60 m/s
- f) La zona de captación deberá estar adecuadamente protegida para evitar la contaminación de las aguas subterráneas.
- g) Durante la construcción de las galerías y pruebas de rendimiento se deberá tomar muestras de agua a fin de determinar su calidad y la conveniencia de utilización.

4.2.4 Manantiales

- a) La estructura de captación se construirá para obtener el máximo rendimiento del afloramiento.
- En el diseño de las estructuras de captación, deberán 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 instalará su correspondiente canastilla.
- La zona de captación deberá estar adecuadamente protegida para evitar la contaminación de las aguas.
- e) Deberá tener canales de drenaje en la parte superior y alrededor de la captación para evitar la contaminación por las aguas superficiales.

5. CONDUCCIÓN

Se denomina obras de conducción a las estructuras y elementos que sirven para transportar el agua desde la captación hasta al reservorio o planta de tratamiento.

OS,010 CAPTACIÓN Y CONDUCCIÓN DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

la estrue1Ura deberá tener capac,dad para conducor como mínimo. el caudal máximo dia.,o.

5.1 CONDUCCIÓN PORGRAVEDAD

s.1.1 Canales

- a) Las caracterisbcas y mateñal con que se construyan los canales serán detenninados en !unción al caudal y la caidad del agua.
- b) la velocidad del NJO no debe p,oduc,r depósitos ni erosoones y en rongún caso será menor de 0,60 rnts
- e) Los canales deberán ser disocados y construidos teniendo en cuenta las coudiacues de seguridad que garanticen su luncionalTienlo pennanente y prese,veo la canfidad y calidad del agua.

5.1.2 Tuberias

- a) Pata el dise/o de la condocdón con tuberlas se tendrá en cuenta las condiciones topográficas, las caraderislicas del suelo y la dimatotogla de la zona a fin de deterrrinar el bpO y calidad de fa tubería.
- b) la velocidad minima no debe prooocir depósilos ni er05oones, en ''''9 \gg ' caso será menor de 0,60 mis
- e) la velOcídad máxima admisible será:

En los IIJbos de concreto
En tubos de asbesto-cemento, acero y PVC
3 rnts
5 mis

Para ocros matertales deberá justificarse la velocidad máxima admisible.

 d) Para el cálculo l'IdráJioo de las hbeñas que lrabajen como canal, se recomienda la lónnula de Manníng, con los sigliootes coeficientes de rugosidad:

Asbesto-eementoy PVC 0,010 Hierro Fundido y concreto 0,015

Para oeos materiales deberá justificarse los coeñcoentes de rugoso:lad.

e) Para el cálculo de las tuberías que trabajan con fluJO a presión se ulmarán tónnulas racionales. En caso de apicarse la lómua de Hazen y Williams, se utilizarán los coeféentes de Iricci6n que se establecen en la Tabla N" 1. Para el caso de tuberías no consideradas, se deberá Justificar técnicamente el valor U!Jizado.

TABLA Nº1

COEFICIENTES DE FRICCIÓN "C" EN LA FÓRMULA DE HAZEN Y WILLIAMS

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

5.1.3 Accesorios

a) Válvulas de aire

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

Si hubiera algún peligro de colapso de la tubería a causa del material de la misma y de las condiciones de trabajo, se colocarán válvulas de doble acción (admisión y expulsión).

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

b) Válvulas de purga

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

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

5.2 CONDUCCIÓN POR BOMBEO

 a) Para el cálculo de las líneas de conducción por bombeo, se recomienda el uso de la fórmula de Hazen y Williams. El dimensionamiento se hará de acuerdo al estudio del diámetro económico.

Se deberá considerar las mismas recomendaciones para el uso de válvulas de aire y de purga del numeral 5.1.3

5.3 CONSIDERACIONES ESPECIALES

- a) En el caso de suelos agresivos o condiciones severas de clima, deberá considerarse tuberías de material adecuado y debidamente protegido.
- b) Los cruces con carreteras, vías férreas y obras de arte, deberán diseñarse en coordinación con el organismo competente.
- Deberá diseñarse anclajes de concreto simple, concreto armado o de otro tipo en todo accesorio, ó válvula, considerando el diámetro, la presión de prueba y condición de instalación de la tubería.
- d) En el diseño de toda línea de conducción se deberá tener en cuenta el golpe de ariete.

GLOSARIO

ACUIFERO	Estrato subterráneo saturado de agua del
	cual ésta fluye fácilmente.

AGUA SUBTERRANEA Agua localizada en el subsuelo y que

generalmente requiere de excavación para

su extracción.

AFLORAMIENTO Son las fuentes o surgencias, que en

principio deben ser consideradas como aliviaderos naturales de los acuíferos.

CALIDAD DE AGUA Características físicas, químicas, y

bacteriológicas del agua que la hacen aptas para el consumo humano, sin implicancias para la salud, incluyendo

apariencia, gusto y olor.

CAUDAL MAXIMO DIARIO Caudal más alto en un día, observado en el

periodo de un año, sin tener en cuenta los consumos por incendios, pérdidas, etc.

DEPRESION Entendido como abatimiento, es el

descenso que experimenta el nivel del agua cuando se está bombeando o cuando el pozo fluye naturalmente. Es la diferencia, medida en metros, entre el nivel

estático y el nivel dinámico.

8

OS.010 CAPTACIÓN Y CONDUCCIÓN DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

FILTROS Es la rejilla del pozo que sirve como

sección de captación de un pozo que toma el agua de un acuifero de material no

consolidado.

FORRO DE POZOS Es la tubería de revestimiento colocada

unas veces durante la perforación, otras después de acabada ésta. La que se coloca durante la perforación puede ser provisional o definitiva. La finalidad más frecuente de la primera es la de sostener el terreno mientras se avanza con la perforación. La finalidad de la segunda es

revestir definitivamente el pozo.

POZO EXCAVADO Es la penetración del terreno en forma

manual. El diâmetro mínimo es aquel que permite el trabajo de un operario en su

fondo.

POZO PERFORADO Es la penetración del terreno utilizando

maquinaria. En este caso la perforación puede ser iniciada con un antepozo hasta una profundidad conveniente y, luego, se continúa con el equipo de perforación.

SELLO SANITARIO Elementos utilizados para mantener las

condiciones sanitarias óptimas en la

estructura de ingreso a la captación.

TOMA DE AGUA Dispositivo o conjunto de dispositivos

destinados a desviar el agua desde una fuente hasta los demás órganos

constitutivos de una captación

OS.030

ALMACENAMIENTO DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

INDICE

		PAG.
1.	ALCANCE	2
2.	FINALIDAD	2
3.	ASPECTOS GENERALES	2
	3.1 Determinación del volumen de almacenamiento	2
	3.2 Ubicación	2
	3.3 Estudios Complementarios	2
	3.4 Vulnerabilidad	2
	3.5 Caseta de Válvulas	2
	3.6 Mantenimiento	2
	3.7 Seguridad Aérea	3
4.	VOLUMEN DE ALMACENAMIENTO	3
	4.1 Volumen de Regulación	3
	4.2 Volumen Contra Incendio	3
	4.3 Volumen de Reserva	3
5.	RESERVORIOS: CARACTERÍSTICAS E INSTALACIONES	3
	5.1 Funcionamiento	3
	5.2 Instalaciones	4
	5.3 Accepting	A

1

OS.030 ALMACENAMIENTO DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

1 ALCANCE

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

2 FINALIDAD

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

3 ASPECTOS GENERALES

3.1 Determinación del volumen de almacenamiento

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

3.2 Ubicación

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

3.3 Estudios Complementarios

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

3.4 Vulnerabilidad

Los reservorios no deberán estar ubicados en terrenos sujetos a inundación, deslizamientos ú otros riesgos que afecten su seguridad.

3.5 Caseta de Válvulas

Las válvulas, accesorios y los dispositivos de medición y control, deberán ir alojadas en casetas que permitan realizar las labores de operación y mantenimiento con facilidad.

3.6 Mantenimiento

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

3.7 Seguridad Aérea

Los reservorios elevados en zonas cercanas a pistas de aferrizaje deberán cumplir las indicaciones sobre luces de señalización impartidas por la autoridad competente.

4 VOLUMEN DE ALMACENAMIENTO

El volumen total de almacenamiento estará conformado por el volumen de regulación, volumen contra incendio y volumen de reserva.

4.1 Volumen de Regulación

El volumen de regulación será calculado con el diagrama masa correspondiente a las variaciones horarias de la demanda.

Cuando se comprueba la no disponibilidad de esta información, se deberá adoptar como mínimo el 25% del promedio anual de la demanda como capacidad de regulación, siempre que el suministro de la fuente de abastecimiento sea calculado para 24 horas de funcionamiento. En caso contrario deberá ser determinado en función al horario del suministro.

4.2 Volumen Contra Incendio

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

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

Independientemente de este volumen los locales especiales (Comerciales, Industriales y otros) deberán tener su propio volumen de almacenamiento de agua contra incendio.

4.3 Volumen de Reserva

De ser el caso, deberá justificarse un volumen adicional de reserva.

5 RESERVORIOS: CARACTERÍSTICAS E INSTALACIONES

5.1 Funcionamiento

Deberán ser diseñados como reservorio de cabecera. Su tamaño y forma responderá a la topografía y calidad del terreno, al volumen de almacenamiento, presiones necesarias y materiales de construcción a

emplearse. La forma de los reservorios no debe representar estructuras de elevado costo.

5.2 Instalaciones

Los reservorios de agua deberán estar dotados de tuberías de entrada, salida, rebose y desagüe.

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

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

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

La tubería de rebose deberá tener capacidad mayor al caudal máximo de entrada, debidamente sustentada.

El diámetro de la tubería de desagüe deberá permitir un tiempo de vaciado menor a 8 horas. Se deberá verificar que la red de alcantarillado receptora tenga la capacidad hidráulica para recibir este caudal.

El piso del reservorio deberá tener una pendiente hacia el punto de desagüe que permita evacuarlo completamente.

El sistema de ventilación deberá permitir la circulación del aire en el reservorio con una capacidad mayor que el caudal máximo de entrada ó salida de agua. Estará provisto de los dispositivos que eviten el ingreso de partículas, insectos y luz directa del sol.

Todo reservorio deberá contar con los dispositivos que permitan conocer los caudales de ingreso y de salida, y el nivel del agua en cualquier instante.

Los reservorios enterrados deberán contar con una cubierta impermeabilizante, con la pendiente necesaria que facilite el escurrimiento. Si se ha previsto jardines sobre la cubierta se deberá contar con drenaje que evite la acumulación de agua sobre la cubierta. Deben estar alejados de focos de contaminación, como pozas de percolación, letrinas, botaderos; o protegidos de los mismos. Las paredes y fondos estarán impermeabilizadas para evitar el ingreso de la napa y agua de riego de jardines.

La superficie interna de los reservorios será, lisa y resistente a la corrosión.

5.3 Accesorios

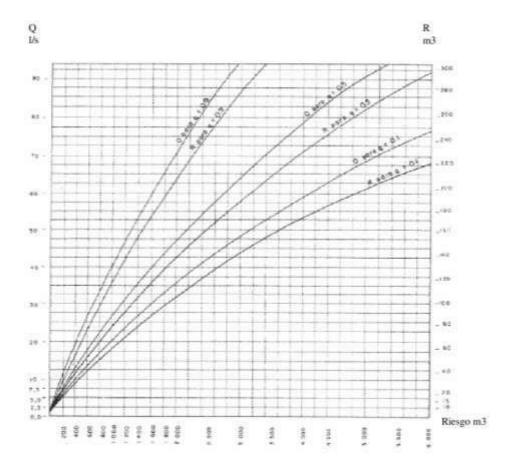
Los reservorios deberán estar provistos de tapa sanitaria, escaleras de acero inoxidable y cualquier otro dispositivo que contribuya a un mejor control y funcionamiento.

4

OS.030 ALMACENAMIENTO DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

ANEXO 1

GRÁFICO PARA AGUA CONTRA INCENDIO DE SÓLIDOS



- Q:
- Caudal de agua en l/s para extinguir el fuego Volumen de agua en m3 necesarios para reserva Factor de Apilamiento R:
- g:

 - g = 0.9 Compacto g = 0.5 Medio g = 0.1 Poco Compacto
- R: Riesgo, volumen aparente del incendio en m3

1.2. Enfoque

El presente documento se enfoca en reunir las opciones tecnológicas de saneamiento que mediante un uso adecuado se conviertan en servicios sostenibles, ya que recae en la familia o la comunidad su mantenimiento. Es por ello, que la opción tecnológica debe seleccionarse según criterios técnicos, económicos y culturales de tal forma de que garanticen su sostenibilidad.

2. Objetivos

2.1. Objetivo General

Definir los diseños definitivos de las opciones tecnológicas de saneamiento, los criterios para su selección, diseño y forma de implementación para los proyectos de saneamiento en el ámbito rural.

2.2. Objetivos específicos

- Presentar la metodología para la adecuada selección de las opciones tecnológicas de saneamiento para los proyectos de saneamiento en el ámbito rural.
- Presentar los diseños definitivos de los componentes que conforman las opciones tecnológicas para abastecimiento de agua potable a ser utilizados en la elaboración de los proyectos de saneamiento en el ámbito rural.
- Presentar los diseños definitivos de los componentes que conforman las opciones tecnológicas para la disposición sanitaria de excretas a ser utilizados en la elaboración de los proyectos de saneamiento en el ámbito rural.
- Reducción del tiempo que toma la elaboración de los proyectos de saneamiento en el ámbito rural.
- Reducción de los costos de implementación de los proyectos de saneamiento en el ámbito rural.

3. Aplicación

Las opciones tecnológicas desarrolladas en el presente documento y en los anexos que lo complementen, son de uso obligatorio del Ingeniero Sanitario responsable del proyecto de saneamiento en el ámbito rural. Adicionalmente, para los casos en donde el Ingeniero Sanitario, responsable del proyecto defina una opción tecnológica no incluida en el presente documento, deberá sustentarla técnica y económicamente tomando de referencia los criterios técnicos incluidos para ser considerada.

4. Terminología

- Accesorio: Componente plástico o metálico que permite el cambio de dirección o de diámetro del líquido conducido por una tubería. Entre otras, se definen como tales las piezas como brida-enchufe, brida-extremo liso, codos, tees, yees, válvulas u otro excepto tuberías.
- Acuífero: Estrato subterráneo saturado de agua del cual ésta fluye fácilmente.
- Afloramiento: Son las fuentes, que en principio deben ser consideradas como aliviaderos naturales de los aculferos.
- Aqua subálvea: Fuente de agua subterránea que se encuentra cerca de la superficie del terreno, a poca profundidad y que puede aflorar espontáneamente (manantial) o ser fácilmente extraída por medio de pozos excavados o perforados.
- Aqua subterránea: Aguas que dentro del ciclo hidrológico, se encuentran en la etapa de circulación o almacenadas debajo de la superficie del terreno y dentro del medio poroso,

- fracturas de las rocas u otras formaciones geológicas, que para su extracción y utilización se requiere la realización de obras específicas.
- Ámbito geográfico: Es la zona geográfica donde se ubica el sistema y cuyas condiciones rigen el mismo.
- Ambito rural del Perú: Son el conjunto de centros poblados que no sobreasan los dos mil (2 000) habitantes independientemente.
- Humedal: Es un ecosistema conformado por un sustrato saturado de vegetación, microorganismos y agua, cuyo objetivo es la remoción de contaminantes mediante diversos procesos físicos, químicos y biológicos. Se instala a continuación de un tanque séptico mejorado o en el caso de sistemas secos con el agua proveniente de lavaderos, duchas y urinario.
- Caja de registro: Caja de reunión o inspección prefabricada en concreto o material termoplástico, la cual permite la conexión de tuberías en ángulos de 45° o 90°, su uso es obligatorio cuando el tramo instalado tiene más de 15 metros.
- Cámaras rompe presión: Estructura que permite disipar la energía y reducir la presión relativa a cero (presión atmosférica), con la finalidad de evitar daños a la tubería.
- <u>Captación</u>: Conjunto de estructuras e instalaciones destinadas a la regulación, derivación y obtención del máximo caudal posible de aguas superficiales o subterráneas.
- Caseta para la taza especial: Ambiente que contiene la taza especial y que su fabricación es de un material liviano y resistente, que permite su traslado fácilmente cuando el hoyo por debajo de la caseta alcanza su altura máxima.
- Caseta de la UBS: ambiente que alberga los siguientes aparatos sanitarios, la ducha, el inodoro o la taza especial y el urinario y que su modelo varia dependiendo del tipo de sistema de disposición de las excretas.
- ✓ Caudal máximo diario: Caudal de agua del día de máximo consumo en el año.
- Caudal máximo horario: Caudal de agua de la hora de máximo consumo en el día de máximo consumo en el año.
- <u>Caudal promedio diario anual</u>: Caudal de agua que se estima consume, en promedio, un habitante durante un año.
- Conexión domiciliaría de agua: Conjunto de elementos y accesorios desde la red de distribución del sistema de abastecimiento de agua para consumo humano hasta la conexión de entrada de agua al domicilio o local público, con la finalidad de dar servicio a cada lote, vivienda o local público.
- Depresión o descenso: Descenso que experimenta el nivel del agua cuando se está bombeando o cuando el pozo fluye naturalmente, es decir, cuando tiene una salida natural. Es la diferencia, medida en metros, entre el nivel estático y el nivel dinámico.
- <u>Diámetro interior</u>: Diámetro interior del tubo, real o útil, medido en una sección cualquiera. Es el diámetro del diseño hidráulico.
- Disposición Sanitaria de Excretas: Infraestructura cuyas instalaciones permiten el tratamiento de las excretas, ya sea en un medio seco o con agua, de modo que no represente riesgo para la salud y el medio ambiente.
- Estación de bombeo: Componente del sistema de abastecimiento de agua para consumo humano, conformada por la caseta y el equipamiento hidráulico y eléctrico, que tiene como función trasladar el agua desde un punto bajo a uno más alto mediante el empleo de equipos de bombeo.
- Fuente de abastecimiento: Es el cuerpo de agua natural o artificial, que es utilizado para el abastecimiento de uno o más centros poblados, el mismo que puede ser superficial o subterráneo o incluso pluvial.
- Golpe de ariete: Fluctuaciones rápidas de presión debidas a variaciones bruscas de las condiciones de contorno y/o caudal del flujo. El golpe de ariete está esencialmente relacionado con la velocidad del agua y no con la presión interna.
- Hoyo Seco Ventilado: opción tecnológica que permite disponer adecuadamente las excretas y orina en un hoyo con el uso de una taza especial, su ubicación es temporal,

- ya que al llenarse el hoyo se tiene que clausurar y reubicar la caseta sobre un nuevo hoyo de las mismas dimensiones.
- Ingeniero Proyectista: ingeniero Sanitario Colegiado y Habilitado responsable del diseño técnico del proyecto de saneamiento rural a implementar.
- Instalación intradomiciliaria: Conjunto de aparatos sanitarios y accesorios instalados al interior de la vivienda o cerca de ella, que, funcionando de manera conjunta, permiten a los usuarios contar con un servicio continuo de agua para consumo humano y facilidades para la disposición sanitaria de excretas.
- Impulsión: Înfraestructura destinada a transmitir al caudal de agua circulante por una tubería la energía necesaria para su transporte, venciendo las fuerzas gravitatorias y las resistencias por rozamiento, y/o para incrementar su presión.
- <u>Lavadero Multiusos</u>: aparato sanitario que permite el lavado de utensilios y ropa, construido en concreto armado o material prefabricado, siempre y cuando sea de un material resistente a la intemperie y resista por lo menos 40 kg de peso.
- Línea de aducción: estructuras y elementos que conectan el reservorio con la red de distribución.
- Línea de conducción: estructuras y elementos que conectan las captaciones con los reservorios, pasando o no por las estaciones de tratamiento.
- Linea de impulsión: En un sistema por bombeo, es el tramo de tuberia que conduce el agua desde la estación de bombeo hasta el reservorio.
- <u>Malla</u>: Contorno cerrado formado por tuberias de la red de distribución por las que circula agua a presión y que no alberga en su interior ningún otro contomo cerrado.
- ✓ Niple: Porción de tuberia de tamaño menor que la de fabricación.
- Nivel freático: corresponde al nivel superior de una capa freática o de un acuifero, cuya distancia es medida desde dicho nivel superior hasta el nivel del suelo.
- Nivel dinámico: Distancia medida desde la superficie del terreno hasta el nivel de agua en el pozo producido por el bombeo.
- Nivel de servicio: Es la forma como se brinda el servicio al usuario. Los niveles de servicio pueden ser público o domiciliario.
- <u>Nivel estático</u>: Distancia desde la superficie del terreno hasta el nivel de agua en el pozo, no afectado por el bombeo. Aplica a acuiferos libres.
- Nivel piezométrico: Distancia desde la superficie del terreno hasta el nivel de agua en el pozo, no afectado por el bombeo. Aplica a aculferos confinados o semiconfinados.
- Opciones Tecnológicas: Soluciones de saneamiento que se rigen bajo condiciones técnicas, económicas y sociales para su selección.
- Opciones Tecnológicas Convencionales: Soluciones de saneamiento seleccionadas a partir de condiciones técnicas, económicas y sociales, que atienden a un gran número de familias agrupadas en localidades o ciudades.
- Opciones Tecnológicas No Convencionales: Soluciones de saneamiento seleccionadas a partir de condiciones técnicas, económicas y sociales, que atienden a pocas familias agrupadas en grandes extensiones de territorio.
- Pérdida de carga unitaria (h): Es la pérdida de energia en la tuberia por unidad de longitud debida a la resistencia del material del conducto al flujo del agua. Se expresa en m/km o m/m.
- Pérdida por tramo (H_i): Viene a representar el producto de pérdida de carga unitaria por la longitud del tramo de tubería.
- Periodo de diseño: Tiempo durante el cual la infraestructura deberá cumplir su función satisfactoriamente. Se fijará según normatividad vigente dada por las autoridades Normativas del Sector.
- Periodo óptimo de diseño: Es el tiempo en el cual la capacidad de un componente del sistema de agua para consumo humano o saneamiento cubre la demanda proyectada, minimizando el valor actual de costos de inversión, operación y mantenimiento, durante el horizonte de evaluación de un proyecto.

- Pileta pública: se ubica en la vía pública, permite el acceso al agua de la red de abastecimiento de agua potable para surtir de dicho recurso a un grupo de familias, puede o no incluir un medidor para el control del agua suministrada.
- ✓ Población inicial: Número de habitantes en el momento de la formulación del proyecto.
- Población de diseño; Número de habitantes que se espera tener al final del período de diseño.
- Pozo de Absorción: permite infiltrar el efluente líquido de la UBS instalada a través de un dren vertical instalado en un medio filtrante dentro de pozo.
- Presión de funcionamiento (OP): Presión interna que aparece en un instante dado en una sección determinada de la red.
- Presión estática: Es la presión en una sección de la tubería cuando, estando en carga, se encuentra el agua en reposo.
- Profundidad: Diferencia de nivel entre la superficie de terreno y la generatriz inferior interna de la tubería.
- Proyecto de Inversión Pública (PIP): Son intervenciones limitadas en el tiempo con el fin de crear, ampliar, mejorar o recuperar la capacidad productora o de provisión de bienes o servicios de una entidad.
- Red de distribución: Conjunto de tuberías principales y ramales distribuidores que permiten abastecer de agua para consumo humano a las viviendas.
- Reservorio (o depósito): Infraestructura estanca destinada a la acumulación de agua para consumo humano, comercial, estatal y social. Por su función, los reservorios pueden ser de regulación, de reserva, de mantenimiento de presión o de alguna combinación de las mismas. Este revestimiento cumplirá la Norma NSF-61.
- Revestimiento exterior: Material complementario aplicado a la superficie exterior de un componente con objeto de protegerlo de la corrosión, el deterioro mecánico y/o el ataque químico.
- Revestimiento interior. Material complementario aplicado a la superficie interior de un componente con objeto de protegerlo de la corrosión, el deterioro mecánico y/o el ataque químico.
- Sello sanitario: Elemento utilizado para mantener las condiciones sanitarias óptimas en la estructura de ingreso a la captación.
- Suelo fisurado: Es un tipo de suelo que presenta grietas o fisuras que hacen que el agua a filtrar descienda rápidamente pero sin ser filtrada, lo que puede originar una contaminación del agua subterránea de estar cerca del nivel del suelo, es una de las causas de los hundimientos.
- ✓ <u>Sustrato</u>: Capa de suelo debajo de la capa superficial del mismo suelo.
- <u>Taza especial</u>: taza en forma de inodoro o del tipo turco, fabricada en losa vitrificada, granito o plástico reforzado, permite que las excretas y orina caigan directamente al depósito ubicado bajo ella.
- Toma de agua: Dispositivo o conjunto de dispositivos destinados a desviar el agua desde una fuente hasta los demás componentes de una captación.
- <u>Tubería</u>: Componente de sección transversal anular y diámetro interior uniforme, de eje recto cuyos extremos terminan en espiga, campana, rosca o unión flexible
- UBS Unidad Básica de Saneamiento: Conjunto de componentes que permiten brindar el acceso a agua potable y la disposición sanitaria de excretas a una familia, el diseño final dependerá de la opción tecnológica no convencional seleccionada.
- Unión: Pieza de enlace de extremos adyacentes de dos tubos que incluye elementos de estanguidad.
- Válvula de aire: Válvula para eliminar el aire existente en las tuberías. Puede ser manual o automática (purgador o ventosa), siendo preferibles las automáticas.
- Válvula de purga: Válvula ubicada en los puntos más bajos de la red o conducción para eliminar acumulación de sedimentos y permitir el vaciado de la tubería.
- Vida útil: Tiempo en el cual la infraestructura o equipo debe funcionar adecuadamente, luego del cual debe ser reemplazado o rehabilitado.

- Zanja de Percolación: permite infiltrar el efluente líquido de la UBS instalada a través de drenes horizontales instalados en un medio filtrante dentro de zanjas.
- ✓ Zona de infiltración; es aquella zona seleccionada para eliminar por infiltración el efluente líquido de la UBS instalada, por presentar características permeables ideales.
 ✓ Zona inundable; es aquella zona en donde se ubica el proyecto de saneamiento,
- Zona inundable: es aquella zona en donde se ubica el proyecto de saneamiento, susceptible a inundarse por la intensidad de lluvia característica de la región o al desborde de un cuerpo de agua en ciertas épocas del año.

Donde:

Q_p : Caudal promedio diario anual en l/s Q_{mb} : 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.

b. 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.

c. 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: Opdones Tecnológicas para Sistemas de Sansamiento en el Ambito Rural

ITEM	COMPONENTE HIDRÂULICO	CRITERIO	SECUNDARIOS	DESCRIPCIÓN
	Barraje Fijo sin Canal de Derivación			
N	Barraje Fijo con Canal de Derivación			
m	Balsa Flotanle	Q _{rd} (l/s) = (menor a	Cablanias final	Para un caudal máximo diario "Q-u" menor o Igual a 0,50 l/s.
4	Caisson	0,50) o (>0,50 - 1,00)	PODIBLEAT HIRER Y	se diseña con 0,50 l/s, para un "Qnd" mayor a 0,50 l/s y
10	Manantial de Ladera	0 (> 1,00 - 1,50)	DORBOOL	hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y así sucesivamente.
8	Manantial de Fondo	Checking and a september		
7	Galeria Filtrante			
8	Pozo Tubular	Q _{red} (VS) = (memor a 1,00) o (>1,00 - 2,00) o (> 3,00 - 4,00)	Población final y dotación	Para un caudal máximo diario "Q-us" menor o igual a 1,00 Us, se diseña con 1,00 Us, para un "Q-us" mayor a 1,00 Us y hasta 2,00 Us, se diseña con 2,00 Us y así sucesivamente.
o	Linea de Conducción		×	
9.1	Câmara de Reunión de Caudales		×	Estructuras de concreto que permiten la adecuada
9.2	Cámara de Distribución de Caudales		×	distribución o reunión de los flujos de agua
9.3	CRP para Conducción	Q _{ret} (VS) = (menor a 0,50) o (>0,50 - 1,00) o (> 1,00 - 1,50)		Para un caudal máximo diano "Q _{ms} " menor o igual a 0,50 l/s, se diseña con 0,50 l/s, para un "Q _{ms} " mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y así sucesivamente.
9.4	Tubo Rompe Carga	The second secon	×	
9.6	Válvula de Aire		×	
9.6	Valvula de Purga		×	
2.6	Pase Aéreo		×	
10	PTAP Integral	Dependiendo de la calidad del agua de la fuente		Diseñada con todos sus componentes, los que se desamblian a continuación
10.1	Desarenador	Ond (Vs) = (menor a	Challentin Carl	Para un caudal máximo diario "O _{m"} " 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 Vs. para un "Q-ii" mayor a 0,50 Vs y hasta 1,00 Vs. se diseña con 1,00 Vs y así sucesivamente.
10.3	Sistema de Aireación	D 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00	ACTUAL OF STREET	
10.4	Prefiltro	Q _{red} (VS) = (menor a	Población final y dotación	Para un caudal máximo diano "O _{res} " menor o igual a 0,50 l/s,
10.5	Filtro Lento de Arena	0 (> 1.00 - 1.50)	Población final y dotación	se disenta com 0,50 ks, para un Que mayor a 0,50 ks y hasta 1,00 ks, se diseña con 1,00 ks y así sucesivamente.
10.6	Lecho de Secado	1,50 0's	WARRANCE	
10.7	Cerco Perimétrico de PTAP		×	
F	Estaciones de Bombeo	Q _{res} (Vs) = (menor a	Doblasión final u	Para un caudal máximo diario "Q" menor o igual a 1,00 l/s,
12	Linea de Impulsión	1,00) 6 (>1,00 - 2,00) 6 (> 3,00 - 4,00)	dotación	se diseña con 1,00 ½, para un "C _{ro"} mayor a 1,00 ½ y hasta 2,00 ½, se diseña con 2,00 ½ y así sucesivamente.

Noma Técnica de Diseño: Opdones Tecnológicas para Sistemas de Sanamiento en el Ambio Rural

ITEM	COMPONENTE HIDRÁULICO	CRITERIO	SECUNDARIOS	DESCRIPCIÓN
22	Cistema de 5, 10 y 20 m3	Voist (m²) = (menor a 5) o (>5 - 10) o (>10 - 20)	Población final y dotación	Para un volumen calculado menor o igual a 5 m², se selecciona una estructura de almaceramiento de 5 m², para
	Cerco Perimetrico Cisterna	100 St. 100 St.	×	un volumen mayor a 5 m² y hasta 10 m², se selecciona una
62	Reservono Apoyado de 5, 10, 15, 20 y 40 m3	Vres (m²) = (menor a 5) o (>5 - 10) o (>10 - 15) o (>15 - 20) o (>35 - 40)	Población final y dotación	estructura de anticalestramento de 10 m² y assistante de anticalestramente. Para los volúmentes no considerados, debe tenerse en cuenta los siguientes; il debe diseñarse estructuras con un cuenta los siguientes; il debe diseñarse estructuras con un
4	Reservono Elevado de 10 y 15 m3	Vres (m²) = (>5 - 10) o (>10 - 15)	Población final y dotación	propuestos como referencia para nuevas estuduras
14.1	Caseta de Válvulas de Reservorio			Tipicos para modelos pequeños y de pared curva para un reservorio de gran tamaño.
4.2	Sistema de Desinfección			Sistema de desinfección para lodos los reservorios
14.3	Cerco Perimétrico para Reservorio			Para la protección y seguridad de la infraestructura
tō.	Linea de Aducción			Para un caudat máximo diarro "Q _{res} " menor o iguat a 0,50 l/s, se diseña con 0,50 l/s, para un "Q _{res} " mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y así sucesivamente.
16	Red de Distribución y Conexión Domiciliaria	60 800		COMPANY TO THE REPORT OF THE PARTY OF THE PA
16.1	CRP para Redes	Q _{rel} (Vs) = (menor a 0,50) o (>0,50 - 1,00) o (> 1,00 - 1,50)		Para un caudal máximo diario "Q;" menor o igual a 0,50 l/s, se diseña con 0,50 l/s, para un "Qc" mayor a 0,50 l/s y hasta 1,00 l/s, se diseña con 1,00 l/s y a si sucesivamente.
6.2	Válvula de Control	0.000	×	
16.3	Conexión Domiciliaria		×	
11	Lavaderos	Depende si se implementa en vivvienda, institución pública o institución educativa incial y primaria		Para distintos tipos de conexión domiciliaria
18	Plietas 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 fluvia 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 hidráuticos de abastecimiento de agua para consumo humano, deben seguir los siguientes pasos;

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

Tabla Nº 03.05. Determinación del Q_{md} para diseño

RANGO	Q _{red} (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 t/s	1,5 l/s		

- ✓ En la Tabla Nº 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	Vain (REAL)	SE UTILIZA:		
- Reservorio	≤ 5 m ³	5 m ²		
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 m ³ hasta ≤ 40 m ³	40 m ³		
1 - Cistema	≤ 5 m ³	5 m ³		
2 - Cistema	> 5 m³ hasta ≤ 10 m³	10 m ³		
3 - Cistema	> 10 m ³ hasta ≤ 20 m ³	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.

MC.REBOSE AL DESAGOR

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.

$$\begin{aligned} Q_{max} &= V_2 \times C_d \times A \\ A &= \frac{Q_{max}}{V_2 \times C_d} \end{aligned}$$

: gasto máximo de la fuente (l/s)

coeficiente de descarga (valores entre 0.6 a 0.8)

: aceleración de la gravedad (9.81 m/s²)

: 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: v2 = 0.60 m/s (el valor máximo es 0.60m/s, en la entrada a la tubería)

Por otro lado:

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

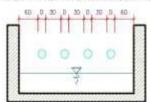
Donde:

: diámetro de la tubería de ingreso (m)

· Cálculo del número de orificios en la pantalla:

$$\begin{split} N_{ORIF} &= \frac{\text{\'A}rea \ del \ di\'ametro \ te\'orico}{\text{\'A}rea \ del \ di\'ametro \ asumido} + 1 \\ N_{ORIF} &= \left(\frac{Dt}{Da}\right)^2 + 1 \end{split}$$

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:

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

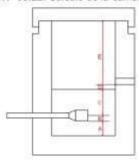
Donde:

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:

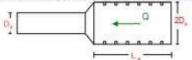
Q_{ind}: caudal máximo diario (m³/s) A : área de la tubería de salida (m²)

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 tuberia de salida a la línea de conducción (DC); que el área total de ranuras (At) debe ser el doble del área de la tuberia 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 (Atotal.):

$$A_{\rm TOTAL}=2A\,$$

El valor de A_{total} debe ser menor que el 50% del àrea lateral de la granada (Ag)

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

Determinar el número de ranuras:

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

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:

$$D_r = \frac{0.71 \times Q^{0.38}}{h_f^{0.21}}$$

Tuberia de rebose

Donde:

Qmax : gasto máximo de la fuente (l/s) h: : perdida de carga unitaria en (m/m) - (valor recomendado: 0.015 m/m)

: diámetro de la tuberia de rebose (pulg) D,

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

Lines de Presión Estética

Lines de Gogdiense Hobacica

Lines de Gogdiense Hobacica

Lines de Captación

Carpa

Ilustración Nº 03.31. Linea de Conducción

✓ Caudales de Diseño

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

La Linea de Aducción debe tener la capacidad para conducir como mínimo, el caudal máximo horario (Q=n).

✓ Velocidades admisibles

Para la linea 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 Rh : radio hidráulico

: pendiente en tanto por uno

· Cálculo de diámetro de la tuberia:

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:

: pérdida de carga continua, en m. H

Q : Caudal en m3/s

D : diámetro interior en m

: Coeficiente de Hazen Williams (adimensional)

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

: Longitud del tramo, en m.

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

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

Donde:

H : pérdida de carga continua, en m.

Q Caudal en I/min

: 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

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

Donde:

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 γ el peso específico del fluido

: Velocidad del fluido en m/s

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

Si como es habitual, V₁=V₂ y P1 está a la presión atmosférica, la expresión se reduce a:

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

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.

- 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 dificil 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 caudalimetros 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.

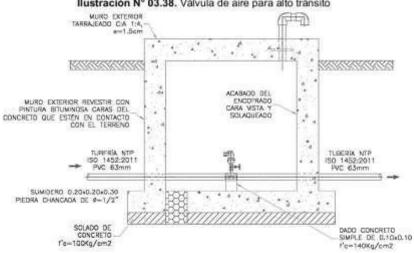


Ilustración Nº 03.38. Válvula de aire para alto tránsito

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 fc = 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 fc=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.

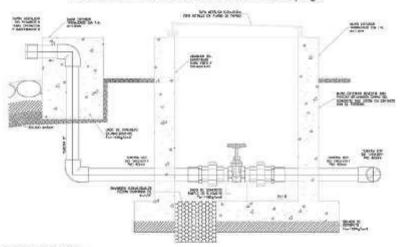


Ilustración Nº 03.39. Diámetros de válvulas de purga

✓ 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 fc = 210 kg/cm², cuyas dimensiones internas son 0,60 m x 0,60 m x 0,70 m y el dado de concreto simple fc = 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.

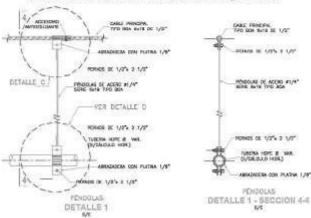
2.9.7. PASE AÉREO

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.

Ilustración Nº 03.40. Detalles técnicos del pase aéreo



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.

TOTAL SAME AND THE PROPERTY OF THE PROPERTY OF

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 perimetro 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_b), 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_b.

Se deben aplicar los siguientes criterios:

- Disponer de una tubería de entrada, una tubería de salida una tubería de rebose, asi 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.

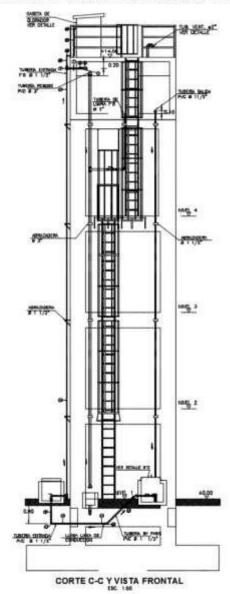
- La embocadura de las tuberías de entrada y salida deben estar en posición opuesta para forzar la circulación del agua dentro del mismo.
- El diámetro de la tubería de limpia debe permitir el vaciado en 2 horas.
- Disponer de una tubería de rebose, conectada a la tubería de limpia, para la libre descarga 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 periodos 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 perimetro del reservorio mediante cerramiento de fábrica o de valla metálica hasta una altura minima 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 mecânica 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.

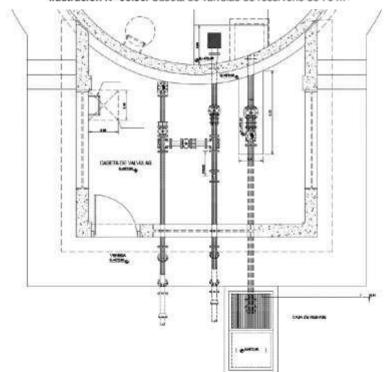


Ilustración Nº 03.56. Caseta de válvulas de reservorio de 70 m3

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.

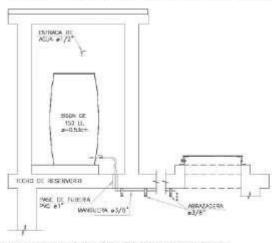
Para su construcción debe utilizarse diferentes materiales y sistemas que controlen el goteo por segundo o su equivalente en ml/s, no debiéndose utilizar metales ya que pueden corroerse por el cloro.

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(OCI)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% CIO₂ (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

q_e : 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 lt (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 Nº 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.

Tabla Nº 03.28. Rangos de uso de los clorinadores automáticos

MODELO	CANTIDAD DE	CAPACIDAL		
	m³/dia	1/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	

Los dosificadores por erosión de tabletas y los de pildoras 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.

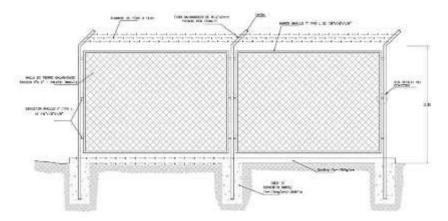
El mecanismo del dosificador de tabletas se debe inspeccionar con regularidad para detectar obstrucciones; se tendrá cuidado de limpiarlo bien, volver a ponerio en la posición correcta y calibrarlo. La inspección y el rellenado de tabletas dependerán de la instalación específica, de la dosificación de 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 2º F°G°.
- Postes asentados en un dado de concreto simple fc = 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 ½" 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

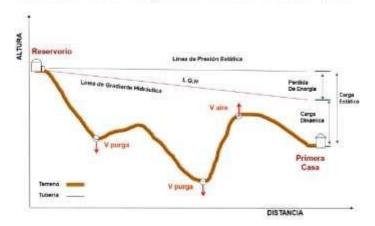
Para el trazado de la línea debe tenerse en cuenta lo siguiente:

- ✓ 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 excesívas u otros aspectos. Se evitarán tramos de dificil 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 horaño (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_i)

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:

Hr : pérdida de carga continua (m)

Q : caudal en (m3/s)

D : diámetro interior en m (ID)

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

L : longitud del tramo (m)

· Para tuberias de diámetro igual o inferior a 50 mm, Fair-Whipple:

$$H_f = 676,\!745 \times \frac{Q^{1,751}}{D^{4,753} \times L}$$

Donde:

Hr : 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.

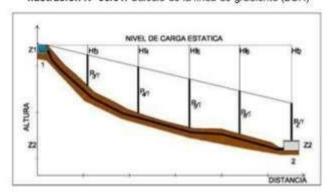
✓ Presión

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 linea 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, V₁=V₂ y P₁ está a la presión atmosférica, la expresión se reduce a:

$$P_2/_v = Z_1 - Z_2 - H_f$$

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 ΔHi 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:

 ΔH_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).

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.

Illustración N° 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_{inh}).
- Los diámetros mínimos de las tuberlas 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 "" nudos proyectados.

El caudal en el nudo es:

$$Q_i = Q_p * P_i$$

Donde:

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

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

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

Donde:

Q₁ : Caudal máximo horario en l/s.

Pt : Población total del proyecto en hab.

P. : 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

Constituída 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:

: Caudal de cada ramal en l/s. Qmmail

: Coeficiente de simultaneidad, entre 0,2 y 1. $K = \frac{1}{\sqrt{(x-1)}}$

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

Donde:

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

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

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

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

Donde:

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

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

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

Cp Porcentaje de pérdidas por desperdicio, varia entre 1,10 y 1,40.

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

F. 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 item 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 c\u00e4mara debe ser estanco y removible, para facilitar las operaciones de mantenimiento.
- Cálculo de la altura de la Cámara Rompe Presión (H_t)

$$H_t = A + H + BL$$

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

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_{mn}: 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 tuberia de rebose (H₁)

$$H_t = A + H$$

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

 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

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

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

Dimensionamiento de la canastilla

Debe considerarse lo siguiente:

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

$$3D_c < L_{diseño} < 6D_c$$

Donde:

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

D_o : diámetro de la tubería de salida a la red de distribución (pulg) L_{diseño} : longitud de diseño de la canastilla (cm), 3D_o y 6D_o (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)

$$A_{\rm g} = 0.5\pi \times D_{\rm c} \times L_{\rm diseño}$$

Donde:

: área lateral de la canastilla (m²)

A_p : área lateral de la canasulla (μπ.) 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:

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

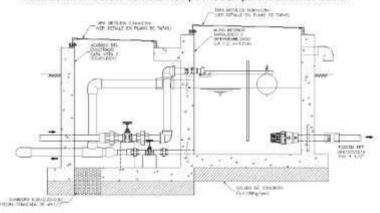
Donde:

: diámetro del tubo de rebose y limpia (pulg)

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

: 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 y 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.

See 127 Short White

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
 tuberla 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

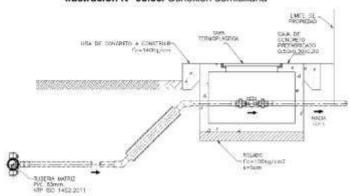
Las válvulas tipo globo permiten la regulación del flujo de agua, además del cierre hermético cuando cuentan con un asiento flexible, y son las normalmente empleadas en las conexiones domiciliarias. Este tipo de válvulas tienen la ventaja de la regulación, pero la desventaja de pérdidas de carga para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



Anexo 3: Fichas Técnicas.

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

FORMATO Nº 01

ESTADO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA

INFORMACIÓN GENERAL DEL CASERÍO /COMUNIDAD.

١.	Ubicación:					
	Comunidad / Caserio Centro Poblado	c		2. Código del lug	gar (no llenar):	
	Anexo/sector:			l. Distrito:		
	Provincia:			i. Departamento	ŧ	
	Altura (m.s.n.m.):	Altitud:	msnm	K-	Y:	
	Cuántas familias tien	e el caserio / ano	xo o sector:			
	Promedio integrantes	/ familia (dato o	iel INEL no lien	ar): [
	350			175	diam'r.	
υ.	¿Explique cómo se ll	ega ai caserio / i	inexo o sector de	- S		10
	Desde	Hasta	Tipo de vi:	Medio de Transporte	Distancia (Km.)	Tiempo (horas)
	¿Qué servicios públic	not tions of estar	io? Manue con	una V		151
	 Establecimiente 			NO 🗆		
	 Centro Education 	vo SI	Ē	NO \square		
	In	icial [Primaria	Secundari	a	
	 Energia Eléctric 	ca SI		NO 🗆	_	
	15.5					
	Fecha en que se conc	duyó la construc	ción del sistema	de agua potable: .	dd / mmm	
	Institución ejecutora:				755	
١.	¿Qué tipo de fuente o	le agua abastece	al sistema? Man	que con una X		
	Manantial [Po	zo 🔲	Agua Supe	rficial 🗌	
,	¿Cômo es el sistema	de abastecimien	to? Marque con	ma X		
	Por graveda	d Po	r bombeo 🔲			
			(2)			
			21			

B. Cobertura	del Servicio									
16. ¿Cuántas fan Numero con				e? (Indicar el núme	no)	[
C. Cantidad d										
Est sevent /o	0.00.00000	- L - W	S2 323	SERVICE W N		Г		1		
17. ¿Cuál es el c	audal de la fi	iente en <u>ép</u>	ocu de sequia	? En litros / segund	ю	1		1		
18. ¿Cuántas con	nexiones don	niciliarias t	ene su sistema	? (Indicar el mime	ro)					
19. ¿El sistema t	iene piletas p	úblicas? M	farque con una	X.						
sı 🖂				la pgta. 21)						
20. ¿Cuântas pil	otas millions							1		
20. ¿Cuantas pro	eras publicas	dene su se	sema: (morea	r et numeroj		-				
D. Continuida	d del Servic	io:								
21. ¿Como son l	ne financiae da	amao Ma	name con mee 3	v						
ar. como son i	as ruenses de	agua. Ma	ique con una s	N.						
NOMB	RE DE		DESCRIPC	***		Me	dicie	mes		
LAS FU		Permanente	Baja cantidad pero no se seca	A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	1*	2*	34	4"	5"	CAUDA
F 1:			- Entra Parish Control	the stemperature of						
F 3:					-		Н			-
F 4:					+					
F 5:										
1	1									
Por hora		ca de sequi as por sem en forma	ana 🔲	rque con una X la pgta. 25)						
24. ¿Cuál es el n	ivel de cloro	residual?								
			19.8							
			a cloración	DESCRIPCIÓN	4.94	a clo	en e f			
	Towns do to			Ideal				40.00		
	Lugar de to de muestr		0.4 mg/lt)	(0.5 - 0.9 mg/lt)	(1.0	- 4	mg	31) I		
[(0.5 – 0.9 mg/lt)	(1.0	- 8.0	mg	11)		
	de muestr			(8.5 – 8.9 mg/lt)	(1.0	- 4	v ing	(11)		

	sı [(pressured little and		№ П		oce meses? Ma	12.575011			
27.	¿Quién su	pervisa la	calidad d	el agua? Ma	rque con una X	22				
		ipalidad			MINSA 🗍		ASS [
		**Marconn				2.5				
	Otro	(nomb	orarto)		011011000	1	Nadie [
F_{\circ}	Estado d	e la Infr	aestructu	ra:			-			#01 #03
0	Captación	0	40	titud:	msnm \ \\ \\ \\ \	Œ.		Y:		1
	Management		9,5							
28.	¿Cuántas	captacion	es tiene el	sistema?	(Indic	car el número)				
29	Describa e	el cerco p	erimétrico	v el material	de construcción	de las captacio	nes. N	farque con u	na X	
10		(A)				50		776	100	
		- 1	Estado Cerco Per	S. (2005)	Material de co la cap		de Datos Geo-referenciales			
	Captació		Si tiene	ALL PROPERTY OF	la Cap	cacton	- 1			
	Captacio	En b		mal tiene.	Concreto.	Artesanal.	Altitud	x	Y	
		esta	TOTAL CONTRACTOR	1010000	NASAN ENGANNEY I		ranoem.	04147		
	Capt. 1									
9	Capt. 2									
	Capt, 3									
	Capt. 4									
	1									
				,	dentificación de	a naliaros				
			9		acmigreacion as	Pengross	- 077		00	
	41 / /	No Crecidas		Hundimiento	C CONTRIBUTION CONTRIBUTION CO.	velo movemento como	Desprendimiento		Contaminac	
Captación	No	20005000	Crecidas		Inundaciones Deslizamier		e 1	e rocas o	de la fuente agua	
Captación	No presenta	Huayco	0	de terreno	Inundaciones	Deslizamiento			17-6-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-3	
	4 1 0 0 0 1 25 0 0 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Huayco			Inundaciones	Deslizamiento		arboles	17-6-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-3	4174
Captación Capt. 1 Capt. 2	4 1 0 0 0 1 25 0 0 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Ниаусо	0		Inundaciones	Deslizamiento			17-6-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-3	en
Capt. 1	4 1 0 0 0 1 25 0 0 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Huayco	0		Inundaciones	Deslizamiento			17-6-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-3	ena
Capt. 1 Capt. 2	4 1 0 0 0 1 25 0 0 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Ниаусо	0		Immdaciones	Deslizamiento			17-6-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-36-3	en.

										EST	ESTADO ACTUAL DE LA ESTRUCTURA		AL DI	Y	SIKI	CIT	RA											
Descripción:	Válvula	1,,,,,,,		Tapa S (fi	Tapa Sanitaria 1 (filtro)	2		4	T H	Tapa Sanitaris 2 (câmara colectora)	itaria 2 lectora			-		Ta	Tapa Sanitaria 3 (caja de valvulas)	itaria	5 3		э	Estruc-	ō	Canastilla		Tuberia de limpia v rebose	-11-151	Dado de protecció n
	No Si		Concre	00			P. 40.	-	Cop	St Tiene		-	Seguro	-			Sitiene		الوالة والمرادية	E.		fitta	%	1	27		2º	
A: Ladern B: De fondo	Dr. B. M.	+ 5	Ille to	- 1	Metal Ma B R M dera		2 1	-	 creto Meta	Metal B R y	, N	-	10 th			creto	Metal B R 3	N	der t	the the	e e	RM	11	B M	_	ē m	and the last	
Captación 1																												
Captación 2		_																										
Captación 3																												
Captación 4																												
Captación 5																												
Captación 6																												
	F						-	-						-							-				+	Н		-

	o	Caja	o buzór	de re	unió	n.															
	31.	6	Tiene c	nja de i	reuni	ôn?	Marqu	ie co	n una :	X											
		SI					NO]												
	32.		iba el c se con u		erime	trico	y el m	ateri	al de c	on	strus	cció	n de	las c	caja	s o b	10201	ies	de 1	eu	nión.
		1990.000		C		tado e Perin	iel iétrico		const	ruc	ater ción Re	ı de	la C	аја	Da	tos G	eo-r	efer	renci	iale	8
		Caja buzós	a de	Si	tien	e						44000							Τ		
		Reun		En buen stado		ı mal tado	Not	iene	Conc	ret	0	Ar	tesar	al	Alt	itud	N			Y	
	- [C	-																		
	1	C			_		4	_	_		4			-			_		-		
	+	C:	_				-	_			+			-	_		-		-		
	1			-			+	-			+			-	-		-		\vdash		
	1						-		_		-				_				-		_
								Ide	ntificae	ión	i de	peh	igros	ž							
Caja o uzón de teunión		No esenta	Huayce	Crec	6	200	idimien terrenc	to I	nunda				23 <u>—</u> 25	200			rend e roc árbo	35			Contaminació de la fuente de agua
C 1																					
C 2	-							+			-				-					H	_
C 3								+			-				+					+	
***																				t	
	33.	Las	ondicte	nes se	exp Ta	resan		uadr egul	o de In	sig	uiei Stru	nte i	M	ra: = M astilla	T	Fuber timp	ia y		Dado		
		200000	. No		$\overline{}$	Met	al Ma				tura	2	No tie	Si		So t	Si	N		Si	
		Descrip ón	nen	Concr	reto					В	R	M		BB			M			A	
	1	ón		Concr	532	B R		ne	e	-	1							40.0			
	200		tien	12000	532	B R		he	e					+	+		$^{-}$	t		+	
	Salting Spins	C 1 C 2 C 3	tien c	12000	532	B R		he	e						1		E	Ė			
	NE WORKER SEED	C 1 C 2 C 3 C 4	tien c	12000	532	B R		he	e												
	CONTRACT SEC	C 1 C 2 C 3 C 4	tien c	B R	M		M a	Be	e												
	0	C 1 C 2 C 3 C 4	tien c	B R	M		M a	he	c												
2		6n C 1 C 2 C 3 C 4 :	tien c	B R	M	CRI	M 9		Iarque		un	a X									
3		6n C1 C2 C3 C4 : Cáma	ten e	B R	M	CRI	M 9	M	larque	cor			38)								
3		6n C 1 C 2 C 3 C 4 :	ten e	B R	M	CRI	M 9	M		cor			. 38)								

35.	¿Cuántas cámaras rompe presión tiene el sistema?	(Indicar el número)
36.	Describa el cerco perimétrico y el material de consti 6). Marque con una X	rucción de las cámaras rompe presión (CRP-

SOURCE STATE		Estado del co Perimét		constru	rial de cción de la RP6	Dates (ico refere	enciales
CRP 6	Sitio	rme:						
	En buen estado.	En mal estado.	No tiene.	Concrete.	Artesanal	Altitud	X	Y
CRP6 1	antellete	DC35658D4F						
CRP6 2								
CRP6 3								
CRP6 4								
1								15

CRP 6				Id	lentificación de	peligros:		
	No presenta	Huayco	Crecidas o avenidas	Hundimiento de terreno	Inundaciones	Deslizamientos	Desprendimiento de rocas o árboles	Contaminación de la fuente de agua
CRP61								
CRP6 2								
CRP6 3								
CRP6 4								
4000								

37. Describir el estado de la infraestructura. Marque con una X:

Las condiciones se expresan en el cuadro de la siguiente manera:

B=	Buer	10	_	- 7	un	n St		R =	Keg	mar		_	- 9		M	- 0	faio Tub	ería	de			
Descripci	No			7	Si II	-	-	or other states	Se	guro	Es	tro	0.00	Car	nesti	Ba	lim	pta bos	y	1000000	ndo o	
óm	tie ne	C	to	rr-	0	let	al	Ma der	No tie	Si tien		ra		No tie	100	si me	No tien	11.0	si ene	No tie	120	SI coe
	17/8/01	В	R	M	B	R	М		ne	e	B	R	M	ne	B	M	e	B	M	ne	В	M
CRP 1														-			-					
CRP 2					П																	
CRP 3										- 3												
CRP 4																						
\$3					П																	

38. ¿Tiene el sistema tubo rompe carga en la linea de conducción? Marque con una	38. /T	iene el si	istema tubo	rompe carga	en la	linea de	e conducción?	Marque con	unn	X
--	--------	------------	-------------	-------------	-------	----------	---------------	------------	-----	---

SI NO (Pasar a la pgta. 40)

39. ¿En qué estado se encuentran los tubos rompe carga? Marque con una ${\bf X}$

Decemberation			Tubo	к готре	carga		
Descripción	Nº 1	Nº 2	Nº 3	Nº 4	N° 5	Nº 6	Nº 7
Bueno							
Malo							

SI 🗌	NO (Pasar a la pgta. 44)
Identificación de peligr	08:
No presenta	Huaycos
Crecidas o avenidas	Hundimiento de terreno
Inundaciones	Deslizamientos
Desprendimiento de roc	cas o árboles
Contaminación de la fu	ente de agua
Especifique:	
41. ¿Cómo está la tuberia? Marque co	n una X
Enterrada totalmente	Enterrada en forma parcial
Malograda	Colapsada 🔲
42. ¿Tiene cruces / pases aéreos?	
si 🔲	NO 🗌
43. ¿En qué estado se encuentra el cru	
Bueno Regular [Malo Colapsado
o Planta de Tratamiento de Aguas	4
44. ¿El sistema tiene Planta de Tratam	uiento de Aguas? Marque con una X
si 🗀	NO [[(Pasar a la pgta. 47)
Identificación de peligro	981
No presenta	Huaycos
Crecidas o avenidas	Hundimiento de terreno
Imundaciones	Deslizamientos
Desprendimiento de roc	cas o árboles
Contaminación de la fu	ente de agua
Especifique:	

SI, en buen	estado [1	SL e	n mal estado		No ti	ene 🗍	16
6. ¿En que estado	OCCUMENT OF	200 75			50,000			
es oral que estado	se encuen	In to come	ceuen;	mandae con	uua A			
Bueno		Res	gular		Malo			
SI 🗍			a X					
with output was upmouted	Core	N rico y el m Estado del ro Periméti	o [] naterial d	Material de	on del reservo construcción ervorio	orio. Marq Datos G	40.00.00.00.00	
SI 18. Describa el cen RESERVORIO	Cerc Si ti En buen	N nico y el m Estado del co Perimétr ene En mal	o [] naterial d	Material de	construcción		40.00.00.00.00	
18. Describa el cer	Cerc	N nico y el m Estado del ro Perimétr ene	naterial d	Material de del Res	construcción ervorio	Dates G	eo-refere	nciales
8. Describa el cen	Cerc Si ti En buen	N nico y el m Estado del co Perimétr ene En mal	naterial d	Material de del Res	construcción ervorio	Dates G	eo-refere	nciales
8. Describa el cen RESERVORIO RESERVORIO 1	Cerc Si ti En buen	N nico y el m Estado del co Perimétr ene En mal	naterial d	Material de del Res	construcción ervorio	Dates G	eo-refere	nciales
RESERVORIO RESERVORIO 1 RESERVORIO 2	Cerc Si ti En buen	N nico y el m Estado del co Perimétr ene En mal	naterial d	Material de del Res	construcción ervorio	Dates G	eo-refere	nciales

				In	lentificación de	peligros:		
RESERVORIO	No presenta	Ниаусо	Crecidas o avenidas	Hundimiento de terreno	Inundaciones	Deslizamientos	Desprendimiento de rocas o árboles	Contaminación de la fuente de agua
Reservorio 1								
Reservorio 2								
Reservorio 3								1- 1-
Reservorio 4								
ores:								

49. ¿Describir el estado de la estructura? Marque con una X.

LANCE CONTROL OF	coroografia i			ESTADO	ACTUAL		
DESCR	IPCIÓN	No		Si Tiene		Seg	nro
Volumen:	m ⁴	tiene	Bueno	Regular	Malo	Si Tiene	No tiene
Torre	De concreto.						
Tapa sanitaria 1 (T.A)	Metalica.	3					
Samistra 1 (1.A)	Madera		- 1				
·	De concreto.						
Tapa	Metálica.						
sanitaria 2 (C.V)	Madera.			1			
Reservorio / Tano Almacenamiento							
Caja de válvulas				1.			
Canastilla							
Tuberia de limpia	y rebose						
Tubo de ventilaci	ón						
Hipoclorador		1				W	

Billion allows, Bullion and	flotadora		101				
	de entrada						
	de salida						
****	de desagüe						
Nivel es							
	e protección						
The second secon	ón por goteo						
\$10000000 \$400000	enjuague						
o <u>Línea de</u> 50. ¿Cómo est Cubier	r a la encuesta. Aducción y red de tá la tuberia? Ma: rta totalmente grada	neorometow.	una X Cubier	ta en forma ada 🔲	parcial [No tiene	· 🗆
	ficación de pe	ligros:		656			
N	o presenta			Huaycos			
c	recidas o avenida	(S		Hundimie	nto de te	rreno	
In	nundaciones			Deslizam	ientos		
E	esprendimiento o	le rocas	o árbole	s			
70 37		4000 m	105				
(C)	ontaminación de	la fuente	e de agu	a			
E	specifique:						
51. ¿Tiene cro	ices / pases néreos?	Marqu	e con un	a X			
	no-es-essos macos		-				
SI	Į.	NO					
-	stado se encuentra	el cruce /	marine ma	Committee Commit		CONTRACTOR AND AND A	
52. ¿En qué es	muc be emenemen.		pases ae	reos? Ma	rque con	una X	
		-	pases ae	SHEET !	rque con		
52. ¿En qué es Bueno		-	pases ae	malo [rque con	una X Colapsad	lo 🔲
		-	pases ae	SHEET !	rque con		lo 🗌
	Reg	-	pases ae	SHEET !	rque con		lo 🗌
Bueno o <u>Válvulas.</u>	Reg	alar 🔲		Malo []	Colapsad	
Bueno o <u>Válvulas</u> .	Reg	alar 🔲		Malo []	Colapsad	
Bueno o <u>Válvulas</u> .	Reg	alar 🔲	sistema,	Malo [con una	Colapsad K e indique el	
Bueno o <u>Válvulas</u> .	Regi	alar 🔲		Malo [con una	Colapsad	
Bueno o <u>Válvulas</u> .	Reg	alar 🔲	sistema,	Malo [con una	Colapsad K e indique el	
Bueno o <u>Válvulas.</u>	Regi	ular	sistema. SI TIEN	Malo Marque	con una 2	Colapsad C e indique el	
Bueno o <u>Válvulas.</u>	Regular de las válvos de las válvos descripción	ular	sistema. SI TIEN	Malo Marque	con una 2	Colapsad C e indique el	
Bueno o <u>Válvulas.</u>	el estado de las válv DESCRIPCIÓN Valvulas de aire	ular	sistema. SI TIEN	Malo Marque	con una 2	Colapsad C e indique el	
Bueno o <u>Válvulas.</u>	el estado de las válv DESCRIPCIÓN Valvulas de aire Valvulas de purga	ular	sistema. SI TIEN	Malo Marque	con una 2	Colapsad C e indique el	
Bueno o <u>Válvulas.</u> 53. Describa o	el estado de las válv DESCRIPCIÓN Valvulas de aire Valvulas de control	ulas del	sistema. SI TIEN	Malo Marque	con una 2	Colapsad C e indique el	
Bueno o <u>Válvulas.</u> 53. Describa o	el estado de las válv DESCRIPCIÓN Valvulas de aire Valvulas de purga	ulas del Barno	sistema. SI TIEN	Malo Marque	con una 2	Colapsad C e indique el	
Bueno o <u>Válvulas.</u> 53. Describa o o <u>Cámaras</u>	el estado de las válv DESCRIPCIÓN Valvulas de aire Valvulas de control	ulas del Baeno	sistema. SI TIEN	Marque E Cautidud	con una 3	Colapsad C e indique el	
Bueno Válvulas. 53. Describa e Cámaras 54. ¿Tiene cár	PESCRIPCIÓN Valvulas de aire Válvulas de control rompe presión CI	Bueno Bueno CRP-7.	sistema. Si TiEN Malo	Marque E Cautidud	con una 3	Colapsad C e indique el	
Bueno Válvulas. 53. Describa e Cámaras	PESCRIPCIÓN Valvulas de aire Válvulas de control rompe presión CI	ulas del Baeno	sistema. Si TiEN Malo	Marque E Cautidud	con una 3	Colapsad C e indique el	

55. ¿Cuántas cámaras rompe presión tipo 7 tiene el sistema?	(Indicar el número)

56. Describa el cerco perimétrico y material de construcción de las CRP-7. Marque con una X

	Cer	co Perimet	rico		construcción RP7	Datos Geo-referenciales		
CRP 7	51 tiene		-00000000000000000000000000000000000000	HANNING TRAIN	r : 04/37/67/5969	Processor.		0.00
	En buen estado.	En mal estado.	No tiene.	Concreto.	Artesunal,	Altitud	X	Y
CRP7 1								
CRP7 2								
CRP7 3								
CRP7 4								
CRP7 5								
CRP7 6								
CRP7 7								
CRP7 8								
CRP7 9								
CRP7 10								
CRP7 11								
CRP7 12								
CRP7 13								
CRP7 15								
CRP7 16								
446								

				Id	lentificación de	peligros:		
CRP7 2 CRP7 3 CRP7 4 CRP7 5 CRP7 6 CRP7 7 CRP7 8 CRP7 9	No presenta	Ниаусо	Crecidas o avenidas	Handimiento de terreno	Inundaciones	Deslizamientos	Desprendimiento de rocas o árboles	Contaminación de la fuente de agua
CRP71								
CRP72								
CRP73								
CRP74								
CRP7.5								
CRP7 6								
CRP7.7								
CRP78								
CRP7 9								
CRP7 10								
CRP7.11								
CRP7 12								
CRP7 13								
CRP7 14								
CRP7 15								
CRP7 16				i i				

Dado de protección 2 H Si Ilino Válvala Flotsdora Op 10 Si Gene B M Videnda de Contrel Ne Tutheria de Ilmpto y rebose B SI N S N SS Illene SS NI SS Canastilla SITUACIÓN ACTUAL DE LA INFRAESTRUCTURA 8 H BRM Estrac 2 14 Tago Souttaria 2
(ca)a do valvadas)
Satiene
Concret Metal Ma

0 0 0 0 0 0 0 S ii a į 2.1 der der Tapo Sanitaria I. BRMBRM Concrete Metal Si thesae 283 Descripcion CRP-7 Nº 10 CRP-7 Nº 11 CRP-7 Nº 12 CRP-7 Nº 13 CRP-7.N°14 CRP-7 Nº 15 CRP-7 Nº 16 CRP-7 Nº 5 CRP-7 Nº 3 CRP-7 N*4 CRP-7 Nº 7 CRP-7 Nº 8 CRP-7 Nº 1 C8P-7 Nº 2 CRP-7.Nº 6 CRP-7 Nº 9

M = Malo

¿Describir el estado de la infraestructura? Marque con una X.
 Las condiciones se expresan en el cuadro de la siguiente manera:
 B = Bueno
 M = N

0	Piletas	publicas.

58. Describir el estado de las piletas públicas. $\,$ Marque con una X

DES	PEDI	STAL OF	STRUC	TURA	VALV	ULA DE	PASO	1	GRIFO	8
CION	Bueno	Regular	Mato	No tiene	Bueno	Malo	No tiene	Bueno	Malo	No tiene
P 1							7.10			
P 2										
P 3										
P4			A		1					
P 5										
P 6										
P.7										
P-8										
P 9										
P 10										

o Piletas domiciliarias.

 Describir el estado de las piletas domiciliarias. Marque con una X timuestra de 15% del total de viviendas con pileta domiciliaria)

DES	PEDI	ESTAL O I	ESTRUC	TURA	VALV	ULA DE	PASO		GRIFO	
CRIP	Bueno	Regular	Malo	No tiene	Bueno	Malo	No tiene	Bueno	Malo	No tiene
Casa 1										
Casa 2										
Casa 3										
Casa 4										
Casa 5										
Casa 6										
Casa 7										
Casa 8										
Casa 9										
Casa 10										
Casa 11										
Casa 12										
Casa 13										
Casa 14										
Casa 15										
Casa 16										
Casa 17										
Casa 18										
Casa 19										
Casa 20										

Fecha: /	f
Nombre del encuestador:	

Anexo 4: Memoria de Calculo

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

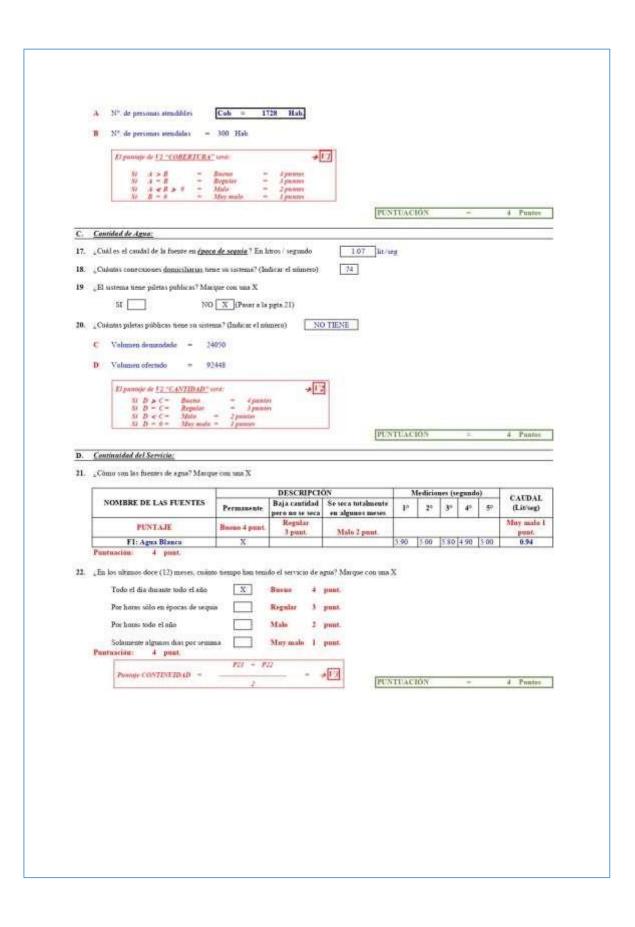
FORMATO Nº 01

ESTADO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA

INFORMACIÓN GENERAL DEL CASERIO / COMUNIDAD.

A.	Ubicación:					
ı.	Commidad / Caserio	СНИСНО	2. Cod	igo del lugar (no llen	um)	1
2.	Agesto (sector:		4. Dev	tnto	PAROBAMBA	
1,	Provincia	РОМАВАМВА	6. De	рапашешю:	Ancesh	
7.	Alres (manm): 46	nd: 3518.0 wsnm	X:	+8.66222599999	12:	+77,3971350000
š	Comitas familias tiene el case	rso / aneso o sector				
	Promedio integrantes / familia	a (dato del D\EL no llenar)	5			
10.	Exologue como se llega si ca	serío / anexo o sector desd	e la capital del di	etrano?		
	Desde	Hasta	Tipo de via	edio de Transpo	Distandia (km.)	Tiempo (horas)
	PAROBAMBA	CHUCHO	Troche	Capponeta	8+100	Ohra 15mm
	CHUCHO	POMABAMBA	Astalto	Camoueta	8+200	Ohrs. 15mm
1.	Fecha en que se conchiyó la o Institución ejecutora	omstruccion del sistema de	agus potable	Aproximadamente	en los 90°	
14.	"Que tipo de fueste de agua a	hastece al sistema? Marmi	e con una X			
	Manantal X	Pozo	Agus Superfici	el l		
15.	"Cómo es el sistema de abasa	есишеню" Магque сов ини	×X			
	Por gravedad X	Por hombeo				
8.	Cobertura del Servicio:					
16.	Cuintas familias se benedici	an con el agua potable?(In	dicar el mimero)	60		
	NTUACION:	ielios-ia Jerfi newski		C descelo		
ru	Sec. 2019 (200-2)	Die Die	TTACION			
	(42.3)		erssea dia			
	Costs o Clubs II - 1	North Contract of the Contract	70			
	Centa o Chida 6 – 5 Viorga 300 – 3 300 Chieston 3 300	06 (M.N.R.III).	30			
		06 (61.5 E.M.) 06.0 (61.5 E.M.) 16.5 (61.5 E.M.)	70 30 50 50 50			

De acuerdo al cuadro anterior de dotacion (concideramos una dotacion de 50 lt./per./dia.)



E g	alidad de	d agua;								
23.	Colocan e	lom en el agua	en fonza pen	odica? Marque	соп нав Х					
	SI	4 punt.	NO	X (Pasar a	la pyra 25)					
	Cual es el No lo clora	nivel de cloco i ui	esidual? Man	дзе соплита X						
25. (Còmo es e	el agua que com	ишел?Мага	ue con una X						
	Agua	ctam X 4	pent.	Agna nubia	3 pant	Agua con e	elementos extraños	1	punt	
26.	Se ha real	izado el anniso	bactenologi	o en las siltano	s doce moves? Mar	que con una X				
	31	4 punt.	190	X punt.						
27.	Quaen sug	servoa la cabda	d del agua? N	Ганцие соп ная	X					
	Moni	cipalidad	4 pent	MINSA	4 past	JASS	X 4 punt			
	Otro	[](no	mbeselm)	2 punt	one estimate	Nadie	1 punt			
	36.361.000		- CALL 11377	24 + F25 + F26	- 011	- Committee	and the same			
	Pun	inge CALIDAD				14	Favor Wall		32.0	
		medianisme (C.		3			PUNTUACION	=	2.5 Pantos	
F. 1	Estado de	la Infraestrucu	(PAC							
. (aptación	-		4/hm	: 3408 minm	X	9048790	Y2	208200	
18.	Culetas c	aptaciones tieni	el sistema*	(In	dicar el número)					
9. 1	Describa e	l cerco perimetr	coyel mater	al de construcc	non de las captação	ues Marque co	n une X			
T	00000000	FUEDO	36977000	M	aterial de constru	West tractivity of the	000000		-	
	5000000		del cerco perimetrico		captación		dates Ge	-referenciales	eferenciales .	
	Captaci			No tiene.	Concrete. A	rtesanaL	altitud	x	Y	
		estado.	estado	100						
		4 Pts.	3 Pm.	1 Pri						
	Agus Bla	4 Pro.	3Pm	1111	X		3506	9048790 2	08700	
	Agus Bla	4 Pro.	3Pm	1 Pri	x			9048790 2	08200	
1	Pantuscio	4 Pro.	3Pm	1 Prs.	X Identifi	icacion de peligro	MI.			
Cap	Puntuació etacion	4 Pra. ti I pui	3 Prs.	1 Pri	x	icacion de peligro		desprendimiento de rocas o arboles	Conteminación de la Saente de água	
Cap	Pantuscio	4 Pro.	3 Prs.	1 Pri.	X Identifi Hundimientos	The state of the s	MI.	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	'nutuació stacion Blanca	A Pra. A Pra. No presenta	3 Pra.	1 Pri. X Crecides o avenidas	X Identifi Hundimientos	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap	etacion Blanca Determine	A Pri. No presenta X el tipo de capta oudiriones se e	Huayees tion y describ	Crecidas o avenidas e el estado de la su cuadro de la su	X Identifi Hundimientos de terreno	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap	etacion Blanca Determine	A Pri. No presenta X el tipo de capta oudiciones se e B =	Huayees tion y describ spressures et Bueno	Crecidas o avenidas o el estado de la su 4 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	A Pri. No presenta X el tipo de capta condiciones se e B =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas el estado de la su 4 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Couraceinación de	
Cap Agua	Pautuscio etacion Blanca Determine Las c	No presenta X el tipo de capta condiciones se e R =	Huaycos Huaycos ción y descrit spresan en el Bueno Regular Malo	X Crecidas o avenidas en el estado de la su 4 punt. 3 punt. 2 punt.	Islentifi Hundimientos de terreno a infraestructura?	Inundaciones	Deslizamientes	desperadimiento de	Contaminación de	

9	dre Hoja 2 Caja e buron de reunion. Tiene caja de reunión? Masque con una X
•	SI NO X (Paur n la pgia 34)
	Camara roupe presion CRP-6.
	Time cimura numpe pressim CRP-67 Marque con una X
	SI NO X (Pasar alapyra 38)
8.	¿Tiene el sistema tubo compe carga en la linea de conducción? Marque con ma X
	SI NO X (Pasar a la pgra-40)
	Linea de conduccion.
0.	Tiene tobería de conducción Marque con una X
	SI X NO (Pasar a la pgra. 44)
	Identificación de peligros:
	No presenta Huaycos
	Creculas o avenidas X Hundinnentas de terreno
	Immdactories Desligamentos
	Despendimiento de socas o árboles
	Contaminación de la fuente de agua
	Especifique: Hundinario de territo devido a que la Laira de ronducion cruta en 3 ocaciones por la camera del lugar
1.	"Como está la tuberia" Manque con una X
	Enternada totalimente 4 punt. Enternada en forma parcial X 3 punt.
	Malograda 2 punt. Colapsada 1 punt.
2.	¿Tiene cures / pares aéreos?
	St No X (Pmar a la 1984 44) No se da una puntuacion a esta pregunta
	PUNTUACION = 3 Pantes
	Planta de tratamiento de aguas.
14.	⊾El sistema nene Planta de Tratamiento de Agus? Masque con una X
	SI NO X (Prost a la pgra. 47)
	Reservoire
7.	_Tiene reservorio? Marque con una X
	SI X NO

48. Describa el cerco perimetrico el material de construcción del reservorso. Manque con una X

RESERVORIO	Estado d	el cerco Pe	rimétrico	000000000000000000000000000000000000000	onstrucción del rvorio	Datox Geo-referenciales		
	Si tiene		The same of					
	En buen estado.	En mal	No tiene.	Concreto.	Artexanal.	Altitud	x	Y
	4 Ph	3 Pts	I Pra					
Reservorio I		X	U I		X		- 1	

RESERVORGO No presenta Huaycos Crecidas u avenidas de terreno X Destizamientos proceso arbaies de familiar de como X X X

49. "Describir el estado de la estructium? Marque con una X

DESCR	UPCIÓN			ESTADO	ACTUA				
DESCR	UPCION	No tiene		5i tiene		Seg	ure	Payrial	Total
Tolores o	ii 23 m3	No mene	Beuno	Regular	Male	Si tiene	No tiene	Lucinie	1012
4 olumen	12 23 1113	1 Pre	4 Pm	J Pro	2 Pts	4 Pre	1 Pm		
	De contrete.				X		X		
Tapa Sanitaria	Metalica.							1.5	
I (T.A.)	Madera.								100
ar organization	De concreto.								1
Tapa Sanitaria 2 (C.V.)	Metalica.	x						0.5	
2(0.53)	Madera.								
Reservorio / Ta Almacenamien					x				2
Caja de válvula	rie .	X		101 1	. 5				- 1
Canavilla					X				1
Tuberia de Lim	apia y rebose				X			9	2
Tubo de ventilo	ución	X						3	- 1
Hipoclora der	2000	X			- 3			Ģ .	- 1
Valvula Flotad	ora	X							.1
Valvula de entr	aha	X							- 1
Valvula de salis	da				X			ā .	- 2
Valvula de desa	agite				X	i			- 1
Nivel estation	-05-001				X				- 2
Dado de protec	ción	X							1
Cloración por p	gotes	X						=	- 1
Grigo de Enjua	igue	X							- 1
	*****							TOTAL	1.40

En el caso de que habreze de un rezervorso, unitros un cuadro por cada uno de ellos y adjuntos a la encuesta.

775	P48 - P40	Calcal	
RESERVORIO -		 → (0) 	

PUNTUACION = 2.20 Puntos

	Cubierta totalimente 4 punt. Cubierta en forma parcial X 3 punt. Malegrada 2 punt. Colapsada 1 punt. No tiene 0 punt.
	Identificación de peligros: No presente
	Cecidas o avenidas X Haudimientos de terreno
	Insuidaciones Deshizamientos
	X Desprendimiento de rocas o Arboles
	Contamanación de la fuente de agua
e1 . T.	Especifique: Inc. cruces pages afrens? Marque con max X
24. (410	SI NO X (Pasar a la pgta 53)
	P50 + P51
	LINEA DE ADUCCION+ (7)
9	CCANDO NO EXISTE CRIVES O PASES AFREOL SE CONSIDERA SOLUMENTE EL PUNTUACION - 3 Puntos
o <u>Váh</u>	
53. Desc	riba el estado de las válvulas del sistema. Marque con una X e indique el numero
	DESCRIPCIÓN Beeno Male Cautidad Necesita No Necesita
	Valvulas de aire ZPra 1 Pra Conscribica
	Videulas de parga X 3 Videulas de control X 3
	VALVULAS = + + (5)
	# respectativables PUNTUACION - 1.67 Puntus
o <u>Câm</u>	nara rompre presión CRP-7.
54. (Tin	не свішата гопіре региби СВР-77 — Манцие сов нав X
	SI NO X (Pasar a la pgra. 59)
o <u>Pilet</u>	tas publicas,
58. "Tim	ne piletus públicas? Masque con una X
	SI NO X

o Piletas domiciliarias.

59. Describa el estado de las psietas domiciliarias. Manque con una X

M. Carrier	PED	ESTALOE	STRUCC	URA	VAL	VULA DE	PASO		GRIFO		
Descripci ón	Bueso 4 Po	Regular 3 Pm	Malo 2 Pts	No nese	Bueno 4 Pm	Regular) Ptv	No treate	Bueno 4 Pm.	Regular	No tiene 1 Pm.	Total
Casa I				X		X			X		-2.33
Cata 2		X		T 0.0 5		X		X			3.33
Casa 3		1/3.	A.000	X		X.	- 3	X	1977		2.67
Caia 4			X	- 00		X			X		2.67
Casa 5			X			X			X		3.00
Casa 6				X		X		X			2.67
Casa 7		X				X		X			333
Casa 8		X				X		X			3 33
Casa 9			X	12.		X		100	X		2.67
Casa 10			0000	X		X		X	- 00		2.07
Casa 11			X	200		X	3.	X	ingests:		3.00
									TOTAL		2.88



PUNTAJE DE SISTEMA - 3.41 Pts.

Memoria de cálculo hidráulico

PARAMETROS DE DISEÑO - SISTEMA 2

PROYECTO : "EVALUACIÓN Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERÍO CHUCHO, DISTRITO DE POROBAMBA, PROVINCIA DE POMABAMBA, REGIÓN ÁNCASH, PARA SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN – 2021"

CALCULO PARA EL SECTOR - CHUCHO

DATOS		
1. POBLACION ACTUAL (Po)	118 hab.	
2. TASA DE CRECIMIENTO (r)	0.88 %	Fuente: INEI
3. PERIODO DE DISEÑO (t)	20 años	Según MVCS
4. POBLACION FUTURA (Pf) : Pf = Po * $(1+r/100*t)$	139 hab.	
5. DOTACION (D)	80 lt/hab/dia	Dotacion de 80
6. CONSUMO PROMEDIO ANUAL (Q): Q = Pf * D/86400	0.13 lt/seg	lt/hab/d, MVCS
7. CONSUMO MAXIMO DIARIO (Qmd) : Qmd = 1.30 Q	0.17 lt/seg	
8. CAUDAL DE LA FUENTE	0.50 lt/seg	
9. CONSUMO MAXIMO HORARIO (Qmh) = 2 * Q	0.26 lt/seg	
10. CAUDAL POR SALIDA (qu=Qmh/N)	0.002 lt/seg/salida	

DISEÑO CAPTACIÓN DE LADERA

"EVALUACIÓN Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERÍO CHUCHO, DISTRITO DE POROBAMBA, PROVINCIA DE POMABAMBA, REGIÓN ÁNCASH, PARA SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN – 2021"

			S	J INCID	ENC	IA EN	LA C	ONDICI	ÓN S	ΑN	ITAR	IA DE L	A POB	LACIÓ	N – 202	21"		
Mana	antial	de L	ade	ra y Con	c ent	rado, (cuyo i	rendimie	nto es	s el	siguie	ente:						
				de Aforo			=	0.550	_			,	alc ulo					
		Cau	dal	Máximo	Dia	rio	=	0.170	l/s.			(D	ato de	cálculo	de dot	ac i		
1 Cá	ilculo	de	la	distanci			punto	de aflo	orami	en	to y la	a cámara	húm	eda (L)				
					r^2	2gh ₀ −	1/2									-		
			V ₂	=	-													
	_				1	1.56										-		
	Dono	de	H				/									-		
		h ₀	=	Altura er	ntre (el aflor	amie	nto y el oi	rific io	de	entrac	da (se re	comie	ndan va	lores d	le 0.4	a 0.5 m	.)
								dad en m				<u> </u>						·
		V ₂					-	ecomien		alor	es m	enores o	iguale	s a 0.6 i	m/s.)	-		
																-		
		(2	Х	9.81	Х	0.45	0.5											
V ₂	=	_						=	2.3	79	m/s.							
				1.56														
	Dich	o val	or e	s mavor	aue	la velo	oc idad	máxima	rec	om	endad	la de 0.6	m/s p	or lo que	e se as	ume i	para el	diseño
				d de 0.6				-									,	
	Reer	npla	zan	do v ₂ =		0.6	m/s									_		
		. 2	Х	9.81	Х	h ₀	0.5											
)	-											
0.6	=									h_0	=	0.029	m.					
		_		1.56														
							-											
							+	1 Hf 1								+	+	
							+	1	H1							-		
							_											
					=		=	V h ₀										
		_	=		\equiv		Ŧ	\downarrow	,									
			L															
	_																	
	Figu	ra N	ro.	01: Carg	j a di	sponib	le y p	erdida de	car	ga								
	Fn la	figu	ra s	e observ	/a:													
		_																
	Hf	=	H1	-	h ₀		у	L	=		Hf		0.3					
	Reer	npla	zan	do Valor	es													
																+		

	Hf	=	0.24	-	0.03	=	0.21	m.	у	L	=	0.21	1	0.3	=	0.70	m.
Ancho	de	par	ntalla (b)														
Cálc	ulo	de	l diámet	ro d	<u>e la tul</u>	<u>ería</u>	de entra	<u>ada (D)</u>									
El va	lor d	e á	rea está	defir	nida coi	no:											
A	=		Qmáx														
			Cd x V														
cons	siaer	and =	o: Coeficie	onto	do dos	ara	<u> </u>	0.6	а	0.8)						
Cu		_	COGIICIE	51110	ue uest	aiyo	а 	0.0	а	0.0							
Qmá	άχ	=	0.55	l/s.				_			,						
V		=	0.60	m/s													
Cd		=	0.7														
Ree	mpla	ızar	ndo valor	es se	e obtier	e:											
	Α	=		0.55	0.0	=	1.3095	I/m.	=	1.31E	E-03	m ²					
			0.7	X	0.6												
El di	áme	tro	del orific	io es	tá defir	ido r	nediante	:									
		(. 40		7 1/2												
	D	= (4A - π														
			,-				10										
	D	=		X	1.31E	-03	1/2	=	0.	.0408	m.						
		,	-	3.14	159		J										
	D	=	4.08	cm.		=	1.61	"									
0-1						/	/A\										
Calc	:010	ae	lnúmer	o ae	Oritici)S (/\	(A)										
D Ca	alcul	ado)	>	D Rec	ome	ndado										
Das			1		Dreco		=	2.54	cm								
	NA	=	D ² _{(4/7} D ² _(3/4 ")	7")	+	1											
			- (3/4)														
	NA	=	16.67 6.45	+	1	=	3.58	As	umien	idose NA	=	3					
<u>Cálo</u>	ulo	de	ancho d	le pa	antalla	<u>(b)</u>											
b = 9)*D+	_ 4*N	l°A*D														

b Ento	nces		3.34 asume:	cm.													t
LITE	11000																t
b	=		0.60	m.													
álcu	lo de	la	cámara	húm	neda (H	lt)											
Utili	zando	o la	ecuació	n:													
Ht=	A + E	3 + F	1 + D + E				Min=0.3	0m									
Don	de:																T
	Α	=	10	cm.													T
	В	=	2.54	cm.	[1	"]	Es el diá	metro d	e la tu	bería de	salida	a la lír	nea (de cor	nduc	ción.	T
	D	=	5	cm.	,		Desnive	l mínimo	entre	el ingre	eso del	agua (de a	floram	ient	o yel n	ιiν
							agua de	la cáma	ara hú	meda.							
	Е	=	30	cm.			Borde lil	bre (min	=0.30	m)							
El va	alor d	e la	carga re	eque	rida (H) se d	define me	ediante l	a ecu	ación:							
Н	=		1.56		Q^2 md												Γ
П	_		1.50	2	g	A ²											
Don	de:																
Qm	d	=	0.00017	,	m ³ /s.	Gas	to máxim	no diario									
Α		=	0.0005		m^2 .	Área	de la Tu	ıberia de	salid	а							
g		=	9.81		m/s ² .	Acel	eración	gravitaci	onal								
Ree	mpla	zan	do Valor	es s	e obtie	ne:											T
					2.8	9E-0	<u> </u>										-
Н	=		1.56	(2)			675E-07)	=	0.	0089	m.						-
				ر ک	(3.01	رد.٥٠	J7 JL 01j										-
			005												H		-
Н	=	(0.895	cm.													-
Н	=	3	30.00	cm.			H=0.30;	Altura m	ínima	l para fa	cilitar e	l paso	del a	agua.			-
Ento	nces	s:															
Ht	=		10	+	2.54	+	30	+	5	+	30						-
				•				-		-							t
Ht	=	-	77.54	cm.		=	0.8	m.									
Fn e	al dise	คุกก	se cons	idera	۹٠												H
-116	i uist	,,,,,	50 00115	iuul	4.										+		+
			0.80	m.													+

men	sior	nam	iento d	e la d	canast	illa							
NOT	A:	Es	as dime	nsio	nes se	obtie	enen en fu	uncion a	al caud	dal Máx	imo dia	rio que la poblacion requie	re.
Q _{max}	diario)	=	0	.170								
Cálc	ulo	del (diámetro	del	a tuber	ía de	entrada	(D)					
El va	lor d	e á	rea está	defir	nida co	mo:							
A	=		Qmáx Cd x V										
cons	ider	and	lo:					_					
Cd		=	Coeficie	ente	de des	carg	a	0.6	а	0.8			
O == 4		=	0.17	1/-				L			<u> </u>		-
Qmá V	IX	=	0.17										-
V Cd		=	0.00										-
	nnla		ndo valor		e obtier	ie.							+
			140 14101		0000								+
	Α	=	0.8).17 x	0.6	=	0.3542	l/m.	=	3.54	E-04	m ²	
El dia	áme	tro (del orific	io es	tá defir	nido i	mediante	:					
	D	= (4A π) 1/2								
	D	= (x 3.14	3.54E 159	-04	1/2	. =	0.	0212	m.		
	D	=	2.124	cm.		=	0.84	II	=	1		Por cálculo hidráulico	
D ca	nast	illa	=	2	X		1.00	=	2	"			
La lo	ngit	ud c	le la can	astil	la debe	ser:							
3Dc	<	L	<	6Dc	<u> </u>								

	L		=	6	X	1.00	=	15.24	=	15	cm.							
	L		=	20	cm.		Asur	nido										_
	Α	ncl	ho d	e ranur	а	=	10	mm										
	L	arg	jo de	e ranura	ì	=	7.5	mm										
	S	ien	do e	el área c	le ra	nura (A	r)	=	7.5	Х	10	=	75	mr	n ²			
	Α	r	=	0.0000	75													
		\c	= _	π	Х	Dc ²		Ac	=	3.1	X	6	=	0.4	00051	m ²		
		1 C	_		4			AC	_		4		_	0.0	1 6000	m		_
	A	t	=	2	Х	Ac		At	=	2	X	0.000	05067	=	0.001	01	m ²	
		N	l° d∈	e ranura	s	=		At Ar	- =		101341 00075	=	14					
·Re	ebose	y L	.imp	oia														
				0.71	х	Q	0.38		Hf	=	0.015	m/m	Perdic	la d	e carga	a un	itaria	
		D	= -		Hf	0.21												_
		D	= _	0.71	Х	0.61	0.38	_	1.4	2	=	2.00						
		υ —		0.	.015	0.21		_	1.4		_	2.00						
	Entono	ces	el c	liámetro	de l	la tuber	ía de	rebose	será	=	2	Pulga	da					

NOMBRE PRO	CHUCHO, DISTRI	TO DE POROBA	L SISTEMA DE ABAS MBA, PROVINCIA DE CONDICIÓN SANITAR	POMABAMB	A, REGIÓN ÁN	CASH, PARA SU
PARA LA POBI	LACION DEMANDANTE (DOMESTICO)				
	,					
A POBLACION			Po =	118		
	RECIMIENTO (%)		r =	0.88	fuente: INEI	
	DE DISEÑO (AÑOS)		t =	20	según RNE	- OS.100
D POBLACIO						
	Pf = Po (1+ r x t/100)		Pf=	139		
E DOTACION	(LT/HAB/DIA)		Dot. =	80		o una dotacion de
					80 Its por ha	bitante, MVCS
	PROMEDIO ANUAL (LT/S					
	Q p= (Pob. x Dot./86,400)	Qp =	0.13		
	MAXIMO DIARIO (LT/SE	G)				
	Qmd = 1.30 x Qp		Qmd =	0.17		
PARA LA INST	ITUCIONES SOCIALES (L	OCAL COMUNA	IL)			
A POBLACION	N ACTUAL		Po =	5	fuente: padr	on
B PERIODO D	DE DISEÑO (AÑOS)		t =	20	según RNE	- OS.100
C POBLACIO	N FUTURA					
	Pf = Po (1+ rx t/100)		Pf=	6		
D DOTACION	(LT/HAB/DIA)		Dot. =	80		o una dotacion de
					20 Its por all	umno, MVCS
	PROMEDIO ANUAL (LT/S		_	6.51		
	Q p= (Pob. x Dot./86,400))	Qp =	0.01		
CAUDAL PRO	MEDIO ANUAL (Qp) =PD	+ USO SOCIAL				
	TOTAL Qp = PD + I.E.		Qp =	0.13		
						
	MAXIMO DIARIO (LT/SE	G)				
	Qmd = 1.30 x Qp		Qmd =	0.50		
G VOLUMEN	DEL RESERVORIO (M3)					
	$V = 0.25 \times Qp \times 86400/10$	000	V =	2.9		
		A UTILIZAR		10.00	M3	Recomendado
	MAXIMO HORARIO (LT/S	SEG)		2.27		
	Qmh = 2.00 x Qp		Qmh =	0.27		

'CREACION		O HIDRAULI I/ICIO DE AGUA	Y SANEAMI	ENTO RURAL	. EN LOS SE	CTOTES AG	UA BLANCA		CENTRO Y B			ANCA
Cálculo do	la Altura d	e la Cámara Ro	mna Prosión	(Ht) - CDD								
		al de la cámara	•	. ,	ndianto la cin	uionto ocuació	n·					+
	= A+H+B.L	ai ue la calliala	Nompe Fresion	i se calcula ilik	euranie ia siyi	ulerile ecuacio	II. 					+
	56*Q ² _{mh})/(2)*~* A 2 \										+
Datos:	00 Q _{mh})/(2	(y A)										+
	0.01	m/s ²		Analaranián d	a la arayadad							+
g = A =		cm		Aceleración d			ua mínima da 1	cm. Que permite	la a a dimanta si	lan da la avana		+
B.L =		cm		Borde libre m		orisidera uria allo	ira minima de n	o cm. Que permite	ia sedimentaci	on de la arena		+
D.L -	1.00					alida a la Red (do Distribución					+
Q _{mh} =	0.27					el tramo más o						+
Resultado		103	₩ mh ·	Cauda maxiii	io riorano en	ei ii aiiio iiias c	11000					+
A =	0.0005	m2	Δ.	Area de la tub	oria do salida	a la Red de D	istrihución Δ:	= ni*Dc ² /4				+
H=	3.00							CRP pueda fluir p	oor la tuberia			
H=	40.00		- 11	-				udal a la Red d				
 Ht=	90.00	ioni		Ht = A+B.L+H		Tuomtar or pao	0 40 1040 07 00	addir d 7d 7 tod d	Diodribuoion			
Htdiseño =	0.90	lm	Altura total de									
Dimension	amiento de	la Sección de l	la base de la (Cámara Romi	oe Presión (a	a) - CRP						
					,	<u>, </u>						
Para al dime	nsionamien	to de la base de	la Cámara Roi	nne Presión se	toman on au	(.)		oionoo:				
El Tiempo de	descarga _l	oor el orificio; el c sta el nivel de la	orificio biene a	ser el diámetro					ıra de agua de	esde el nivel		
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d	e descarga e rebose has de almacena	oor el orificio; el c	orificio biene a altura del orific	ser el diámetro io	calculado de	la Red de Disi	tribución que d	escarga una alti				
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d kpresado en l	e descarga pe e rebose has de almacena m3	oor el orificio; el c sta el nivel de la miento máximo d	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F	ser el diámetro io Rompe Presión	calculado de	la Red de Disi	tribución que d	escarga una alti				
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d opresado en l	e descarga pe e rebose has de almacena m3	oor el orificio; el c sta el nivel de la	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F	ser el diámetro io Rompe Presión	calculado de	la Red de Disi	tribución que d	escarga una alti				
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d opresado en l 2.1. Cálcul	e descarga pe e rebose has de almacena m3	por el orificio; el d sta el nivel de la miento máximo d po de descarga	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F	ser el diámetro io Rompe Presión	calculado de es calculado	la Red de Dist	tribución que d	escarga una alti				
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d presado en l 2.1. Cálcui Datos:	e descarga e rebose has de almacena m3 lo del tiem	por el orificio; el c sta el nivel de la amiento máximo d po de descarga cm	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua	es calculado de	la Red de Dist	tribución que a	escarga una alti	la altura Tota			
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d gresado en r 2.1. Cálcu Datos: A =	e descarga per entre de almacena m3 lo del tiemp	por el orificio; el ci sta el nivel de la imiento máximo de po de descarga cm cm	orificio biene a altura del orific de la Cámara F de la altura d H:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua	es calculado de es calculado a hasta la cara	la Red de Dist multiplicando nastilla. el paso de tod	el valor del are	escarga una altu	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d erpresado en l 2.1. Cálcul Datos: A = H =	e descarga per erbose has de almacena m3 lo del tiemp 10.00 40.00	por el orificio; el ci sta el nivel de la imiento máximo d po de descarga cm cm	orificio biene a altura del orific de la Cámara F de la altura d H: HT:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua Altura total de a	es calculado de es calculado a hasta la car a para facilitar gua almacenad	la Red de Dist multiplicando nastilla. el paso de tod	tribución que o el valor del are lo el caudal a l Rompe Presión	escarga una altu a de la base poi a linea de condu hasta el nivel de la	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen d epresado en l 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT =	e descarga per e rebose has de almacena m3 lo del tiemp 10.00 40.00 50.00	oor el orificio; el ci sta el nivel de la imiento máximo d poo de descarga cm cm cm	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la	calculado de es calculado a hasta la car a para facilitar gua almacenao a tuberia de sa	la Red de Dist multiplicando nastilla. el paso de too lo en la cámara la alida a la Red	el valor del are el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución	escarga una altu a de la base poi a linea de condu hasta el nivel de la	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de el atuberia de El Volumen c rpresado en l 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT = Dc =	e descarga per e rebose has de almacenam3 lo del tiemp 10.00 40.00 50.00 0.0005	oor el orificio; el ci sta el nivel de la imiento máximo d poo de descarga cm cm cm	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H : HT : Dc : Ao =	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la	es calculado de es calculado a hasta la car a para facilitar gua almacenada a tuberia de sa io de salida. (i	la Red de Dist multiplicando nastilla. el paso de too lo en la cámara la alida a la Red	el valor del are el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución ría de la línea	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción)	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de la tuberia de la tuberia de la Volumen c rpresado en la 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT = Dc = Ao =	e descarga µ e rebose has de almacena m3 lo del tiemµ 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005	por el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de descarga cm cm cm pulg m2	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada a tuberia de sa io de salida. (a e distribución de	la Red de Disi multiplicando nastilla. el paso de tod o en la cámara alida a la Red área de la tube o de descarga	el valor del are el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución ría de la línea	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción)	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de le la tuberia de El Volumen c ipresado en i 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd =	e descarga µ e rebose has de almacena m3 lo del tiemµ 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005	cm cm pulg m2 adimensional m/s 2	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración d	es calculado de es calculado a hasta la cara a para facilitar gua almacenada a tuberia de sa io de salida. (a e distribución e la gravedad	la Red de Disi multiplicando nastilla. el paso de tod o en la cámara alida a la Red área de la tube o de descarga	tribución que o el valor del are lo el caudal a l Rompe Presión de Distribución ría de la linea : orificios circu	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción)	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de El Atuberia de El Volumen c cpresado en l 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = g =	e descarga µ e rebose has de almacena m3 lo del tiemµ 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81	cor el orificio; el ci sta el nivel de la miento máximo d co de descarga cm cm cm pulg m2 adimensional m/s 2 m	orificio biene a altura del orificio de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a :	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se	es calculado de es calculado a hasta la cara a para facilitar gua almacenad a tuberia de sa io de salida. (i e distribución de la gravedad cción interna de	la Red de Disi multiplicando nastilla. el paso de tod lo en la cámara la lida a la Red área de la tube o de descarga	tribución que o el valor del are lo el caudal a l. Rompe Presión de Distribución ría de la linea : orificios circu	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción)	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de e la tuberia de El Volumen c cpresado en le 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = g = a =	e descarga per e rebose has de almacena m3 10 del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80	cor el orificio; el ci sta el nivel de la miento máximo d co de descarga cm cm cm pulg m2 adimensional m/s 2 m	orificio biene a altura del orificio de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a :	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se	es calculado de es calculado a hasta la cara a para facilitar gua almacenad a tuberia de sa io de salida. (i e distribución de la gravedad cción interna de	la Red de Disi multiplicando nastilla. el paso de tod lo en la cámara alida a la Red área de la tube o de descarga de la base (ast	tribución que o el valor del are lo el caudal a l. Rompe Presión de Distribución ría de la linea : orificios circu	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción)	la altura Tota	I de agua ,		
El Tiempo de la tuberia de El Volumen c presado en l 2.1. Cálcu: Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = g = a = b =	e descarga per e rebose has de almacena m3 10 del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80	or el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de descarga cm cm cm pulg m2 adimensional m/s 2 m m	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se	es calculado de es calculado a hasta la cara a para facilitar gua almacenada tuberia de salida. (a e distribución de la gravedad cción interna occión interna o	la Red de Disti multiplicando multiplicando nastilla. el paso de tod lo en la cámara la lida a la Red dárea de la tube o de descarga de la base (asu	tribución que o el valor del are lo el caudal a l Rompe Presión de Distribución ría de la línea : orificios circu umido)	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción)	cción tubería de rebo	I de agua ,		
El Tiempo de la tuberia de El Volumen o presado en l 2.1. Cálcui Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = g = a = b = Resultado	e descarga per e rebose has de almacena m3 lo del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80	cor el orificio; el ci sta el nivel de la imiento máximo d coo de descarga cm cm cm pulg m2 adimensional m/s ² m m	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se Lado de la se Area de la sea	es calculado de es calculado a hasta la cara a para facilitar gua almacenada a tuberia de salida. (a e distribución de la gravedad cción interna occión interna occión interna occión interna occión interna occión interna o	nultiplicando multiplicando mustilla. el paso de too lo en la cámara la lida a la Red l área de la tube o de descarga de la base (asu de la base (asu	el valor del are el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución ería de la linea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in	escarga una alti	cción tubería de rebo	l de agua ,	e agua	
El Tiempo de la tuberia de El Volumen o presado en l 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = g = a = b = Resultado A =	e descarga µ e rebose has de almacena m3 lo del tiemµ 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80	cor el orificio; el ci sta el nivel de la imiento máximo d co de descarga cm cm cm pulg m2 adimensional m/s ² m m m2 seg	orificio biene a . altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b:	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la see Lado de la see diempo de des	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada a tuberia de se io de salida. (a e distribución de la gravedad ección interna o ecci	nultiplicando multiplicando mustilla. el paso de too lo en la cámara la lida a la Red l área de la tube o de descarga de la base (asu de la base (asu	el valor del are el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución ería de la linea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción) lares Cd = 0.8	cción tubería de rebo	l de agua ,	a agua	
El Tiempo de la tuberia de El Volumen de presado en la tuberia de El Volumen de presado en la Calcula Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = g = a = b = Resultado A = t = t = t = t = t = t = t = t = t =	e descarga µ e rebose has de almacena m3 lo del tiemµ 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80 0.80	cor el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de la imiento máximo de la imiento máximo de la imiento máximo de la come come come come pulgo m2 adimensional m/s 2 m m m m2 seg min	orificio biene a altura del orificio de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b: t: ((2*A _b)*(H	e agua H Altura de agua Altura total de a Diámetro de Il Area del orific Coeficiente de Aceleración d Lado de la se Lado de la se tiempo de des 0.5))/(Cd*A o *(0.5)	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada tuberia de salida. (a e distribución de la gravedad cción interna deción interna deción interna deción interna deción interna deción a la Re (2g) 0.5)	multiplicando multiplicando mastilla. el paso de tod to en la cámara la lida a la Red tárea de la tube to de descarga de la base (asu de la base; A b d de Distribuci	tribución que o el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución via de la linea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in ón; es el tiemp	a de la base por a linea de condu. hasta el nivel de la de conducción) lares Cd = 0.8	cción tubería de rebo	l de agua ,	agua	
El Tiempo de la tuberia de El Volumen o presado en l 2.1. Cálcui Datos: A = H = HT = DC = Ao = Cd = g = a = b = Resultado A b = t = Vmáx =	e descarga per e rebose has de almacena m3 10 del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80 0.80 7.51	cor el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de la imiento mís el imiento máximo de la i	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b: A b: t: ((2*A b)*(H Vmáx =	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua Altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se Lado de la se tiempo de des volumen de a	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada tuberia de salida. (a e distribución de la gravedad cción interna deción interna deción interna deción interna deción interna deción a la Re (2g) 0.5)	nultiplicando multiplicando mustilla. el paso de too lo en la cámara la lida a la Red l área de la tube o de descarga de la base (asu de la base (asu	tribución que o el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución via de la linea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in ón; es el tiemp	escarga una alti la de la base poi la linea de condu hasta el nivel de la de conducción) lares Cd = 0.8	cción tubería de rebo	l de agua ,	e agua	
El Tiempo de la tuberia de El Volumen o presado en l 2.1. Cálcul Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = g = a = b = Resultado A _b = t = t = Vmáx = ago las medi	e descarga per e rebose has de almacena m3 lo del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80 0.80 450.86 7.51 0.32 das interiores	cor el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de descarga com com com com pulg m2 adimensional m/s 2 m m m2 seg min m3 es de la Câmara	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b: A b: t: ((2*A b)*(H Vmáx =	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua Altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se Lado de la se tiempo de des volumen de a	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada tuberia de salida. (a e distribución de la gravedad cción interna deción interna deción interna deción interna deción interna deción a la Re (2g) 0.5)	multiplicando multiplicando mastilla. el paso de tod to en la cámara la lida a la Red tárea de la tube to de descarga de la base (asu de la base; A b d de Distribuci	tribución que o el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución via de la linea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in ón; es el tiemp	a de la base por a linea de condu. hasta el nivel de la de conducción) lares Cd = 0.8	cción tubería de rebo	l de agua ,	e agua	
El Tiempo de la tuberia de El Volumen o presado en la Tuberia de El Volumen o presado en la Tuberia de El Volumen o presado en la Tuberia de La Calcula de L	e descarga per e rebose has de almacena m3 10 del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80 0.80 7.51	cor el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de descarga com com com com pulg m2 adimensional m/s 2 m m m2 seg min m3 es de la Câmara	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b: A b: t: ((2*A b)*(H Vmáx =	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua Altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se Lado de la se tiempo de des volumen de a	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada tuberia de salida. (a e distribución de la gravedad cción interna deción interna deción interna deción interna deción interna deción a la Re (2g) 0.5)	multiplicando multiplicando mastilla. el paso de tod to en la cámara la lida a la Red tárea de la tube to de descarga de la base (asu de la base; A b d de Distribuci	tribución que o el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución via de la linea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in ón; es el tiemp	a de la base por a linea de condu. hasta el nivel de la de conducción) lares Cd = 0.8	cción tubería de rebo	l de agua ,	agua e agua	
El Tiempo de la tuberia de El Volumen o presado en la tuberia de El Volumen o presado en la Calcula Datos: A = H = HT = Dc = Ao = Cd = B = B = t = t = Vmáx = ego las medi L.A.H	de descarga per erbose has de almacena m3 lo del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80 0.80 450.86 7.51 0.32 das interiore 0.8 x 0	cor el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de descarga com com com com pulg m2 adimensional m/s 2 m m m2 seg min m3 es de la Câmara	orificio biene a altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b: A b: t: ((2*A b)*(H Vmáx =	ser el diámetro io Rompe Presión e agua H Altura de agua Altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se Lado de la se tiempo de des volumen de a	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada tuberia de salida. (a e distribución de la gravedad cción interna deción interna deción interna deción interna deción interna deción a la Re (2g) 0.5)	multiplicando multiplicando mastilla. el paso de tod to en la cámara la lida a la Red tárea de la tube to de descarga de la base (asu de la base; A b d de Distribuci	tribución que o el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución via de la linea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in ón; es el tiemp	a de la base por a linea de condu. hasta el nivel de la de conducción) lares Cd = 0.8	cción tubería de rebo	l de agua ,	a agua	
El Tiempo de la tuberia de la	e descarga per erbose has de almacena m3 lo del tiemp 10.00 40.00 50.00 1.00 0.0005 0.80 9.81 0.80 0.80 0.80 450.86 7.51 0.32 das interiore de amiento d	cor el orificio; el cista el nivel de la imiento máximo de descarga com	orificio biene a . altura del orifici de la Cámara F de la altura d H: HT: Dc: Ao = Cd: g: a: b: t=((2*A _b)*(H Vmáx = Rompe Presión	ser el diámetro io Rompe Presión Rompe Presión e agua H Altura de agua altura de agua Altura total de a Diámetro de la Area del orific Coeficiente de Aceleración de Lado de la se Lado de la se Lado de la se tiempo de des o.5))/(Cd*A o *(volumen de a n será	es calculado de es calculado a hasta la cara para facilitar gua almacenada a tuberia de sa io de salida. (a e distribución interna occión interna occión interna occión interna occión a la Re (2g) 0.5)	la Red de Distinultiplicando multiplicando m	tribución que o el valor del are lo el caudal a la Rompe Presión de Distribución ería de la línea : orificios circu umido) umido) = a *b (Area in ón; es el tiemp	a linea de condu hasta el nivel de la de conducción) lares Cd = 0.8 terma del recipie o que se demon	cción tubería de rebo	ose HT = A+H		

Datos:														
D _C =	1	pulg	D _c .	Diámetro de l	a tubería de sa	lida a la línea d	le Distribucio	n						
AR=		mm	-	Ancho de la r										
LR=		mm		largo de la ra										
Resultado		J.,,,,,	EK.	largo do la ra	indra .									
D _{Canastilla} =		pulg	D Canadilla :	Diámetro de l	⊥ a canastilla : C	ı Ocanastilla = 2*L	Dc							
L1 =	7.62		L1 = 3*Dc	2.4000 00 .	u - u u - u u									
L2=	15.24		L2 = 6*Dc	3*Dc <	L < 6*Dc									
L diseño =		cm	Longitud de d											
Ar=		mm2			nura ; Ar = AR'	'LR								
Ac=	0.0005	m2	Ac:	Area de la tub	peria de salida	a la linea de dis	stribucion A	= pi*D ² /4						
At=	0.001		At:	Area total de	ranuras ; At = 2	*Ac								
Ag =	0.016	m2	Ag:	Area lateral d	e la granada (C	Canastilla); Ag =	= 0.5*Pi*Dc*L	.diseño						
NR =	28.95													
NR =	65	Número de Rar	nuras de la Car	astilla										
		de tubería del (<u> </u>		
		se instala directa					-			, se levan	ta la tuberí	a de Rel	bose. La	
	tubería de R	Rebose y Limpia	tienen el mismo	o diámetro y se	e calcula media	nte la siguiente	ecuacion: I	D = (0.71*Q °.	o)/hf ^{0.21}					
Datos:														
_														
$Q_{mh} =$	0.27	lt/s	Q _{md} :	Caudal de sa	lida a la Red de	e Distribución (Caudal máxii	mo Horario)						
Q _{mh} = hf=	0.27			Caudal de sa Pérdida de C		e Distribución (Caudal máxii	mo Horario)						
	0.015		hf:	Pérdida de C	arga Unitaria	e Distribución (se y Limpieza (mo Horario)						
hf=	0.015	m/m	hf: D: Di	Pérdida de C ámetro de la tu	arga Unitaria			mo Horario)						
hf= Resultado	0.015 os:	m/m pulg	hf: D: Di	Pérdida de C	arga Unitaria			mo Horario)						
hf= Resultado D = D =	0.015 0. 05: 1.04 2.00	m/m pulg	hf: D: Di D = (0.71*Q	Pérdida de C ámetro de la tu max ^{0.38})/hf ^{0.21}	arga Unitaria			mo Horario)						
hf= Resultado D = D =	0.015 0. 05: 1.04 2.00	m/m pulg pulg	hf: D: Di D = (0.71*Q	Pérdida de C ámetro de la tu max ^{0.38})/hf ^{0.21}	arga Unitaria			mo Horario)						
hf = Resultado D = D =	0.015 DS: 1.04 2.00 luego el con	m/m pulg pulg	hf: D: Di D = (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg	Pérdida de C ámetro de la tu _{max} ^{0.38})/hf ^{0.21}	arga Unitaria			mo Horario)						
hf = Resultado D = D =	0.015 DS: 1.04 2.00 luego el con	n/m pulg pulg o de Rebose se	hf: D: Di D = (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg	Pérdida de C ámetro de la tu _{max} ^{0.38})/hf ^{0.21}	arga Unitaria			mo Horario)		A				
hf = Resultado D = D =	0.015 0s: 1.04 2.00 luego el con	m/m pulg pulg o de Rebose se	hf: D: Di D = (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg	Pérdida de C ámetro de la tu _{max} ^{0.38})/hf ^{0.21}	arga Unitaria ıberia de Rebo	se y Limpieza (mo Horario)					7	
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI	0.015 1.04 2.00 Lluego el con	pulg pulg o de Rebose se ARA EL DISEÑO PRESION - 7	hf: D: Di D = (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg	Pérdida de C ámetro de la tu max ^{0.38})/hf ^{0.21}	arga Unitaria uberia de Rebo Valores	se y Limpieza (pulg)	mo Horario)						
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION (I. Cálculo de	0.015 1.04 2.00 luego el con	m/m pulg pulg o de Rebose se	hf: D: Di D = (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DE LA CAMA	Pérdida de C ámetro de la tu max ^{0.38})/hf ^{0.21} RA ROMPE (Ht) - CRP-	arga Unitaria Iberia de Rebo Valores Calculados 90.00	valores de Diseño 0.90	unid	mo Horario)						
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION Cálculo de D. Dimension	0.015 1.04 2.00 Lluego el con ENERAL PA I a Altura d es internas	pulg pulg o de Rebose se. PRESION - 7 le la Cámara Ro de la Cámara	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA ompe Presión Rompe Presión	Pérdida de C ámetro de la tu max ^{0.38})/hf ^{0.21} RA ROMPE (Ht) - CRP-	valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8	valores de Diseño 0.90	pulg) unid m	mo Horario)	Н					
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION Cálculo de Dimension 2.1. Cálcul	0.015 1.04 2.00 Lluego el con ENERAL PA V La Altura d es internas	pulg pulg o de Rebose se. ARA EL DISEÑO PRESION - 7 le la Cámara Ro de de la Cámara	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA ompe Presión Rompe Presió de la altura d	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H	valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8	Valores de Diseño 0.90 2 x 0.9 m	unid m m	mo Horario)				10	Tubo de S	akta
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION Cálculo de Dimension 2.1. Cálculo Altura t	0.015 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA I a Altura d es internas lo del tiempotal de ague	pulg pulg o de Rebose se PRESION - 7 de la Cámara Ro de de la Cámara o de descarga	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA ompe Presión Rompe Presión	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 50.00	Valores de Diseño 0.90 ex 0.9 m 51 50.00	unid m	mo Horario)	Н				Tibro de S	iakta
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI Cálculo de Dimension 2.1. Cálcul Altura t	0.015 1.04 2.00 Lluego el con ENERAL PA V I a Altura d es internas lo del tiemp total de agua de agua has	pulg pulg o de Rebose se. PRESION - 7 le la Cámara Ro de de la Cámara no de descarga (HT), en ta la Canastilla.	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DE LA CAMA ompe Presión Rompe Presi de la altura d la cámara Rom	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H	valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8	Valores de Diseño 0.90 x 0.9 m	unid m min cm						SEATON A	akta
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI CESCRIPCION CAlculo de D. Dimension 2.1. Cálculo Altura d Altura d 2.2 Diámet	0.015 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA V la Altura d es internas lo del tiem total de agua has ro mayor d	pulg pulg o de Rebose se PRESION - 7 e la Cámara Ro de la Cámara o de descarga (HT), en ta la Canastilla.	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DE LA CAMA ompe Presión Rompe Presi de la altura d la cámara Rom	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 7. 50.00 10.00 2	Valores de	unid m min cm	mo Horario)				(c)	SEATON A	akta
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI CESCRIPCION CAlculo de C. Dimension Altura t Altura t longituo	0.015 s: 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA I a Altura d es internas lo del tiemp otal de agua de agua has ro mayor d d de la Cana	pulg pulg o de Rebose se PRESION - 7 de la Cámara Ro de de Cámara o de descarga (HT), en ta la Canastilla e la Canastilla	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DE LA CAMA Ompe Presión Rompe Presió de la altura d la cámara Rom (Dcanastilla)	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 7. 50.00 10.00 2	Valores de Diseño 0.90 2 0.90 10.00 2 20	unid m min cm		H				SEATON A	alda
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI Cálculo de Dimension Altura t Altura t longituo Número	0.015 1.04 2.00 Luego el con ENERAL PA V La Altura d es internas lo del tiemp otal de agua has ro mayor d d de la Cana o de Ranura	pulg pulg o de Rebose se PRESION - 7 le la Cámara Ro de de la Cámara do de descarga (HT), en ta la Canastilla stilla (L) s de la Canastilla	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA DIPLE Presión Rompe Presión de la altura d la cámara Rom (Dcanastilla)	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- ón e agua H npe Presión	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 7. 50.00 10.00 2	Valores de Diseño 0.90 2 x 0.9 m 51 50.00 10.00 2 20 65	unid m min cm pulg cm						SEATON A	akta
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION Cálculo de Dimension Altura d Altura d Ingitud Número 2.3 Diámet	0.015 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA V Ia Altura d es internas lo del tiemp otal de agua has ro mayor d d de la Cana o de Ranura ro de tuber	pulg pulg o de Rebose se PRESION - 7 de la Cámara Ro de de Cámara o de descarga (HT), en ta la Canastilla e la Canastilla	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA DIPLE Presión Rompe Presión de la altura d la cámara Rom (Dcanastilla)	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- ón e agua H npe Presión	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 7. 50.00 10.00 2 20.00 65.00	Valores de Diseño 0.90 2 x 0.9 m 51 50.00 10.00 2 20 65	unid m min cm						SEATON A	alida
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION L. Cálculo de D. Dimension 2.1. Cálcul Altura t Altura t longituo Número 2.3 Diámet Dimensi	0.015 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA V Ia Altura d es internas lo del tiemp otal de agua has ro mayor d d de la Cana o de Ranura ro de tuber	pulg pulg o de Rebose se RRA EL DISEÑO PRESION - 7 e la Cámara Ro o de la Cámara o de descarga a (HT), en ta la Canastilla stilla (L) s de la Canastill ía del Cono de	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA DIPLE Presión Rompe Presión de la altura d la cámara Rom (Dcanastilla)	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- ón e agua H npe Presión	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 7. 50.00 10.00 2 20.00 65.00	Valores de Diseño 0.90 2 0.9 m 51 50.00 10.00 2 20 65 2	unid m min cm pulg cm						SEATON A	iakta
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION L. Cálculo de D. Dimension 2.1. Cálcul Altura t Altura t longituo Número 2.3 Diámet Dimensi	0.015 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA V Ia Altura d es internas lo del tiemp otal de agua has ro mayor d d de la Cana o de Ranura ro de tuber	pulg pulg o de Rebose se RRA EL DISEÑO PRESION - 7 e la Cámara Ro o de la Cámara o de descarga a (HT), en ta la Canastilla stilla (L) s de la Canastill ía del Cono de	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA DIPLE Presión Rompe Presión de la altura d la cámara Rom (Dcanastilla)	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H ppe Presión pieza.	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 7. 50.00 10.00 2 20.00 65.00 Rango	Valores de	unid m min cm pulg cm						SEATON A	alda
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION Cálculo de Dimension Altura d Altura d Ingitud Número 2.3 Diámet	0.015 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA V Ia Altura d es internas lo del tiemp otal de agua has ro mayor d d de la Cana o de Ranura ro de tuber	pulg pulg o de Rebose se RRA EL DISEÑO PRESION - 7 e la Cámara Ro o de la Cámara o de descarga a (HT), en ta la Canastilla stilla (L) s de la Canastill ía del Cono de	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA DIPLE Presión Rompe Presión de la altura d la cámara Rom (Dcanastilla)	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H ppe Presión pieza. Qmh	Valores Calculados 90.00 10.00 2 20.00 Rango 0-1.0lps	Valores de	unid m min cm pulg cm						SEATON A	iakta
hf = Resultado D = D = RESUMEN GI DESCRIPCION L. Cálculo de D. Dimension 2.1. Cálcul Altura t Altura t longituo Número 2.3 Diámet Dimensi	0.015 1.04 2.00 luego el con ENERAL PA V Ia Altura d es internas lo del tiemp otal de agua has ro mayor d d de la Cana o de Ranura ro de tuber	pulg pulg o de Rebose se RRA EL DISEÑO PRESION - 7 e la Cámara Ro o de la Cámara o de descarga a (HT), en ta la Canastilla stilla (L) s de la Canastill ía del Cono de	hf: D: Di D= (0.71*Q rá de 2 x 4 pulg DELA CAMA DIPLE Presión Rompe Presión de la altura d la cámara Rom (Dcanastilla)	Pérdida de C ámetro de la tu max 0.38)/hf 0.21 RA ROMPE (Ht) - CRP- tón e agua H ppe Presión pieza.	Valores Calculados 90.00 0.8 x 0.8 7. 50.00 10.00 2 20.00 65.00 Rango	Valores de	unid m min cm pulg cm						SEATON A	iakta

	REGLAMENTO DE CALIDAD DEL D.L. N° 556 PERU 1995 / R	RESULTADOS DEL ANALISIS	QI :				
Item	Parámetro	Unidad	Concentración	Concentración	Observaciones		
псш	T didnetto	de medidad	máxima	obtenida			
Pará	metros que afectan la calidad estética y	organoléptica			T		
1	Color	mg/l Pt/Co escala	15	Claro	OK		
2	Turbiedad	Unidades					
	Agua superficial	nefelométricas de	5	0.01	OK		
	Agua subterránea	turbiedad (UNT)	10				
3	Olor		Inofensivo	Inofensivo	OK		
4	Sabor		Inofensivo	Inofensivo	OK		
6	Conductividad	μS/cm	1500	821.5	OK		
9	Calcio (iii)	mg/1 como Ca	30 - 150	30.59	OK		
10	Magnesio	mg/l como Mg	30 - 100	7.84	OK		
11	Sodio	mg/1 como Na	200	0.639	OK		
13	Dureza total	mg/l como CaCO ₃	100 - 500	445.3	OK		
16	Aluminio (i)	μg/l como Al	200	< 0.0080	OK		
17	Hierro (i)	μg/l como Fe	300	< 0.0058	OK		
18	Manganes o (i)	μg/l como Mn	100	< 0.0070	OK		
19	Cobre (i)	μg/l como Cu	1000	< 0.0084	OK		
Pará	metros que afectan la Salud						
1	Arsénico	mg/l como As	0.100	< 0.0065	OK		
4	Cromo total	mg/l como Cr	0.050	< 0.0056	OK		
5	Mercurio	mg/l como Hg	0.001	< 0.0008	OK		
6	Plomo	mg/l como Pb	0.050	< 0.0047	OK		
11	Amonio	mg/l como N de NH ₄	0.4	< 0.0052	OK		
12	Bario	mg/l como Ba	1.0	< 0.0066	OK		
Pará	Parámetros Bacteriológicos						
1	Coliformes totales	número / 100 ml	0	43	CLORAR EL AGUA		
2	Coliformes termotolerantes	número / 100 ml	0	< 1.8	CLORAR EL AGUA		

Ing. Julio C. Tello Chiong

⁽i) Parámetro no exceptuable
(ii) 30 mg/l o menos si el contenido de sulfato es inferior a 400 mg/l.
Para concentraciones de sulfato menor a 200 mg/l se acepta hasta 100 mg/l de magnesio

⁽iii) Valor mínimo para aguas con dureza menor a 100 mg/l como CaCO₃

CALCULO PARA LA CLORACION DE UN SISTEMA DE AGUA - RESERVORIO B. METODO 02 - Calculo En Campo Caudal de Ingreso al Reservorio: Volumen de Ingeso: 25920.00 lts/dia Dato

CALCULO DE CLORO

P = (x 1000)

V: Volumen en Litros

Cc: Demanda total de cloro o concentracion en mg/L

P: Peso en gramos

Calculo para 1 dia



Asumiendo un period<u>o de recarga</u>

207.36 gr
414.72 gr
444.34 gr
622.08 gr
888.69 gr



PADRON DE BENEFICIARIOS

"EVALUACION Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE DEL CASERÍO CHUCHO, DISTRITO DE POROBAMBA, PROVINCIA DE POMABAMBA, REGIÓN ÁNCASH, PARA SU INCIDENCIA EN LA CONDICIÓN SANITARIA DE LA POBLACIÓN – 2021"

Ν°	APELLIDOS	NOMBRES	Н	M	TOTA	DNI
1	QUISPE URQUEAGA	GUILLERMO	3.00	2.00	5.00	19526297
2	QUISPE FLORES	MILTOR JAVIER	2.00	2.00	4.00	46680255
3	QUISPE FLORES	YOLANDA	3.00	2.00	5.00	45942838
4	QUISPE URQUEAGA	PEDRO PABLO	2.00	3.00	5.00	19556853
4"	POLO GOMEZ	ABEL	3.00	2.00	5.00	19526630
6	LOCAL COMUNAL		-	-	-	
7	POLO QUISPE	DEMET RIO	1.00	4.00	5.00	19562079
8	ESCOBEDO VILLANUEVA	PABLO	2.00	3.00	5.00	19526111
9	ESCOBEDO ALVARADO	PABLO ELI	1.00	5.00	6.00	40696631
10	CASTILLO QUISPE	LENIN	3.00	3.00	6.00	47481205
11	CAST ILLO RUIZ	SANT OS GERARDO	1.00	3.00	4.00	19525393
12	CASTILLO QUISPE	JHONNY	2.00	2.00	4.00	73179434
13	ENRIQUE FLORES	JAME ORLANDO	3.00	2.00	5.00	48143329
14	POLO QUISPE	PRISCILO	1.00	3.00	4.00	19557375
15	QUISPE URQUEAGA	PORFIRIA	3.00	2.00	5.00	40620577
16	QUISPE URQUEAGA	LEONOR	2.00	6.00	8.00	19527140
17	ACEVEDO SALINAS	TEODORO	1.00	2.00	3.00	19530871
18	POLO ARTEAGA	ALEX	2.00	3.00	5.00	47520616
19	QUISPE URQUEAGA	GERARDO	3.00	2.00	5.00	19526921
20	GOMEZ ACEVEDO	SILVIA	3.00	2.00	5.00	71492899
21	GOMEZ ACEVEDO	OLARI	2.00	4.00	6.00	46809415
22	ACEVEDO SALINAS	DOMIT ILA	3.00	2.00	5.00	19551956
23	GOMEZ ACEVEDO	EDIT H	3.00	4.00	7.00	46441555
24	QUISPE URQUEAGA	PORFIRIA	3.00	3.00	6.00	19557509
25	CASTILLO QUISPE	ELDER ALAIN	2.00	1.00	3.00	73179433
26	QUISPE URQUEAGA	VIVIANA PAULINA	4.00	3.00	7.00	19526665
		TOTAL PARTE		TOTAL VIVI.		
		N° DE HAB/MME	ENDA		4.92	

Anexo 7: Panel Fotográfico



Fotografía 1 vista panorámica del caserío



Fotografía 2 levantamiento topográfico de la línea de conducción



Fotografía 3 Vista hacia el inicio de la red de distribución



Fotografía 4 Cámara de válvulas del reservorio de almacenamiento



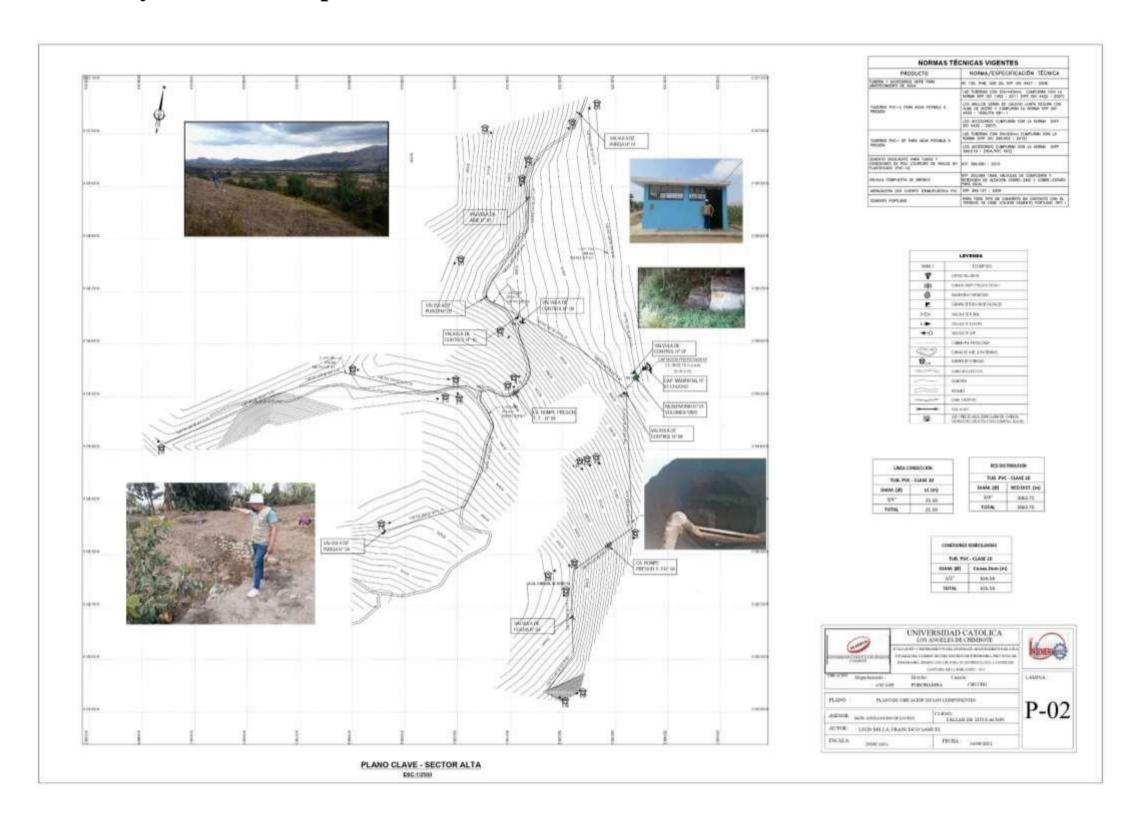
Fotografía 5 cámara de captación



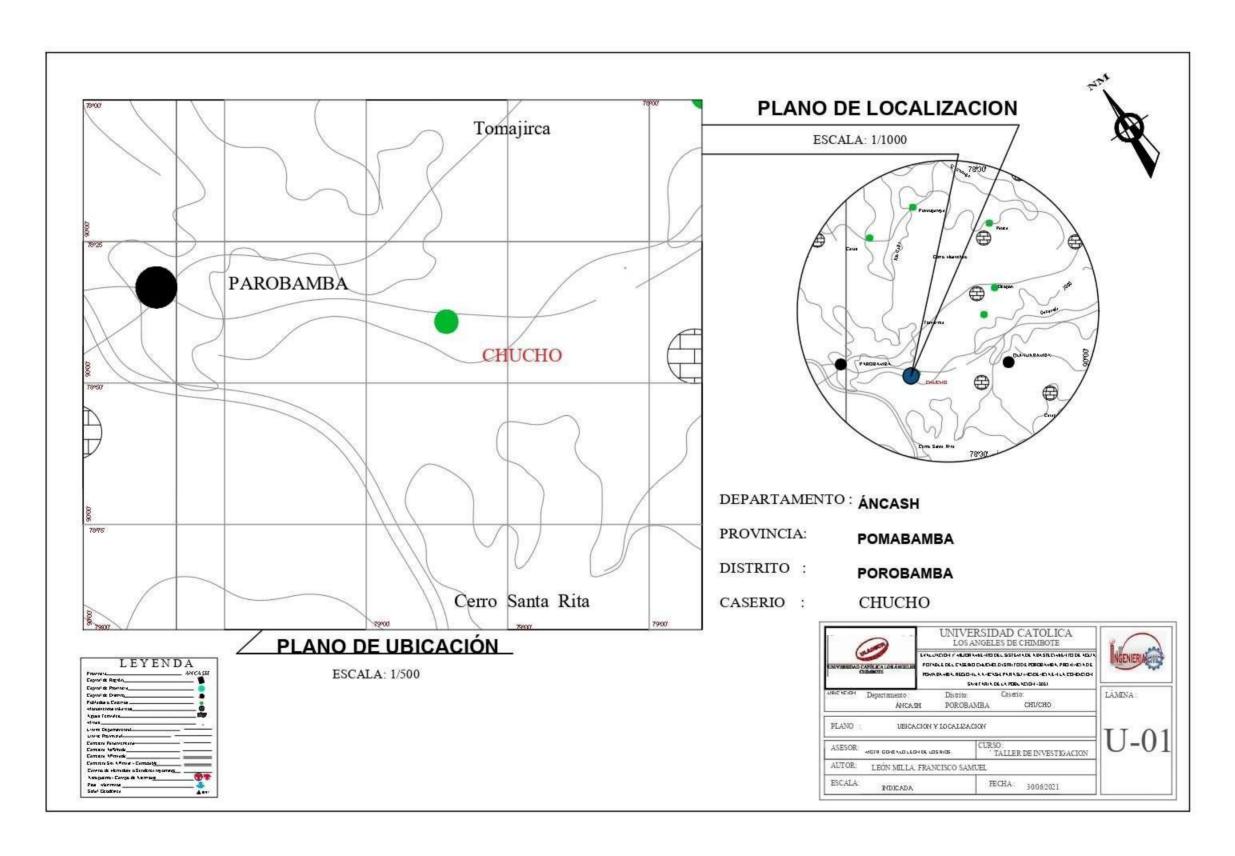
Fotografía 6 cámara rompe presión tipo7

Anexo 8: Planos arquitectónicos y estructurales

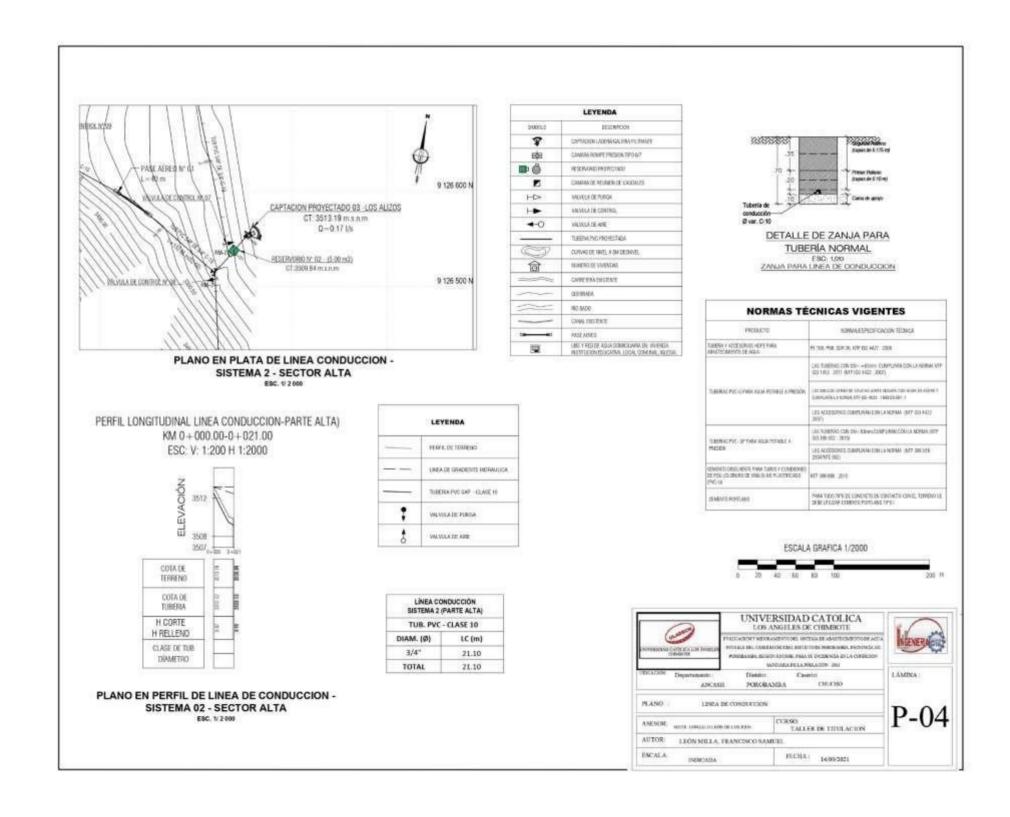
Plano 1 distribución y ubicación de los componentes



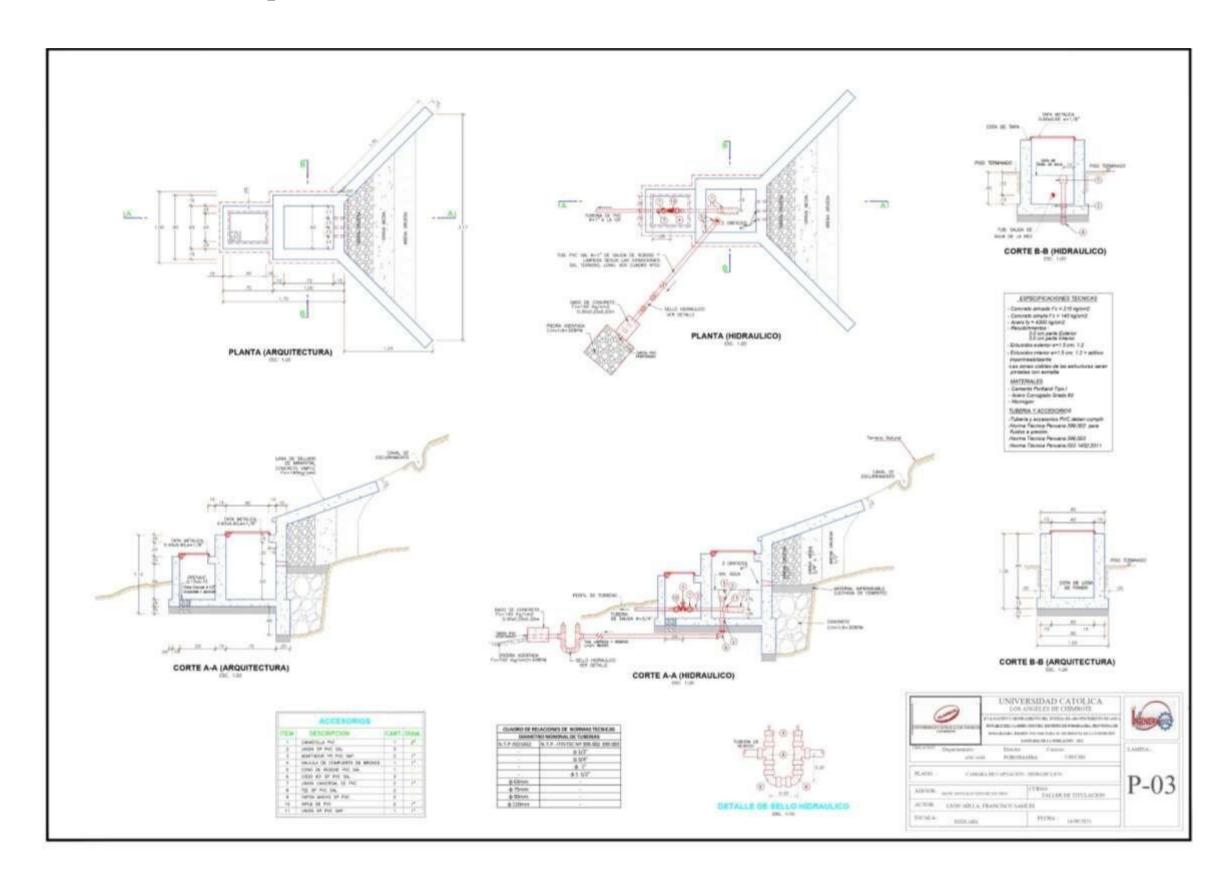
Plano2 plano de ubicación y localización



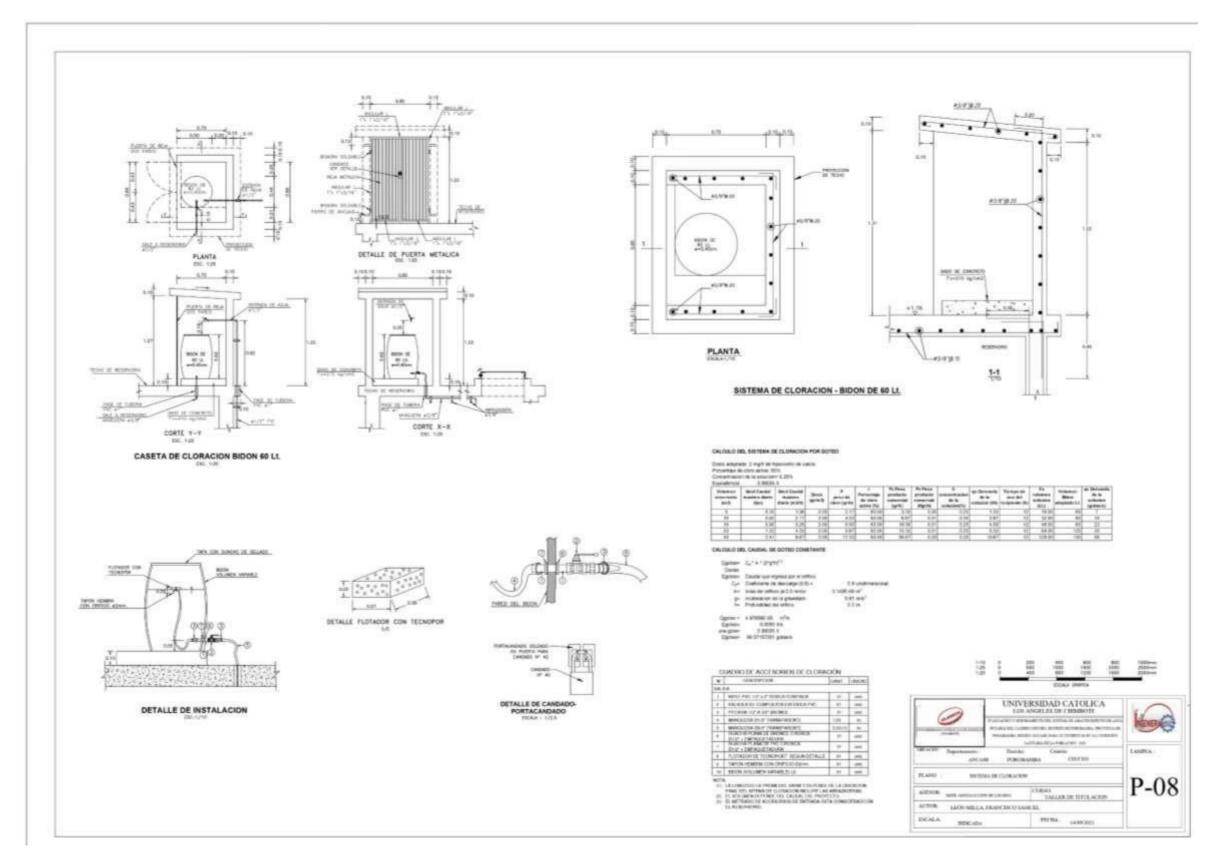
Plano3 perfil longitudinal de la línea de conducción



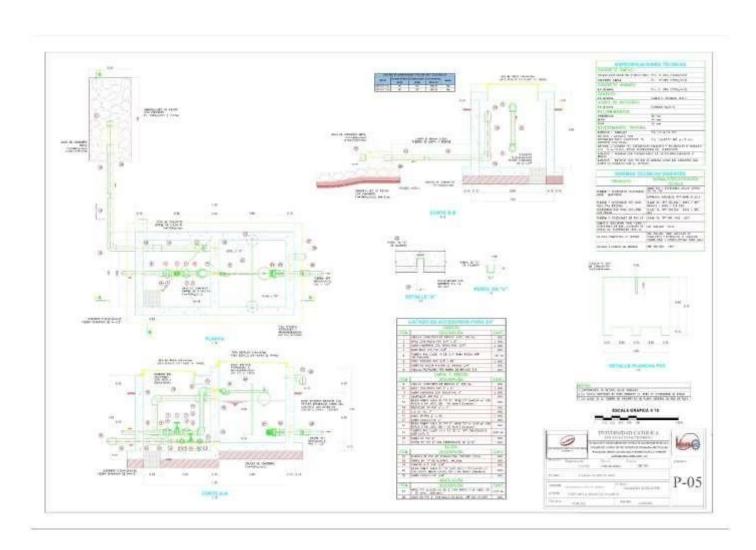
Plano4 diseño de la cámara de captación



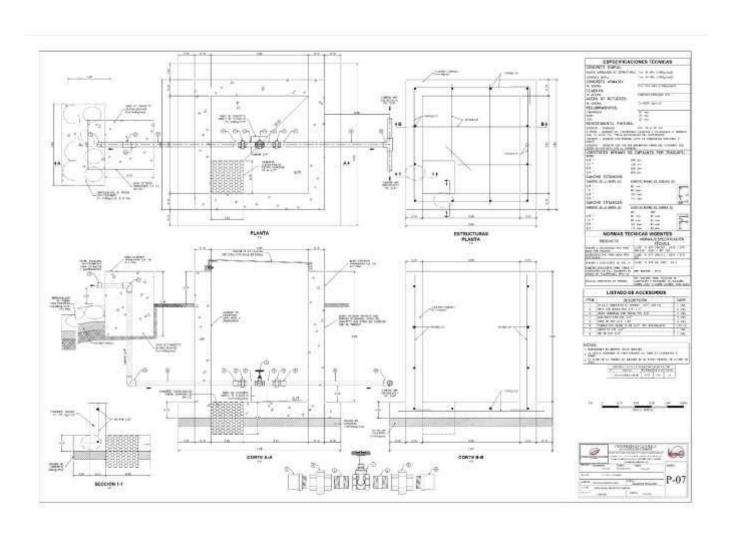
Plano 5 diseño de la caseta de cloración



Plano 6 cámara rompe presión tipo7



Plano 7 plano de la válvula de aire y purga



. , .