

UNIVERSIDAD CATÓLICA LOS ÁNGELES CHIMBOTE

FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL

"AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE
ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL
CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO,
PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE
PIURA - MAYO 2021"

TESIS PARA OPTAR EL TITULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

AUTOR

BACH. Juan José Aquino Lachira ORCID: 0000-0002-0104-3948

ASESOR

MGTR. CARMEN CHILON MUÑOZ ORCID: 0000-0002-7644-4201

> PIURA – PERÚ 2021

1. TITULO DE LA TESIS

"AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

2. EQUIPO DE TRABAJO

AUTOR

BACH. Juan José Aquino Lachira

ORCID: 0000-0002-0104-3948

ASESOR

CHILÓN MUÑOZ, CARMEN

ORCID: 0000-0002-7644-4201

UNIVERSIDAD CATÓLICA LOS ÁNGELES DE CHIMBOTE, FACULTAD DE INGENIERIA CIVIL, ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL

PIURA, PERÚ

JURADO

MGTR. MIGUEL ÁNGEL CHAN HEREDIA

ORCID: 0000-0001-9315-8496

MGTR. WILMER OSWALDO CÓRDOVA CÓRDOVA

ORCID: 0000-0003-2435-5642

DR. ALZAMORA ROMÁN HERMER ERNESTO

ORCID: 0000-0002-2634-7710

3. FIRMA DE JURADO EVALUADOR Y ASESOR

MGTR. MIGUEL ÁNGEL CHAN HEREDIA PRESIDENTE

MGTR. WILMER OSWALDO CÓRDOVA CÓRDOVA MIEMBRO

DR. HERMER ERNESTO ALZAMORA ROMÁN MIEMBRO

MGTR. CARMEN CHILON MUÑOZ
ASESOR

4. HOJA DE AGRADECIMIENTO Y/O DEDICATORIA

AGRADECIMIENTO

Principalmente a Dios,

Gracias padre celestial por acompañarme en este camino, por darme salud y poder alcanzar mis metas, lograr un escalón más en mi vida como persona y profesional.

Agradecer a mis maravillosos **Padres y Familia**, quienes con su inmenso amor, ejemplo y fortaleza han sido un sustento y pilares fundamentales en mi vida.

A La Universidad Los ángeles de Chimbote, por ser parte de mi formación profesional, A los Educadores Catedráticos Ingenieros de la escuela de Ingeniería Civil, por su gran labor quienes gracias a sus conocimientos, trayectoria y gran experiencia, Formándonos e instruyéndonos con conocimientos de esta prodigiosa carrera profesional.

A nuestro Asesor,

por su gran apoyo que nos brindó en el transcurso de las reuniones, para poder llegar a culminar con éxito este proyecto de tesis.

DEDICATORIA

Quiero dedicar A **Dios**, por guiarme y protegerme en todo momento, dándome las fuerzas para avanzar, poniendo buenas amistades en mi trayecto y hoy dedicarte

mi esfuerzo.

Dedico con todo mi corazón a mis queridos Padres, **María Angélica**, Gracias Madre por ofrecerme lo mejor de la vida, tu inmenso amor, dedicación, siempre con una sonrisa nos alegras y cambias la vida. A mi Padre **José Aquino Pasache**, por el gran apoyo incondicional, motivándome a seguir adelante y hoy poder cumplir una meta más en mi vida.

A todos Mis hermanos, Rosa, Luz, Delia, Maritza, José Luis, por sus consejos, paciencia e impulsarme a seguir adelante, de manera especial A mi Hermano Ing. José Miguel, Gracias por el gran apoyo en los momentos difíciles. Alentándome, brindándome tu gran apoyo incondicional y poder escucharme en todo momento, así poder concluir hoy esta etapa importante en mi vida personal y profesional.

5. RESUMEN Y ABSTRACT

RESUMEN

La actual tesis se elaboró con la finalidad y convicción de dar solución al planteamiento

del problema ¿Con la ampliación y rehabilitación del sistema de abastecimiento de agua

potable en el Caserío de Sarayuyo, distrito de Suyo Provincia de Ayabaca Departamento

Piura se logrará disminuir la necesidad de este recurso hídrico y de esta manera mejorar

la calidad de vida de los pobladores? Teniendo como objetivo general Ampliar y

rehabilitar el sistema de abastecimiento de agua potable en el caserío de Sarayuyo,

Distrito de Suyo, Provincia de Ayabaca, Departamento de Piura.

Optando por una metodología con un diseño no experimental, el tipo de investigación

será descriptivo y el nivel de la investigación será cuantitativo.

Con la ampliación y rehabilitación del sistema se beneficiarán 115 viviendas, 03

Instituciones Educativas y 04 instituciones públicas. Se concluye del diseño y ampliación

de la línea de conducción un caudal de 0.80 lt/seg, una velocidad de 0.39 m/seg, un

diámetro de tubería de 2" y un tipo de material PVC C-10. Y para la red de distribución

una longitud total de 6186.97 metros de tubería de la cual; 2027.00 metros será de tubería

de diámetro de 1 ½" PVC C – 10 y 4159.97 metros de tubería de diámetro de 1" PVC C

- 10, con una presión mínima de 5.90 m.c.a. y una presión máxima de 36.63 m.c.a.

Del diseño hidráulico y estructural del reservorio se concluye que, será circular de 15 m3

de concreto armado, se encuentra ubicado en las coordenadas N79.92417 y E4.553875.

o Palabras claves: Ampliación, Caudal, Cloración, Rehabilitación, Sistema.

vii

ABSTRACT

The current thesis was developed with the purpose and conviction of solving the problem

statement. With the expansion and rehabilitation of the drinking water supply system in

the Caserío de Sarayuyo, district of Suyo, Ayabaca Province, Piura Department, will it be

possible to reduce the need for this water resource and in this way improve the quality of

life of the inhabitants? With the general objective of expanding and rehabilitating the

drinking water supply system in the village of Sarayuyo, Suyo District, Ayabaca

Province, Piura Department.

Opting for a methodology with a non-experimental design, the type of research will be

descriptive and the level of the research will be quantitative.

With the expansion and rehabilitation of the system, 115 homes, 03 Educational

Institutions and 04 public institutions will benefit. A flow of 0.80 lt / sec, a velocity of

0.39 m / sec, a pipe diameter of 2" and a type of PVC C-10 material are concluded from

the design and expansion of the conduction line. And for the distribution network a total

length of 6186.97 meters of pipe of which; 2027.00 meters will be of 1 ½" PVC C - 10

diameter pipe and 4159.97 meters of 1" PVC C - 10 diameter pipe, with a minimum

pressure of 5.90 m.c.a. and a maximum pressure of 36.63 m.c.a.

From the hydraulic and structural design of the reservoir it is concluded that it will be

circular of 15 m3 of reinforced concrete, it is located at coordinates N79.92417 and

E4.553875.

o Keywords: Expansion, Flow, Chlorination, Rehabilitation, System.

viii

6. CONTENIDO

1. TITULO DE LA TESIS	ii
2. EQUIPO DE TRABAJO	iii
3. FIRMA DE JURADO EVALUADOR Y ASESOR	iv
4. HOJA DE AGRADECIMIENTO Y/O DEDICATORIA	v
5. RESUMEN Y ABSTRACT	vii
6. CONTENIDO	ix
7. INDICE DE TABLAS Y GRAFICOS	xi
I. INTRODUCCION	1
1.1. PLANTEAMIENTO DE LA INVESTIGACION	3
1.2. OBJETIVOS DE LA INVESTIGACION	4
1.3. JUSTIFICACION DE LA INVESTIGACION	5
II. REVISION DE LA LITERATURA	6
2.1. MARCO CONCEPTUAL	6
2.2. MARCO TEORICO	11
2.3. BASES TEORICAS	23
III. HIPOTESIS	40
IV. METODOLOGIA DE LA INVESTIGACION	41
4.1. DISEÑO DE LA INVESTIGACION	41
4.1.1. TIPO DE INVESTIGACION	41
4.1.2. NIVEL DE LA INVESTIGACION	42
4.2. POBLACION Y MUESTRA	42
4.2.1. POBLACION	42
4.2.2. MUESTRA	42
4.3. DEFINICION Y OPERACIONALIZACION DE VARIABLES	47
4.4. TECNICAS E INSTRUMENTOS DE RECOLECCION DE DA	TOS 48

4.5. PLAN DE ANALISIS	50
4.6. MATRIZ DE CONSISTENCIA	51
4.7. PRINCIPIOS ETICOS	52
V. RESULTADOS	53
5.1. RESULTADOS	53
5.2. ANALISIS DE LOS RESULTADOS	64
VI. CONCLUSIONES	108
ASPECTOS COMPLEMENTARIOS	110
REFERENCIAS BIBLIOGRAFICAS	111
ANEXOS	113

7. INDICE DE TABLAS Y GRAFICOS

INDICE DE TABLAS	
TABLA 1VÍAS DE COMUNICACIÓN4	13
TABLA 2RUTA SUYO – SARAYUYO	13
TABLA 3INSTITUCIONES EDUCATIVAS	15
TABLA 4INSTITUCIONES PUBLICAS	l 6
TABLA 5DEFINICIÓN Y OPERACIONALIZACIÓN DE VARIABLES 4	17
TABLA 6MATRIZ DE CONSISTENCIA5	51
TABLA 7LOCALIZACION Y UBICACIÓN DEL PROYECTO 5	53
TABLA 8PUNTOS TOPOGRAFICOS	55
TABLA 9PUNTOS TOPOGRAFICOS	56
TABLA 10PUNTOS TOPOGRAFICOS	57
TABLA 11PUNTOS TOPOGRAFICOS	58
TABLA 12PUNTOS TOPOGRAFICOS	59
TABLA 13ALGORITMO DE SELECCIÓN 6	
TABLA 14PARAMETROS DE DISEÑO6	51
TABLA 15CAUDAL UNITARIO PARA INSTITUCIONES 6	59
TABLA 16CAUDAL UNITARIO PARA OTROS6	59
TABLA 17VOLUMEN DEL RESERVORIO	
TABLA 18DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION 7	72
TABLA 19DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION II – 1	13
TABLA 20DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION II – 2	74
TABLA 21CALCULO DEL SISTEMA DE COCLARACION POR GOTEO 8	32
TABLA 22DISEÑO DE LA RED DE DISTRIBUCION 10)6

INDICE DE GRAFICOS

GRAFICO 1ALGORITMO DE SELECCIÓN DE SISTEMAS DE AGUA	
POTABLE PARA EL ÁMBITO RURAL	10
GRAFICO 2SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE	23
GRAFICO 3AGUAS SUPERFICIALES	24
GRAFICO 4AGUAS SUBTERRANEAS	25
GRAFICO 5FUENTES PLUVIALES	26
GRAFICO 6SISTEMAS POR GRAVEDAD SIN TRATAMIENTO	26
GRAFICO 7SISTEMAS POR GRAVEDAD CON TRATAMIENTO	27
GRAFICO 8SISTEMAS POR BOMBEO SIN TRATAMIENTO	27
GRAFICO 9SISTEMAS POR BOMBEO CON TRATAMIENTO	28
GRAFICO 10CAPTACIÓN	29
GRAFICO 11LINEA DE CONDUCCION	30
GRAFICO 12RESERVORIO	31
GRAFICO 13RED DE DISTRIBUCION	32
GRAFICO 14CONEXIONES DOMICILIARIAS	32
GRAFICO 15ESQUEMA DE UBICACIÓN DE VÁLVULAS	33
GRAFICO 16VÁLVULA DE AIRE	
GRAFICO 17VÁLVULA DE PURGA	34
GRAFICO 18CÁMARA ROMPE PRESIÓN TIPO VI	35
GRAFICO 19CÁMARA ROMPE PRESIÓN TIPO VII	36
GRAFICO 20PASE AÉREO	37
GRAFICO 21DISEÑO DE LA INVESTIGACIÓN	41
GRAFICO 22LOCALIZACION Y UBICACIÓN DEL PROYECTO	

I. INTRODUCCION

La ingeniería hidráulica hoy en día, es el pilar fundamental para la formulación de proyectos de saneamiento, como se sabe, los sistemas de abastecimiento de agua potable constituyen un aspecto fundamental en la supervivencia de las personas y en la mejora de las condiciones de vida y salud de los hogares.

El caserío Sarayuyo se encuentra en una zona semi-tropical de altas precipitaciones pluviales, con temperaturas que oscila entre 16.5° y 22°C su época de estiaje corresponde a los meses de mayo - diciembre que por lo general es seca. El caserío Sarayuyo presenta una topografía de relieve irregular, presentando pendientes pronunciadas en sentido Sur – Norte y cotas que varían entre los 500 m.s.n.m. y los 1300 m.s.n.m. aproximadamente.

Según los datos estadísticos del Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI), al año 2017, el distrito de Suyo cuenta con 11,179 habitantes. Asimismo, el 45,9% de viviendas no cuentan con agua por red pública, lo que ocasiona riesgos en la población de contraer enfermedades causadas por el consumo de agua en malas condiciones.

En la actualidad, el Caserío Sarayuyo cuenta con 115 viviendas, 07 instituciones públicas y educativas; y con un sistema de abastecimiento de agua potable que tiene una antigüedad de más de 20 años de instalación. Es por ello, que las estructuras del sistema de abastecimiento de agua potable en el Caserío Sarayuyo se encuentran en un pésimo estado; además; la dotación existente no cubre con la demanda actual. Por este motivo, la población opta por buscar otras fuentes de abastecimiento lo que ocasiona el mal almacenamiento del recurso hídrico y la exposición a contraer enfermedades de origen hídrico (parasitosis, infecciones, etc.)

Ante esta situación, se ha planteado una Ampliación y Rehabilitación del sistema de abastecimiento de agua potable en el Caserío Sarayuyo, Distrito De Suyo, Provincia De Ayabaca, Departamento de Piura y de esta manera abastecer a la población con una dotación continua durante las 24 horas del día.

La presente tesis se justifica desde un punto técnico y sanitario debido a las pésimas condiciones en las que se encuentra el sistema de abastecimiento de agua potable y la baja cobertura que tiene la población para realizar adecuadamente sus necesidades básicas. También se justifica porque es de vital importancia que los pobladores del Caserío Sarayuyo cuenten con un eficiente sistema de abastecimiento de agua potable que les

ayude a mejorar su calidad de vida y de este modo reducir las distintas enfermedades que aquejan a la población.

La metodología de la presente tesis se desarrolló bajo un diseño no experimental, donde la investigación se realiza sin manipular las variables de estudio, es decir, se basa fundamentalmente en la observación de fenómenos tal y como se muestran en su contexto natural para después ser analizados. El tipo de investigación será descriptivo, ya que tiene como finalidad describir y estimar situaciones o eventos que han sido investigados previamente. El nivel de la investigación será cuantitativo, que se implementa para definir una relación entre una o más variables y se basa en la obtención y el análisis de datos; y se puede predecir la necesidad de la población mediante una muestra.

Los resultados que se obtuvieron en el desarrollo de la investigación son los siguientes: se obtuvo un Caudal Promedio de *Qp: 0.615Lt/seg*, Caudal Máximo Diario *Qmd: 0.799Lt/seg*, y teniendo además un Caudal de consumo Máximo Horario de *Qmh: 1.230Lt/seg*, La línea de conducción I, II -1 y II -2 con longitud de 2949.30 m, 1308.58 m y 23,41 m, con una presión mínima de 5.77 m.c.a. y una presión máxima de 43.62 m.c.a, 9.76 m.c.a., 47.16 m.c.a. y una presión de 22.87 m.c.a. Así mismo, la red de distribución con longitud total de 6186.97 ml de tubería de la cual; 2027.00 ml, tubería de diámetro de 1 ½" PVC C – 10 y 4159.97 ml, tubería de diámetro de 1" PVC C – 10, con una presión mínima de 5.90 m.c.a. y una presión máxima de 36.63 m.c.a. realizándose el diseño de un reservorio de concreto armado, brindando una capacidad de 15m3 para almacenamiento, lo cual mediante lo mencionado cumple con lo que estable el MVCS en base a los criterios técnicos vigentes en la actualidad que se utilizan en la Norma Técnica de Diseño: Opciones Tecnológicas Para Sistemas de Saneamiento en el Ámbito Rural.

En conclusión, teniendo en cuenta con lo que nos establece la norma y además dando cumplimiento con los objetivos que se plantean, con la finalidad de lograr un proyecto de calidad que permita a los habitantes del caserio sarayuyo disminuir la necesidad de este recurso hídrico elemental, Realizándose además el respectivo análisis físico, químico y bacteriológico de la muestra de agua extraída de la fuente de abastecimiento del Caserío Sarayuyo y se considera apta para el consumo humano con un previo tratamiento (cloración por goteo – hipoclorito de calcio). Se ha considerado una dosis de 1 mg/lt, un porcentaje de cloro activo de 65%, una concentración de solución del 25% para el reservorio apoyado de 15 m3.

1.1.PLANTEAMIENTO DE LA INVESTIGACION

A) CARACTERIZACION DEL PROBLEMA

El caserío de Sarayuyo se encuentra en una zona semi-tropical de altas precipitaciones pluviales con temperaturas que oscilan entre 16.5° y 22°C. Presenta una temperatura media de 14°C; en la época de estiaje que va de marzo a diciembre por lo general es seca. El terreno en el área de estudio, presenta un relieve irregular, presentando pendientes pronunciadas en sentido Sur Norte, y cotas que varían entre los 500 m.s.n.m. y los 1300 m.s.n.m. aproximadamente. En caserío de Sarayuyo, en lo que concierne al tipo de suelo, predominan las arcillas inorgánicas CL, de mediana plasticidad y (ML) Limo de baja plasticidad. Las principales actividades económicas en el Caserío de Sarayuyo son la agricultura y la ganadería.

El caserío de Sarayuyo a la actualidad, cuenta con 115 viviendas y 07 instituciones públicas y educativas. La necesidad de la población es evidente, dado que esta sufre por la falta del suministro de agua y sobre todo en época de estiaje la población actual carece del servicio en su totalidad.

El caserío de Sarayuyo cuenta con un sistema de abastecimiento de agua potable que tiene una antigüedad de más de 20 años de instalación. Asimismo, el 65,9% de viviendas no cuentan con agua potable y el 44.1% se abastece del recurso hídrico de forma poco eficiente; las estructuras del sistema se encuentran en pésimas condiciones por la falta de mantenimiento y por el paso de los años ya que estas se han visto afectadas incluso por el fenómeno del niño.

B) ENUNCIADO DEL PROBLEMA

¿Con la Ampliación y Rehabilitación del Sistema de Abastecimiento de Agua Potable en el Caserío de Sarayuyo, Distrito de Suyo Provincia de Ayabaca Departamento Piura se logrará disminuir la necesidad de este recurso hídrico y de esta manera mejorar la calidad de vida de los pobladores?

1.2.OBJETIVOS DE LA INVESTIGACION

OBJETIVO GENERAL:

 Ampliar y rehabilitar el sistema de abastecimiento de agua potable en el caserío de Sarayuyo, Distrito de Suyo, Provincia de Ayabaca, Departamento de Piura.

OBJETIVOS ESPECIFICOS

- 1. Realizar el diseño y ampliación de la línea de conducción y redes de distribución.
- 2. Realizar el diseño hidráulico y estructural de un reservorio de concreto armado.
- 3. Realizar el análisis físico, químico y bacteriológico del agua extraída de la fuente de abastecimiento.
- 4. Realizar un estudio de suelos con fines de ampliación del proyecto.

1.3.JUSTIFICACION DE LA INVESTIGACION

El presente proyecto de tesis denominado "Ampliación y Rehabilitación del Sistema de Abastecimiento de agua potable en el Caserío de Sarayuyo, distrito de Suyo, Provincia de Ayabaca, Departamento Piura", se justifica desde un punto técnico y sanitario que la presente investigación brindara una alternativa de solución para ampliar y rehabilitar el sistema de agua potable y dotar con un suministro suficiente las 24 horas del día.

Este proyecto de tesis se justifica y es de vital importancia que los pobladores del Caserío Sarayuyo cuenten con un eficiente sistema de abastecimiento de agua potable que les ayude a mejorar su calidad de vida y de este modo reducir las distintas enfermedades que aquejan a la población.

Así mismo, el presente estudio se justifica a través de una constancia de tipo de zona emitida por la entidad municipal según su jurisdicción del caserío Sarayuyo la cual nos determina o considera una zona de tipo rural.

II. REVISION DE LA LITERATURA

2.1.MARCO CONCEPTUAL

Se tomó como referencia la Resolución Ministerial N°192-2018 NORMA TECNICA DE

DISEÑO: OPCIONES TECNOLOGICAS PARA SISTEMAS DE SANEAMIENTO EN

EL AMBITO RURAL. (1)

Se tomaron los siguientes conceptos básicos para el desarrollo de la presente

investigación.

Esta norma se rige a la sostenibilidad de los proyectos de saneamiento en el ámbito rural

a nivel nacional, que deben cumplir y asegurar que los servicios de saneamiento sean

permanentes. Estas opciones tecnológicas deben asegurar el adecuado uso del recurso

hídrico y evitar el desperdicio del mismo.

Ámbito rural: es el conjunto de centros poblados que no superan los dos mil habitantes

independientemente.

Caudal máximo diario: Es aquel caudal del día de máxima demanda de agua en un año.

Caudal máximo horario: Es aquel caudal de la hora máxima de demanda de agua en el

día de máxima demanda de agua en un año.

Caudal promedio diario anual: Es el caudal que consume en promedio un habitante

durante un año.

Periodo de diseño: Es el tiempo estimado de vida útil que deberá funcionar

satisfactoriamente el sistema.

Población inicial: Número de habitantes cuando se inicia el proyecto.

Población de diseño: También llamada población futura, es el número de habitantes que

se espera tener al final del periodo de diseño.

Toma de agua: Conjunto de dispositivos destinados a enviar el agua desde la fuente hacia

la captación.

Ámbito geográfico: Es el lugar geográfico donde se ubica el sistema.

6

Fuente de abastecimiento: Es la cantidad de agua natural o superficial que se utiliza para abastecer a uno o más centros poblados.

ALGORITMO DE SELECCIÓN DE OPCIONES TECNOLÓGICAS

Criterios de Selección

De acuerdo a la estimación de las condiciones en la zona de estudio, se debe optar una opción tecnológica para el sistema de agua potable más adecuado para garantizar la calidad del servicio, se tienen los siguientes criterios:

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

Con respecto a la calidad de agua, se debe de tener en cuenta que si el agua es extraída mediante aguas subterráneas estás solo deben de requerir una desinfección simple; para el caso de aguas superficiales se debe considerar una filtración lenta con grava. Todo proyecto de este tipo debe de contar con un área de calidad para verificar que el agua tratada sea apta para el consumo humano y así evitar todo tipo de malestares en sus consumidores.

- a. Tipo de fuente, existen tres (03) tipos de fuentes de agua, para el consumo de las familias.
- ✓ Grupo N°1: Fuente Superficial: laguna o lago, río, canal, quebrada.
- ✓ Grupo N°2: Fuente Subterránea: Manantial (ladera, fondo y Bofedal), Pozos y Galerías Filtrantes
- ✓ Grupo N°3: Fuente Pluvial: lluvia, neblina.

- b. Ubicación de la fuente, de esto dependerá para realizar un sistema por gravedad o por bombeo. Se aplicarán sistemas por gravedad cuando la fuente se ubique en una cota elevada a la de la comunidad. Y se aplicara un sistema por bombeo cuando la fuente se ubique en una cota por debajo de la localidad.
- c. Nivel freático, este permite determinar la mejor opción tecnológica de agua para el consumo humano. Si la napa freática se encuentra en un nivel cercano a la superficie, se captará el agua mediante manantiales. Para el caso en que la napa se encuentre en niveles más profundos se debe considerar galerías filtrantes, pozos manuales o pozos profundos.
- d. Frecuencia e intensidad de lluvias, este se refiere directamente a una fuente de agua pluvial, donde, la zona de estudio deberá presentar un registro pluviométrico de los últimos 10 años y esta debe contar con un caudal suficiente para abastecer a cada una de las viviendas o para completar un caudal por otra fuente.
- e. Disponibilidad de agua, se refiere a que la fuente (superficial, subterránea o pluvial) seleccionada otorga una cantidad de agua suficiente para el consumo humano y servicios en la vivienda.
- f. Zona de vivienda inundable, se denomina como zona inundable a aquellas que se encuentran propensas a ser inundadas por intensas lluvias, o por un desastre de un cuerpo de agua.

OPCIONES TECNOLÓGICAS DE ABASTECIMIENTO DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

Considerando los criterios de selección descritos se ha identificado siete (07) alternativas disponibles para sistemas de agua potable para el consumo humano, de diversas fuentes de agua. De dichas alternativas, tres (03) corresponden a sistemas por gravedad, tres (03) a sistemas por bombeo y uno (01) a sistema de captación pluvial.

Sistemas por gravedad

a. Con tratamiento

SA-01: Captación por gravedad, línea de conducción, planta de tratamiento de agua potable, reservorio, desinfección, línea de aducción, red de distribución.

b. Sin tratamiento

SA-03: Captación de manantial (ladera o fondo), línea de conducción, reservorio, desinfección, línea de aducción, red de distribución.

SA-04: Captación (galería filtrante, pozo profundo, pozo manual), estación de bombeo, reservorio, desinfección, línea de aducción, red de distribución.

Sistemas por bombeo

a. Con tratamiento

SA-02: Captación por bombeo, línea de impulsión, planta de tratamiento de agua potable, reservorio, desinfección, línea de aducción, red de distribución.

b. Sin tratamiento

SA-05: Captación de manantial (ladera o fondo), estación de bombeo, línea de impulsión, reservorio, desinfección, línea de aducción, red de distribución.

SA-06: Captación (galería filtrante, pozo profundo, pozo manual), estación de bombeo, línea de impulsión, reservorio, desinfección, línea de aducción, red de distribución (PEAD).

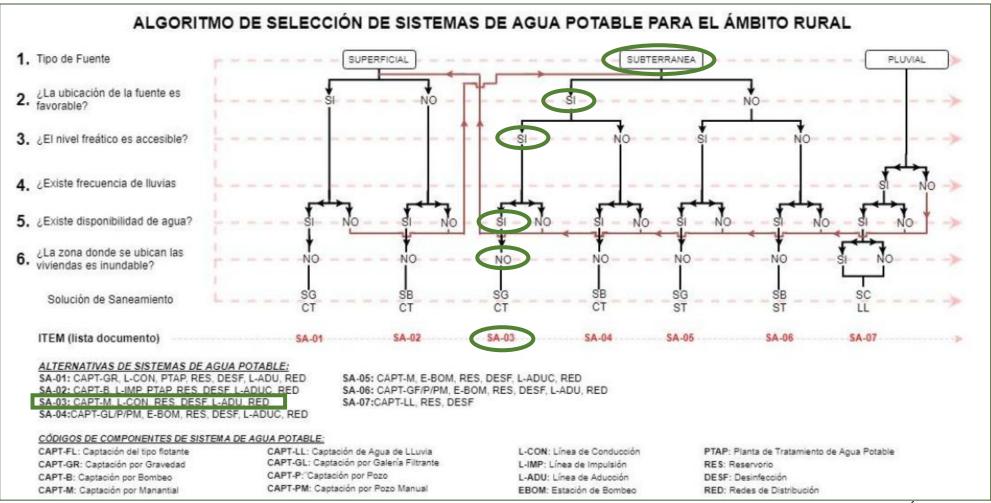
Sistemas pluviales

SA-07: Captación de lluvia en techo, reservorio, desinfección.

ALGORITMO DE SELECCIÓN DE OPCIONES TECNOLÓGICAS PARA ABASTECIMIENTO DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO

El árbol de decisión para abastecimiento de agua para consumo humano se muestra a continuación. En ella se debe evaluar los criterios de selección indicados con la finalidad de identificar la opción tecnológica más apropiada para la zona de intervención.

GRAFICO 1ALGORITMO DE SELECCIÓN DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE PARA EL ÁMBITO RURAL



Fuente: Resolución Ministerial N°192-2018 Norma Técnica De Diseño: Opciones Tecnológicas Para Sistemas De Saneamiento En El Ámbito Rural

2.2.MARCO TEORICO

2.2.1. ANTECEDENTES

2.2.1.1. ANTECEDENTES INTERNACIONALES

Romero, E. (2) (Ecuador 2017) AMPLIACIÓN Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE PARA LA COMUNIDAD LA ESMERALDA DEL CANTÓN SIGSIG, PROVINCIA DEL AZUAY

Tiene como **objetivo general**: Diseñar la red de distribución y el mejoramiento de la planta de tratamiento de agua potable para la comunidad la Esmeralda del cantón el Sigsig, Provincia de Azuay y como **objetivos específicos**:

Obtener y organizar información de línea base como: análisis de agua cruda, estudios de suelos, encuestas socioeconómicas, datos del sistema existente y realizar un levantamiento topográfico de la zona de estudio.

Realizar los diseños del sistema, el mismo que consta de: planta de tratamiento y de red de distribución.

Elaborar el presupuesto referencial del proyecto. Elaborar un manual de operación y mantenimiento.

La metodología de investigación corresponde a un estudio descriptivo correlacional ya que cuenta con 2 variables y una sola muestra de estudio.

De esta investigación **se concluye** que, se realizó la recopilación de información de campo como el levantamiento topográfico, estudio de suelo, análisis de agua, encuestas socioeconómicas; necesarias para la realización del diseño de sistema de agua potable, y así dar servicio a 694 habitantes en los próximos 20 años. Se determinó la calidad del agua y es buena ya que se encuentra dentro de los parámetros establecidos por la norma, requiriendo únicamente de desinfección.

Se evalúo el sistema existente, comprobando que se requiere del mejoramiento de la planta de tratamiento y debido al crecimiento de la población es necesario la ampliación de 5.2 km de red de distribución nuevas; añadiéndose 3 tanque rompe presiones, 6 válvulas de aire y 7 válvulas de purga. También se añadió 1 válvula de purga y 2 válvulas de aire a la red de conducción.

Se realizó el análisis económico del proyecto para el cual se determinó cantidad de obras y análisis de precios unitarios. El presupuesto referencial para la ejecución del presente proyecto es de \$ 55853.9 (cincuenta y cinco mil ochocientos cincuenta y tres dólares con noventa centavos), el tiempo para la ejecución del mismo establecerá el GAD Municipal de Sigsig.

Fernández, J.; Rangel, G. ⁽³⁾ (Venezuela 2018) DIAGNOSTICO Y PROPUESTA DE REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE LA URBANIZACION LOS CASTORES DEL ESTADO DE MIRANDA

Tiene como **objetivo general**: Elaborar el diagnóstico del sistema de abastecimiento de la Urbanización Los Castores del Estado de Miranda con el fin de emitió la propuesta de rehabilitación. Y como **objetivo específico**: Definición de la propuesta de rehabilitación en el sistema de abastecimiento de la Urbanización Los Castores.

Para el marco **metodológico** se tiene que, es un diseño básico descriptivo en el cual para la realización de este trabajo se recopilo la información desde los inicios del proyecto sin dejar a un lado los comentarios de los usuarios de la red de distribución, que permiten dar un sondeo de la calidad del servicio que otorga dicha red.

Se concluye de esta investigación: Realizar una campaña en la que incentive a la comunidad a disminuir o efectuar consumos racionales, a su vez implementar un plan de medición parcelaria en que se pueda conocer el consumo real de cada parcela, unidad de vivienda o establecimiento.

Efectuar un análisis en las líneas de aducción que van desde los pozos hasta el tanque superficial que recibe las aguas crudas.

Inspeccionar y reparar la estructura interna y externa de los tanques con posibles fisuras y grietas, así como alteraciones de los frisos y del refuerzo metálico.

Verificar la condición física y funcional de las válvulas instaladas en las tuberías de llenado, limpieza y descarga.

Carrillo, I.; Quimbiamba, E ⁽⁴⁾ (Ecuador 2018) REDISEÑO Y OPTIMIZACIÓN HIDRÁULICA DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE LOS BARRIOS MUSHUÑAN E INCHALILLO ALTO, PARROQUIA SANGOLQUÍ, CANTÓN RUMIÑAHUI, PROVINCIA DE PICHINCHA

Este proyecto de tesis tiene como **objetivo general:** Evaluar y rediseñar las características hidráulicas del sistema de agua potable existente de los barrios Mushuñan e Inchalillo Alto, Parroquia Sangolquí, Cantón Rumiñahui, Provincia de Pichincha. Y como **objetivos específicos:** Realizar el catastro de la red de abastecimiento que brinda servicio de agua potable a los barrios en mención. Establecer caudales de aportes que ayuden a mejorar la demanda actual y futura del sistema de agua potable. Y Plantear diferentes propuestas para mejorar el sistema de agua potable y seleccionar la más óptima.

La metodología utilizada en este proyecto de tesis es cuantitativa experimental porque se ha realizado a través de métodos experimentales y de observación estableciendo diferentes fórmulas que ayuden a calcular todo lo necesario para garantizar un servicio de calidad y dar un sustento de agua para el sistema.

De esta investigación **se concluye** que, el rediseño de las características hidráulicas de la red de agua potable presenta condiciones favorables en cuanto a presión mínima de 15 m.c.a. y presión máxima de 70 m.c.a., además el flujo en las tuberías no supera una velocidad de 2.5 m/s, permitiendo satisfacer las demandas de consumo máximo que permite el funcionamiento adecuado de la red ofreciendo a los usuarios un servicio de calidad, en cantidad y continuidad. La alternativa seleccionada permite al sector contar con sistemas independientes que mejoran el comportamiento hidráulico de la red de distribución, esta no necesariamente debe ser la más económica, se debe tomar en cuenta los parámetros técnicos y las necesidades futuras que presentan el barrio en análisis.

Con la ejecución del proyecto del sistema de agua potable de los barrios Mushuñan e Inchalillo Alto, se logra optimizar las características hidráulicas y sanitarias de la red de distribución.

Para el adecuado funcionamiento del sistema se debe realizar el mejoramiento y la rehabilitación del tanque El Chaupi (1) y (2) para que este pueda prestar servicio hasta el año 2029, año en el cual deberá entrar en funcionamiento el tanque de almacenamiento (T-1) de capacidad de 1000 m3 para cubrir con la demanda de agua potable requerida.

2.2.1.2.ANTECEDENTES NACIONALES

Villegas, F.; Lizarzaburu, F.; Sánchez, P. ⁽⁵⁾ (Lima 2020) AMPLIACIÓN DE UNA RED DE AGUA POTABLE Y ALCANTARILLADO Y LA MEJORA DE LA CALIDAD DE VIDA DE LAS PERSONAS DEL PROGRAMA DE VIVIENDA SAN DIEGO DE CARABAYLLO II-ETAPA DISTRITO CARABAYLLO

Tiene como **objetivo general**: Determinar el Grado de influencia entre la Ampliación la red de agua potable y alcantarillado y la calidad de vida de las personas del Programa de Vivienda San Diego II- etapa Distrito Carabayllo. Y como **objetivos específicos:** Determinar en qué magnitud la seguridad de las instalaciones de las tuberías en el desarrollo del proyecto influye en la mejora de la calidad de vida de las personas en el Programa de Vivienda San Diego II- etapa Distrito Carabayllo. Determinar en qué magnitud la dosificación de materiales en la construcción de los buzones influye en la calidad de vida de las personas en el Programa de Vivienda San Diego II- etapa Distrito Carabayllo. Determinar en qué medida la cantidad de materiales certificados influye en la calidad de vida de las personas en el Programa de Vivienda San Diego II- etapa Distrito Carabayllo.

Para su **metodología** el autor de esta tesis expresa que su enfoque es cuantitativo porque usa la recolección de datos para probar sus hipótesis en base de una medición numérica y el análisis estadístico, para establecer patrones de comportamiento y probar teorías. El estudio responde a un diseño no experimental porque estos estudios se realizan sin la manipulación de variables y solo se observan los fenómenos en su ambiente natural.

Se concluye que, según el coeficiente de relación de 0.849 según (Spearman), se determinó que La ampliación de la red de agua potable y alcantarillado interviene significativamente en la mejora de la calidad de vida de las personas en el Programa de Vivienda San Diego IIetapa Distrito Carabayllo.

Según la coeficiencia de relación de 0.515 según (Spearman), se determinó que La seguridad de las instalaciones de las tuberías influye en la mejora de la calidad de vida en Programa de Vivienda San Diego II- etapa Distrito Carabayllo.

Según el coeficiente de relación de 0.662 según (Spearman), se determinó que La certificación adecuada de materiales en la implementación del proyecto influye en la

mejora de la calidad de vida en el Programa de Vivienda San Diego II- etapa Distrito Carabayllo.

Según el coeficiente de relación de 0.822 según (Spearman), se determinó que La dosificación correcta de los materiales en el proceso de construcción Influye en la mejora de la calidad de vida en el Programa de Vivienda San Diego II- etapa Distrito Carabayllo.

Hernández, A. (Cajamarca, 2019) ⁽⁶⁾ MEJORAMIENTO, AMPLIACION Y REDISEÑO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO DE CORISORGONA ALTO, PROVINCIA – CAJAMARCA – CAJAMARCA

La población del Caserío de Corisorgona Alto ubicado en una de las diversas zonas rurales del departamento de Cajamarca cuenta con un sistema de agua que abastece a la población en un 60% de su totalidad y el resto de población carece de este beneficio vital para la vida, por lo que es de mucha importancia dar un mejoramiento y/o rediseño del sistema de agua potable. Tiene como **Objetivo General**; Mejorar el Sistema de Agua Potable en el Caserío de Corisorgona Alto, Provincia de Cajamarca – Departamento Cajamarca. Y cuyos **Objetivos Específicos** son: Rediseñar la línea de conducción, línea de aducción, red de distribución y conexiones domiciliarias existentes. Diseñar un reservorio circular apoyado. Realizar el análisis químico y biológico del agua extraída de la fuente.

Poseyendo una **Metodología**, de carácter cuantitativo, descriptivo, no experimental, de corte longitudinal, por tal razón se evaluará cierta información recopilada del Caserío de Corisorgona Alto, además resultados de los estudios químicos y micro bacteriológicos de la muestra de agua que fue extraída de la fuente.

Se concluye que los caudales obtenidos en el proyecto de tesis para el presente Mejoramiento Ampliación y Rediseño del Sistema de Agua Potable en el Caserío de Corisorgona Alto Provincia y Región Cajamarca son: Qp = 0. 185 Lt Seg Qmd = 0. 241 Lt Seg Qmh = 0. 380 Lt Seg. Se Rediseño la línea de conducción, proveniente de la captación ya mencionada y acorde a los nuevos cálculos optamos por la tubería de PVC SP C – 7.5 con Ø de 2" con una longitud de 1893.00 m además existe un desnivel de 55.00 m desde la captación hasta el Reservorio. La red de distribución se rediseño por los años que tiene la tubería existente y ahora presenta diámetros variables que van desde

1 ½" a ½" de tubería de PVC C – 10, con una longitud de 4935.00 metros. La cual no cuenta con los elementos como válvulas de compuerta, válvulas de aire, ni válvulas de Purga. La red de distribución existente presenta 02 cámaras rompe presión Tipo 7, las cuales tienen un diámetro de 1" tanto de entrada como de salida por lo que cumplen con los diámetros necesarios para la demanda actual y las otras 5 cámaras serán construidas de acuerdo al plano de diseño. El diseño de un reservorio circular de concreto armado con un Volumen de 5m3 de capacidad, apoyado y ubicado en las coordenadas UTM: E=771,004.313 N=9'210,188.73 y a una cota de 3142.63 m.s.n.m. con las siguientes dimensiones: • Ancho interno (b): 2.30 m • Altura de agua (h): 1.25 m • Borde libre (Bl): 0.40 m • Altura total (H): 1.65 m. Se realizó el análisis químico y bacteriológico del Agua extraída de la fuente Challuapuquio II – A en la cual los parámetros Fisicoquímico de la muestra de agua cumplen con los límites máximos permisibles (LMP), dados por la normativa que se encuentra apta para el consumo humano, se recomienda clorar el agua para remover los colifermes existentes. Se desarrolló el Diseño hidráulico y estructural del Reservorio circular apoyado con un almacenamiento de 5m3 el cual fue diseñado de acuerdo al ACI – 350 – 06 y también el modelamiento de la estructura en el software SAP200.

Barboza, J.; Rivera, M. (Cajamarca 2019) (7) MEJORAMIENTO, AMPLIACIÓN DEL SERVICIO DE AGUA POTABLE Y CREACIÓN DEL SERVICIO DE SANEAMIENTO BÁSICO DE LOS CASERÍOS ALTO MILAGRO Y ALTO SAN JOSÉ, DISTRITO DE SAN IGNACIO, PROVINCIA DE SAN IGNACIO – CAJAMARCA

Los Caseríos de Alto Milagro y Alto San José no cuentan con servicio de agua potable, las mismas que se abastecen de fuentes como manantiales, vertientes y quebradas. El agua consumida por las poblaciones no cuenta con ningún tipo de tratamiento, razón por la cual el índice de enfermedades de origen hídrico es alto.

Tiene como **objetivo general:** Diseñar el sistema de agua potable y saneamiento básico a los caseríos Alto Milagro y Alto San José, distrito de San Ignacio – Cajamarca. Y como **objetivos específicos:** Realizar el aforo mediante el método volumétrico. Elaborar el replanteo y el levantamiento Topográfico del área en donde se realizará el proyecto. Realizar el estudio de suelos, ensayos según la guía de orientación para elaboración de

expedientes técnicos de proyectos de saneamiento. Analizar el estudio bacteriológico del agua para determinar la calidad de agua y si es apta para el consumo humano. Elaborar el estudio definitivo de Ingeniería.

En su **metodología**, el tipo de investigación es de enfoque cuantitativa permite examinar los datos de manera científica, en forma numérica, se tiene un control sistemático de una variable sobre otra manteniendo el control sobre la situación experimental además utiliza variables definidas operacionalmente. El diseño de la presente investigación es cuasi experimental, ya que se puede aproximar a los resultados de una investigación experimental en situaciones en las que no es posible el control y manipulación absolutos de las variables.

Se concluye que, en la Línea de Conducción y Distribución, desde la superficie y hasta una profundidad de 1.00m y para reservorio y captación hasta una profundidad de 2.00 m, el suelo está compuesto por arcilla inorgánica de color anaranjado oscuro, de alta plasticidad y consistencia semi compacta, identificado en el sistema de clasificación SUCS como un ML, presenta una humedad natural de 25.3% y 17.1 % respectivamente. En la fase de gabinete que consiste en el Procesamiento de los datos y la digitalización de los planos se emplearon el programa AutoCAD civil 3d 2012 obteniendo los planos de planta georreferenciado a curvas de nivel equidistantes a 1m, se observó los BMs, las viviendas comprendidas en el proyecto, los caminos, quebrada, infraestructura Sanitaria existente. El agua que abastece a las localidades de Alto San José no cumple con los estándares de calidad ambiental para aguas según los parámetros físicos; en la localidad de Alto Milagro si cumple con el DS Nº 004-2017- MINAM según los parámetros físicos, sin embargo en ambas localidades los resultados microbiológicos no pueden ser contrastados con el DS N°004 – 2017- MINAM debido a que los métodos utilizados no fueron los indicados debido a que la Red de Salud de San Ignacio no cuenta con equipos, insumos y materiales para este tipo de análisis. Y de acuerdo a los resultados obtenidos se plantea una Planta de Tratamiento (Filtro Lento). El diámetro de la línea de conducción que predomina es de 2" y de la línea de distribución es de 1".

2.2.1.3.ANTECEDENTES LOCALES

Moncada, G. (Suyo 2020) ⁽⁸⁾ MEJORAMIENTO Y REHABILITACIÓN DE LA CAPTACIÓN, LÍNEA DE CONDUCCIÓN Y RED DE DISTRIBUCIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE EN EL CASERÍO DE CUCUYAS, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, REGIÓN PIURA.

El caserío de Cucuyas en la actualidad cuenta con un servicio de agua potable en un estado parcialmente obsoleto y expuesto, a la vez no es de manera continua para toda la población por lo cual se genera malestar en la población y también aumenta la necesidad de este líquido elemento para la facilidad de la cocción de sus alimentos y de su aseo personal.

Tiene como **objetivo general**: Realizar una propuesta de Mejora de la Captación, Línea de Conducción y Red de Distribución del Sistema de Agua Potable en el Caserío de Cucuyas, Distrito de Suyo, Provincia de Ayabaca, Región Piura. Y como **objetivos Específicos**. Realizar el levantamiento Topográfico para definir la ubicación de la zona del proyecto, componentes de la infraestructura hidráulica y cada una de las viviendas. Mejorar los componentes de la infraestructura hidráulica del sistema de agua potable que no estén funcionando de manera óptima. Realizar un Estudio Fisicoquímico del Agua extraída de la Fuente de Abastecimiento para determinar si es apta para el consumo humano. Mejorar el Reservorio actual y proponer la incorporación de un Hipoclorador automático para la reducción de colifermes existentes en este sistema de agua potable.

Su metodología se desarrolló de la siguiente manera: Será de tipo exploratorio considerando todas las condiciones metodológicas la cual se define en comprender todos los aspectos y condiciones de la realidad sin alterarlas de ninguna forma. Será de nivel Cualitativo de forma personalizada y directa también de forma visual para lo cual se usará el método *Insitu* para el Mejoramiento y Rehabilitación de captación, línea de conducción y red de Distribución en el caserío de Cucuyas. Tiene un diseño no experimental que tiene como método principal el análisis puntual para el desarrollo de nuestra tesis.

Como **Conclusión**, se realizó el levantamiento topográfico y se determinó las cotas de los elementos estructurales del sistema de agua potable.

Se realizó el estudio físico químico del agua extraída de la fuente de manantial. De las muestras extraídas da como resultado que el número de microorganismos aerobios viables en la mayoría de la muestra es menor a los limites permisible (500 UFC/lm.) Indicándonos que es apto para el consumo humano.

En la presente tesis se propone mejorar: La captación existente a través de mejorar el cerco perimétrico con postes de madera de 2.00 m de altura y dados de concreto armado de 0.30 m de ancho 0.30 m de largo y 0.40m. La tubería de salida será de TUBERIA PVC C-10 de Ø 1 1/4". Y toda la estructura de esta captación se recomienda realizar una mejora y será pintada con imprimante látex temple. La Línea de conducción, se propone mejorar con el cambio de tubería de C-10 de 1 1/4" por un total de 3050.00ml. En el proyecto se emplearán 05 válvulas de purga, 05 válvulas de aire en la línea de aducción-distribución, según Plano MH-01, Se empleará 06 válvulas de control en todo el tramo del proyecto. Se propone realizar las mejoras en el reservorio actual de tipo Circular apoyado con capacidad de almacenamiento de 10m3.

Campoverde, H. (Suyo 2019) (9) DISEÑO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE Y UNIDADES BÁSICAS DE SANEAMIENTO DE LOS CASERÍOS SURPAMPA Y NUEVA ESPERANZA, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA – DEPARTAMENTO DE PIURA- ENERO 2019

Los caseríos de Surpampa y Nueva Esperanza, actualmente vienen sufriendo un serio problema debido a que carecen de un inadecuado sistema de saneamiento básico como lo es el agua potable y las unidades básicas de saneamiento. Estos caseríos cuentan con un sistema de agua entubada que data de hace 20 años atrás el mismo que se encuentra colapsado por el incremento poblacional de los caseríos mencionados. Además, fue construido solo para brindar el servicio con piletas públicas. Por ello es necesario el diseño y construcción de un nuevo sistema de agua potable y unidades básicas de saneamiento que permita solucionar esta problemática.

Se propuso como **objetivo general**: Diseñar el sistema de agua potable y unidades básicas de saneamiento, en los caseríos de Surpampa y Nueva Esperanza. Y como **objetivos específicos:** Diseñar la captación y línea de conducción del sistema de agua potable para los caseríos de Surpampa y Nueva Esperanza. Diseñar la red de distribución

de agua potable de los caseríos Surpampa y Nueva Esperanza. Diseñar el reservorio apoyado. Diseñar las Unidades Básicas de saneamiento para los caseríos de Surpampa y Nueva Esperanza. Beneficiar a los pobladores de Surpampa y Nueva Esperanza con la cobertura total de estos servicios.

Para su **metodología**, cuenta con un tipo de investigación aplicativa, no experimental, ya que su estudio se fundamenta en percepción de los acontecimientos sucedidos en Situ. El nivel de esta investigación será cualitativo, descriptivo y a la vez es cuantitativo. Para el diseño de la Investigación Se tomo como base para poder responder a la hipótesis planteada, los métodos empleados como son el estudio actual del sistema de agua con que cuentan la población Surpampa y Nueva Esperanza, y si el proyecto propuesto va a solucionar la falta de cobertura de estos servicios a los pobladores de estos dos caseríos.

Se concluye que, el sistema de agua potable será por gravedad resultando beneficioso y económico para estos dos caseríos. Contará con una nueva captación tipo barraje incluido un prefiltros de grava. La línea de conducción en los 100 primero metros será Tubería Galvanizada, luego será de PVC CL10, de diámetro 2 .1/2 pulgadas, cuya longitud es de 4,515.1 m de recorrido. De acuerdo a los planos topográficos tendrá 9 pases aéreos los cuales serán de tubería de acero galvanizado, ya que estarán expuestos al sol. El reservorio Apoyado será rectangular y tendrá una capacidad de 40 m3. La red de distribución cumple con en su mayoría de Nodos con las velocidades y presiones requeridas en la Norma Técnica del MVCS. excepto en los nodos donde las viviendas que se encuentran en la parte altas con una cota similar al del reservorio. Para ello se está dejando su punto de agua en una cota menor donde las presiones y velocidades cumplen con lo requerido. Los ramales tendrán tubería de PVC de 1 ½", 1", 3/4" de diámetro respectivamente. Cada vivienda contara con su unidad básica de saneamiento con arrastre hidráulico, dado que el terreno cumple con las condiciones solicitadas por la norma, garantizando de esta manera la protección y cuidado de nuestro ambiente. Los pobladores de Surpampa y Nueva Esperanza contaran con la cobertura total de estos dos servicios esenciales mejorando su salud y calidad de vida. El sistema en general cuenta con válvulas de purga y aire ubicados en lugares estratégicos indicado en los planos topográficos adjuntos.

Saavedra, G. (Paimas 2018) (10) PROPUESTA TÉCNICA PARA EL MEJORAMIENTO Y AMPLIACIÓN DEL SERVICIO DE AGUA POTABLE EN LOS CENTROS POBLADOS RURALES DE CULQUI Y CULQUI ALTO EN EL DISTRITO DE PAIMAS, PROVINCIA DE AYABACA – PIURA

Los centros poblados rurales de Culqui y Culqui Alto ubicados en el distrito de Paimas, provincia de Ayabaca, presentan altos índices de pobreza y desnutrición infantil, reflejada en las carencias de los servicios básicos, principalmente el servicio de agua potable, lo que ha llevado que la población consuma aguas superficiales contaminadas la cual es causante de enfermedades gastrointestinales.

La presente tesis, tiene como **objetivo general:** Diseñar un sistema de transporte óptimo de agua potable de los centros poblados de Culqui y Culqui Alto en el distrito de Paimas, provincia de Ayabaca, departamento de Piura. Y como **objetivos Específicos:** Estudiar los sistemas de abastecimiento actuales de los centros poblados, con las problemáticas técnicas y sociales presentes en el área de estudio. Definir período de diseño del proyecto, población proyectada durante el período de diseño y caudales de diseño. Definir el tipo de captación dependiendo de la fuente de abastecimiento. Definir la capacidad de reservorio de almacenamiento. Definir las trayectorias, diámetros y materiales de las líneas de conducción y aducción. Definir la trayectoria, diámetros y materiales de la red de distribución.

Posee una **metodología** de tipo de investigación aplicada, la cual se trata de un tipo de investigación centrada en encontrar mecanismos o estrategias que permitan lograr un objetivo concreto, como el de conseguir componentes de un sistema de agua potable que puede ser utilizados para el transporte de agua.

Se concluye que, el diagnóstico para los diversas componentes del sistema necesita una obra de protección para sus captaciones tipo manantial. La línea de conducción será diseñada nuevamente debido que ya cumplió su vida útil y se encuentra en malas condiciones. Se evitará el uso de cámaras rompe presión porque se busca un sistema hermético de agua potable. El reservorio de Culqui Alto será cambiado ya que no cumple con los requerimientos de la población. La red de distribución será cambiada para mejorar la eficiencia de la distribución del agua. La PTAP - Reservorio, se encuentra en buen

estado y dota de suficiente caudal para la población de Culqui. La red de distribución se encuentra en mal estado, es por ello que será cambiada para mejorar la eficiencia de la distribución del agua.

Según el análisis de calidad física, química y bacteriológica del agua se concluye que el agua de las captaciones masas y potrancas cumple con los parámetros establecidos por el MINSA y solo necesita un proceso de desinfección para ser potabilizada, mientras que el agua del canal Quiroz necesita un tratamiento convencional a través de un PTAP.

Los parámetros establecidos en el diseño en las diversas estructuras y líneas de conducción, aducción y distribución las cuales se indican en la presente tesis, son definitivos y se deberán respetar dichos valores a fin de garantizar el correcto funcionamiento del sistema.

El diseño de las obras de arte y de las líneas de conducción y distribución de agua potable se realizaron teniendo en cuenta las normas de Obras se Saneamiento del RNE y los cálculos se realizaron mediante hojas de cálculo en el programa Microsoft Excel. Los cuales fueron comprobados y ajustados en el software WaterCAD.

2.3.BASES TEORICAS

POBLACION

Es el conjunto de personas que habitan una determinada zona geográfica. Para el cálculo de la población futura se deberá conocer la población inicial, estos datos se pueden obtener mediante los censos elaborados por el Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) o mediante la recopilación de la información en la zona de estudio a través de encuestas, fichas, o cuestionarios.

AGUA POTABLE

Es el agua apta para el consumo humano que puede beberse directamente sin causar riesgos a la salud de las personas. Esta agua debe carecer de olor, sabor y color.

De acuerdo a las normativas de la Unión Europea, se establece que el agua potable debe tener un contenido de sales, minerales y iones (sulfatos, cloratos, nitritos, amonio, calcio, fosfato, entre otros) que esté dentro de los rangos aceptados, lo cual supone un pH entre 6,5 y 9,5. (11)

SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE

Un sistema de abastecimiento de agua potable se conforma por el conjunto de obras hidráulicas y estructurales que permiten captar, conducir, tratar, almacenar y distribuir el elemento liquido desde sus fuentes naturales hasta cada una de las viviendas de una ciudad o pueblo rural. Todo sistema de abastecimiento de agua potable deberá cumplir con los parámetros permitidos para brindar agua de calidad y por ello este deberá contar con la aprobación de organizaciones que acrediten la calidad del elemento líquido.

GRAFICO 2SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE



Fuente: Aristegui Maquinaria – Sistema de abastecimiento de agua potable. (Aristegui, M. 2016)

FUENTES DE ABASTECIMIENTO

Las fuentes de abastecimiento seleccionadas deben ser capaces de proporcionar el gasto máximo diario requerido por la población, utilizando las aguas superficiales o subterráneas según sea el caso, previo análisis físico, químico y bacteriológico para asegurar su calidad y poder seleccionar adecuadamente el material de la tubería. (12)

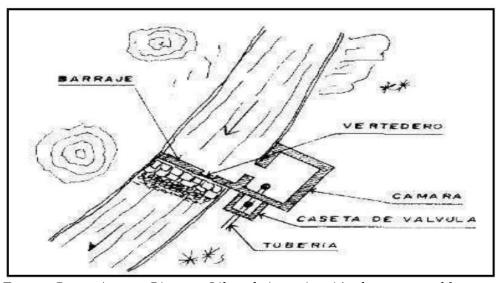
Las fuentes de abastecimiento de agua se clasifican en función de su procedencia y facilidad de tratamiento como:

- Superficial: lagos, ríos, canales, etc.;
- Subterránea: aguas subálveas y profundas; y
- Pluvial: aguas de lluvia.

FUENTES SUPERFICIALES

Las fuentes superficiales son aquellas que están en los ríos, arroyos, lagos y lagunas, las principales ventajas de este tipo de fuentes son que se pueden utilizar fácilmente, son visibles y si están contaminadas pueden ser saneadas con relativa facilidad y a un costo aceptable.

GRAFICO 3AGUAS SUPERFICIALES

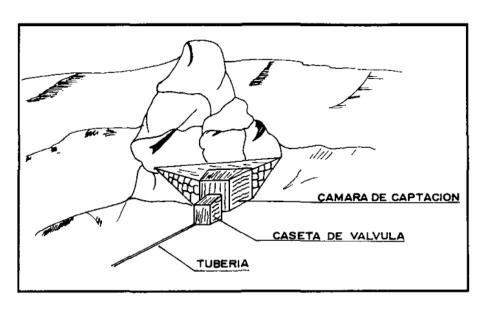


Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

FUENTES SUBTERRANEAS

Las fuentes subterráneas son aquellas que se encuentran confinadas en el subsuelo y su extracción resulta algunas veces cara, éstas se obtienen por medio de pozos someros y profundos, galerías filtrantes y en los manantiales cuando afloran libremente. Por estar confinadas están más protegidas de la contaminación que las aguas superficiales, pero cuando un acuífero se contamina, no hay método conocido para descontaminarlo.

GRAFICO 4AGUAS SUBTERRANEAS

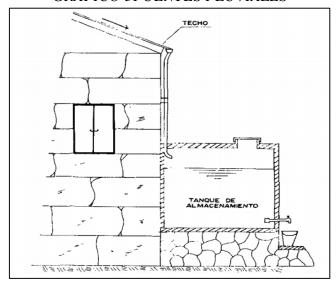


Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

FUENTES PLUVIALES

La captación de agua de lluvia se emplea en aquellos casos en los que no es posible obtener aguas superficiales y subterráneas de buena calidad y cuando el régimen de lluvias sea importante. Para ello se utilizan los techos de las casas o algunas superficies impermeables para captar el agua y conducirla a sistemas cuya capacidad depende del gasto requerido y del régimen pluviométrico.

GRAFICO 5FUENTES PLUVIALES



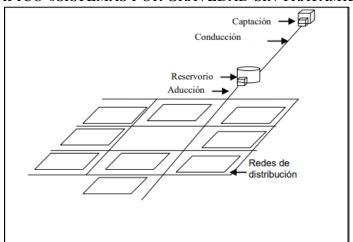
Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

SISTEMAS POR GRAVEDAD

- SIN TRATAMIENTO

Son sistemas cuyas fuentes son aguas subterráneas o subálveas. Las primeras afloran a la superficie del terreno bajo la forma de manantiales, y las segundas son captadas por medio de galerías filtrantes. La particularidad de este tipo de sistema de abastecimiento radica en la captación, que para casos de manantiales puede ser de ladera o de fondo, y para galerías filtrantes por drenes sub superficiales.

GRAFICO 6SISTEMAS POR GRAVEDAD SIN TRATAMIENTO



Fuente: Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

- CON TRATAMIENTO

Las fuentes de estos sistemas son aguas superficiales que discurren por canales, acequias, ríos, etc.; y por tanto requieren ser tratadas. Estos tipos de sistemas están equipados con plantas de tratamiento, diseñadas en función de la calidad física, química y bacteriológica del agua cruda y del caudal requerido.

Cantación
Planta de
Tratamiento

Reservorio

Aducción

Redes de
distribución

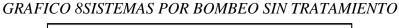
GRAFICO 7SISTEMAS POR GRAVEDAD CON TRATAMIENTO

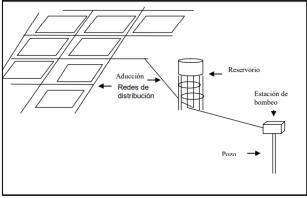
Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

SISTEMAS POR BOMBEO

- SIN TRATAMIENTO

Son sistemas cuyas fuentes de aguas subterráneas o subálveas afloran o se encuentran por debajo de la cota mínima de abastecimiento de la localidad a ser servida, demandando algún tipo de equipo electromecánico para impulsar el agua hasta el nivel donde pueda atender a la comunidad.





Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

CON TRATAMIENTO

Son sistemas cuyas fuentes de agua son superficiales y están ubicadas por debajo del nivel de las localidades a ser atendidas, y que requieren de estaciones de bombeo para impulsar el agua hasta el nivel donde pueda atender a la comunidad, y de plantas de tratamiento, para el acondicionamiento de las aguas crudas para consumo humano.

Aducción Redes de distribución Planta de Tratamient Cantación

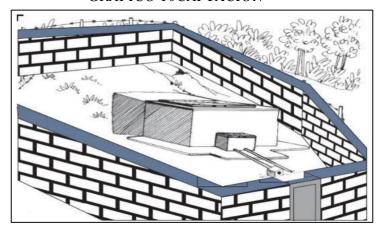
GRAFICO 9SISTEMAS POR BOMBEO CON TRATAMIENTO

Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

CAPTACIÓN

Es la parte inicial del sistema hidráulico y consiste en las obras donde se capta el agua para poder abastecer a la población. Pueden ser una o varias, el requisito es que en conjunto se obtenga la cantidad de agua que la comunidad requiere. Para definir cuál será la fuente de captación a emplear, es indispensable conocer el tipo de disponibilidad del agua en la tierra, basándose en el ciclo hidrológico.

GRAFICO 10CAPTACIÓN



Fuente: Manual de operación y mantenimiento del sistema de abastecimiento de agua potable

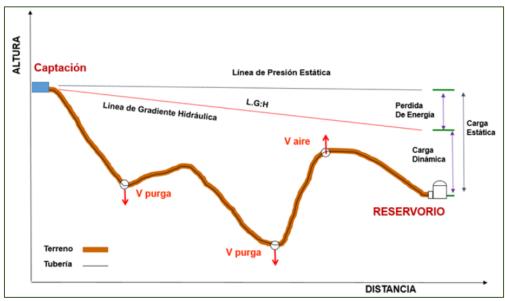
LÍNEA DE CONDUCCIÓN.

La "línea de conducción" es la parte del sistema de agua potable, que transporta el agua desde el sitio de la captación, hasta un tanque de regularización o la planta potabilizadora.

La línea de conducción es un conjunto de tuberías, válvulas, accesorios, estructuras y obras de arte encargados de la conducción del agua.

Su capacidad se calcula con el gasto máximo diario, o con el que se considere conveniente tomar de la fuente de abastecimiento, deberá ser de fácil inspección y estar localizada preferentemente al costado de un camino en el derecho de vía, en caso de que esto no sea posible se deberá construir un camino paralelo a la línea, con la finalidad de efectuar las operaciones de vigilancia y mantenimiento.

GRAFICO 11LINEA DE CONDUCCION



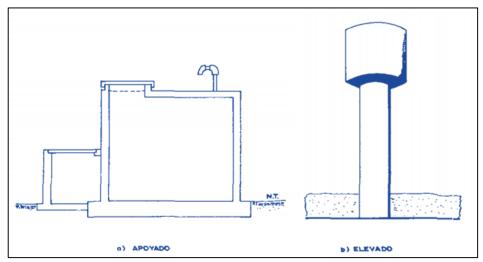
Fuente: Opciones tecnológicas para sistemas de saneamiento en el ámbito rural – mayo 2018

RESERVORIO

La importancia del reservorio radica en garantizar el funcionamiento hidráulico del sistema y el mantenimiento de un servicio eficiente, en función a las necesidades de agua proyectadas y el rendimiento admisible de la fuente.

El reservorio se debe ubicar lo más próximo a la población, en la medida de lo posible, y se debe ubicar en una cota topográfica que garantice la presión mínima en el punto más desfavorable del sistema. Debe ser construido de tal manera que se garantice la calidad sanitaria del agua y la total estanqueidad. El material por utilizar es el concreto, su diseño se basa en un criterio de estandarización, por lo que el volumen final a construir será múltiplo de 5 m3. El reservorio debe ser cubierto, de tipo enterrado, semi enterrado, apoyado o elevado. Se debe proteger el perímetro mediante cerco perimetral. El reservorio debe disponer de una tapa sanitaria para acceso de personal y herramientas. (1)

GRAFICO 12RESERVORIO



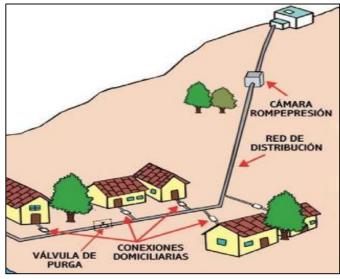
Fuente: Roger Agüero Pittman. Libro de investigación de agua potable para poblaciones rurales. (Agüero Pittman, Guía para el desarrollo y Construcción de Reservorios Apoyados, 2004)

RED DE DISTRIBUCION

La red de distribución son tuberías que llevan el agua desde el reservorio a las calles de la población de donde se realizan las conexiones domiciliarias.

Está conformada por un conjunto de tuberías de diámetros variables, válvulas y accesorios. Las redes pueden clasificarse en: redes principales o secundarias. Las redes principales, denominadas también troncales o matrices, son tuberías de mayor diámetro, responsables por el abastecimiento de las redes secundarias. Las redes secundarias, de menor diámetro, son las que abastecen a las conexiones domiciliarias.

GRAFICO 13RED DE DISTRIBUCION

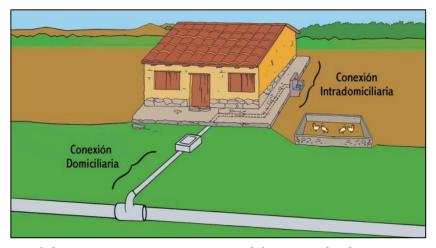


Fuente: Manual de operación y mantenimiento del sistema de abastecimiento de agua potable

CONEXIONES DOMICILIARIAS

Son tuberías y accesorios interconectados que se instalan desde la red de distribución hacia las viviendas. Consta de dos partes, la pública que va desde la conexión de la tubería matriz hasta la llave de paso y la privada o interna que comprenden las instalaciones interiores en la vivienda. (13)

GRAFICO 14CONEXIONES DOMICILIARIAS



Fuente: Manual de operación y mantenimiento del sistema de abastecimiento de agua potable

VALVULAS DE CONTROL

Las válvulas de control son dispositivos que permiten regular o interrumpir el flujo de agua en conductos cerrados. Permiten controlar el caudal con cierta facilidad cuando es necesario. Una de las válvulas generalmente se coloca aguas arriba en la base de la línea, y otras a lo largo de la línea, distribuyéndolas en puntos convenientes para permitir el aislamiento y purga de tramos por causa de reparaciones, sin que exista la necesidad de vaciar toda la línea. Estas válvulas también van a permitir regular el caudal durante el llenado de la línea, gradualmente y así evitar los golpes de ariete.

Estas válvulas han sido colocadas en las líneas de conducción y aducción, de manera que permita vaciar algún tramo en el menor tiempo posible, sin necesidad de tener que vaciar toda la línea.

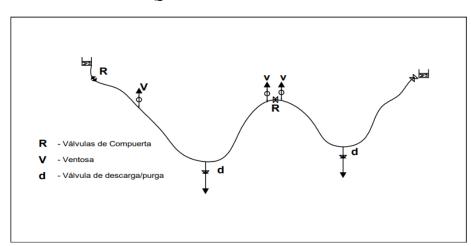


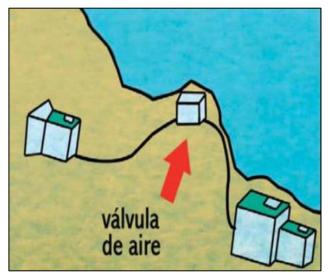
GRAFICO 15ESQUEMA DE UBICACIÓN DE VÁLVULAS

Fuente: Manual de operación y mantenimiento del sistema de abastecimiento de agua potable

VÁLVULAS DE AIRE

Las válvulas de aire se colocan en los puntos más altos de las líneas de conducción ya sean por gravedad o por bombeo. Estas se colocarán cuando existan cambios de dirección en los tramos de pendientes positivas y para los tramos con pendientes uniformes se deberán colocar válvulas de aire a cada 2 km como máximo. El dimensionamiento de las válvulas de aire depende de la presión, el caudal y el diámetro de la tubería.

GRAFICO 16VÁLVULA DE AIRE

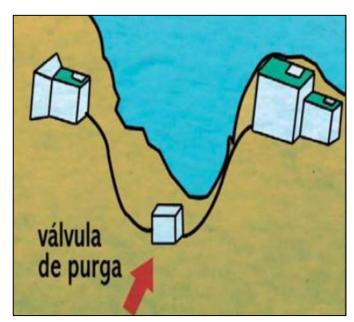


Fuente: Partes y funciones del sistema de agua potable – Programa Buena gobernanza.

VÁLVULAS DE PURGA

Las válvulas de purga se colocan en los puntos más bajos de las líneas de conducción considerando la calidad del agua que se va a conducir. Estas serán dimensionadas teniendo en cuenta la velocidad de drenaje, y el diámetro de la válvula deberá ser menor al diámetro de la tubería. (14)

GRAFICO 17VÁLVULA DE PURGA



Fuente: Partes y funciones del sistema de agua potable – Programa Buena gobernanza.

CAMARA ROMPE PRESION TIPO VI

Se ubica entre la captación y el reservorio en lugares de mucha pendiente (más de 50 metros de desnivel). Sirve para regular la presión del agua y esta no ocasione problemas en la tubería y sus estructuras. Es de concreto armado y tiene los siguientes accesorios:

- Válvula de entrada
- Ingreso de agua
- Rebose
- Tubo de limpieza y rebose
- Canastilla de salida

TUBERIA DE REBOSE Y VENTILACION TUBERIA DE SALIDA TUBERIA DE SALIDA TUBERIA DE SALIDA

GRAFICO 18CÁMARA ROMPE PRESIÓN TIPO VI

Fuente: Manual de operación y mantenimiento

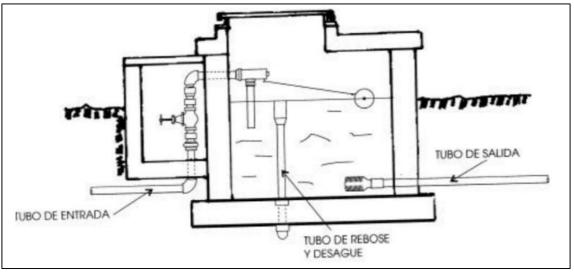
CÁMARA ROMPE PRESIÓN TIPO VII

Es empleada en la Red de Distribución, además de romper la presión regula el abastecimiento mediante el accionamiento de la válvula flotadora. Es de concreto armado y tiene los siguientes accesorios:

- Válvula de globo
- Válvula flotadora
- Ingreso de agua

- Rebose
- Tubo de limpieza y rebose
- Canastilla de salida.

GRAFICO 19CÁMARA ROMPE PRESIÓN TIPO VII

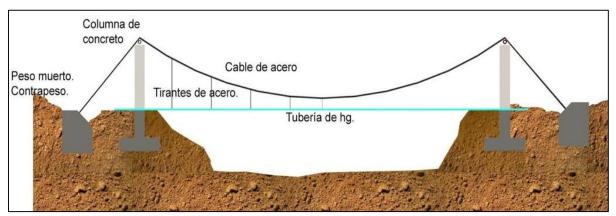


Fuente: Manual de operación y mantenimiento

PASES AEREOS

Los pases aéreos son sistemas estructurales que tienen como base anclajes de concreto y cables de acero lo cual permite colgar la tubería de PVC o de otro material que conduzcan agua potable; dicha tubería que puede ser de diámetro variable necesitara de estas estructuras para continuar con su trazo sobre un valle o zona geográfica que por su forma no permite seguir instalando la tubería de forma enterrada. Estas estructuras se diseñan para soportar todo el peso de la tubería llena y el mismo diseño estructural en distancias que van desde los 5m, 10m, 15m, 20m, 25m, 30m, 50, 75m y 100m.

GRAFICO 20PASE AÉREO



Fuente: Sistemas de agua potable y perforación de pozos Mecánicos en arquitectura

PARAMETROS DEL AGUA

La vigilancia de la calidad del agua para el abastecimiento a la población, comienza en el origen de la misma, es decir, en embalses, ríos y pozos, continúa durante su tratamiento en las estaciones de tratamiento de agua potable (ETAP) y a través de su paso por la red de distribución hasta que llega al consumidor.

La calidad del agua se determina comparando las características físicas y químicas de una muestra de agua con unas directrices de calidad del agua o estándares. En el caso del agua potable, estas normas se establecen para asegurar un suministro de agua saludable para el consumo humano y, de este modo, proteger la salud de las personas. Estas normas se basan en unos niveles de toxicidad aceptables tanto para las personas como para los organismos acuáticos.

1. Características físicas

Se considera como características del agua físicas a aquellas que son perceptibles por los sentidos (vista, gusto y gusto). Estas características inciden directamente con las condiciones estéticas y la aceptabilidad del agua.

a) Color

Esta característica del agua puede estar ligada a la turbidez o presentarse independiente de ella. Aún no es posible establecer las estructuras químicas fundamentales de las especies responsables del color, se atribuye comúnmente a la presencia de taninos, lignina, ácidos húmicos, ácidos grasos, ácidos fúlvicos, etc. Se considera que el color natural del agua puede originarse por las siguientes causas:

- la descomposición de la materia;
- la materia orgánica del suelo;
- la presencia de hierro, manganeso y otros compuestos metálicos

En la formación del color en el agua intervienen, entre otros factores, el pH, la temperatura, el tiempo de contacto, la materia disponible y la solubilidad de los compuestos coloreados.

b) Olor y sabor

El olor y el sabor es una característica muy importante en temas de calidad de agua potable y se encuentran directamente relacionadas y es el motivo principal por el que el consumidor rechaza el agua. Si el agua carece de olor, esto nos puede indicar la ausencia de contaminantes

c) Temperatura

La temperatura es una característica muy importante ya que esta implica mucho en el retardo y la aceleración de la actividad biológica. Existen múltiples factores, que principalmente son ambientales, pueden hacer que la temperatura del agua varíe.

d) pH

El pH es una característica del agua potable que influye en la corrosión y las incrustaciones de las redes de distribución. El pH no influye en la salud de las personas, pero se deben de influir los procesos de tratamiento de agua y esta agua debe estar en un rango de 6 a 9.

e) Turbidez

Es originada por las partículas en suspensión o coloides. Es decir, causada por las partículas que, por su tamaño, se encuentran suspendidas y reducen la transparencia del agua en menor o mayor grado. La medición de la turbidez se realiza mediante un turbidímetro o nefelómetro, siendo la unidad utilizada la unidad nefelométrica de turbidez (UNT).

Aunque no se conocen sus efectos directos sobre la salud, esta afecta la calidad estética del agua, lo que muchas veces ocasiona el rechazo de los consumidores. Por otra parte, se ha demostrado que, en el proceso de eliminación de organismos patógenos, por la acción de agentes químicos como el cloro, las partículas causantes de la turbidez reducen la eficiencia del proceso y protegen físicamente a los microorganismos del contacto directo con el desinfectante. Por esta razón, si bien las normas de calidad establecen un criterio para turbidez, esta debe mantenerse mínima para garantizar la eficacia del proceso de desinfección. (15)

III. HIPOTESIS

3.1. Hipótesis general:

O Con la AMPLIACIÓN Y REHABILITACIÓN DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERÍO SARAYUYO, se logrará beneficiar a los 575 habitantes que en la actualidad requieren de la ampliación y rehabilitación de este servicio.

3.2. Hipótesis específicas:

- Con la ampliación y rehabilitación de la línea de conducción y redes de distribución se logrará mejorar el sistema de abastecimiento de agua potable existente en el Caserío Sarayuyo para mejorar la calidad de vida de los pobladores.
- El diseño hidráulico y estructural de un reservorio ayudara a definir una mejor propuesta en beneficio de la población del Caserío Sarayuyo para el sistema de abastecimiento de agua potable.
- El análisis físico químico y bacteriológico del agua ayudara a mejorar la condición sanitaria de los pobladores del caserío Sarayuyo y ayudara a determinar si el agua que cuenta la comunidad es apta para el consumo humano.
- El estudio de suelos con fines de cimentación nos ayudara a determinar la capacidad portante del suelo y las mejores condiciones para el diseño de las estructuras del sistema de abastecimiento de agua potable proyectado.

IV. METODOLOGIA DE LA INVESTIGACION

4.1.DISEÑO DE LA INVESTIGACION

La presente tesis se define a través de un diseño no experimental, donde la investigación se realiza sin manipular las variables de estudio, es decir, se basa fundamentalmente en la observación de fenómenos tal y como se muestran en su contexto natural para después ser analizados.

El diseño no experimental observa situaciones existentes; esta investigación se basa en la recopilación de datos a través de instrumentos de recolección como encuestas, cuestionarios, padrones de usuarios, toma de muestras, coordenadas de los componentes del sistema de agua potable, etc. Estos datos nos ayudaran a desarrollar y a concluir cada uno de nuestros objetivos planteados.

Para ello, se utilizó el siguiente esquema.

Observación

Análisis

Evaluación

Resultados

GRAFICO 21DISEÑO DE LA INVESTIGACIÓN

Fuente: Elaboración propia 2021

4.1.1. TIPO DE INVESTIGACION

El desarrollo de esta investigación será de tipo descriptivo, ya que tiene como finalidad describir y estimar situaciones o eventos que han sido evaluados previamente. Un estudio descriptivo es utilizado para describir de forma sistemática y precisa los hechos y características de una población o área de interés determinada. También es utilizado para medir conceptos y definir variables.

4.1.2. NIVEL DE LA INVESTIGACION

Esta tesis se desarrolla con un nivel de investigación cuantitativo, que se implementa para definir una relación entre una o más variables. La investigación cuantitativa se basa en la obtención y el análisis de datos; y se puede predecir la necesidad de la población mediante una muestra.

Una investigación cuantitativa tiene como principal objeto obtener respuestas muy concretas y específicas de una muestra de una población en estudio y sus resultados pueden ser aplicados en situaciones generales y deben ser concretos.

4.2.POBLACION Y MUESTRA

4.2.1. POBLACION

La población para este proyecto de tesis lo conforman todos los sistemas de abastecimiento de agua potable en las zonas rurales de la Provincia de Ayabaca.

4.2.2. MUESTRA

La muestra de este proyecto de tesis está determinada por el sistema de abastecimiento de agua potable en el Caserío Sarayuyo del distrito de Suyo.

> MUESTREO

El Caserío Sarayuyo, se encuentra ubicado al Norte del Distrito de SUYO ubicada en la zona sierra (bosque seco/ Clima tropical cálido) a una altura de 541.00 m.s.n.m (Punto de referencia la iglesia). En promedio, perteneciente al distrito de SUYO. Entre las coordenadas UTM - E 631180 y N 9497642 a una distancia aproximada de 155 km desde la ciudad de Piura a través de la carretera asfaltada Piura – Tambo grande – Las Lomas hasta llegar al Distrito de Suyo. Para llegar al Caserío de Sarayuyo se parte desde el Distrito de Suyo mediante una trocha carrozable en regular estado a una distancia de 11.5 km.

A) VIAS DE COMUNICACIÓN

El acceso al distrito de Suyo es a través de la carretera asfaltada Piura – Tambo grande – Las Lomas, el tiempo de viaje desde Piura hasta el distrito de Suyo es de 2 horas con 30 minutos, aproximadamente, siendo el tipo de vía una carretera asfaltada.

A continuación, se muestra un cuadro con la ruta realizada para llegar al distrito de suyo partiendo desde Piura, así como también el tipo de vía, distancia y tiempo de demora.

TABLA IVÍAS DE COMUNICACIÓN

Desde	Hasta	Tipo de Vía	Distancia (K m.)
Piura	Km 21 desvío mano Izquierda	Carretera Asfaltada	21
Km 21	Distrito Tambogrande	Carretera Asfaltada	63
Distrito Tambogrande	Distrito de Las Lomas	Carretera Asfaltada	35
Distrito de Las Lomas	Distrito de Suyo	Carretera Asfaltada	36
	155		

Fuente: Elaboración propia 2021

TABLA 2RUTA SUYO – SARAYUYO

Desde	Hasta	Tipo de Vía	Distancia
		•	(K m.)
Suyo	Sarayuyo	Trocha carrozable	11.50

Fuente: Elaboración propia 2021

B) CLIMA

Su territorio se encuentra en una zona semi-tropical de altas precipitaciones pluviales, con temperatura que oscila entre 16.5° y 22°C, tiene una temperatura media de 14° grados centígrados; en la estación de lluvias la atmósfera es muy húmeda, por las espesas neblinas que reinan casi constantemente en especial por las tardes. En la época de estiaje (mayo a diciembre) es por lo general seca.

C) TOPOGRAFIA

El terreno referido al área del proyecto, presenta un relieve irregular, presentando pendientes pronunciadas en sentido Sur - Norte, y cotas que varían entre los 500 m.s.n.m. y los 1300 m.s.n.m. aproximadamente.

D) TIPO DE SUELO

En el Distrito de Suyo, de acuerdo a la caracterización realizada en el estudio Biofísico de la Cuenca Binacional Catamayo – Chira, los suelos están influenciados por la presencia de material parental intrusivo y volcánico, compuesto por andesitas y conglomerado en las partes altas y de relieve irregular.

El tipo de suelo donde se ejecutará el Proyecto es predominantemente arcillas inorgánicas CL, de mediana plasticidad y (ML) Limo de baja plasticidad (Según SUCS- Sistema Unificado de Clasificación de Suelos), y con una capacidad admisible de 0.52 Kg/Cm2 en el área a cimentar el Reservorio apoyado.

E) SITUACION SOCIO-ECONOMICA

Las principales actividades económicas de los pobladores del Caserío Sarayuyo son la agricultura y la ganadería; sus cultivos más importantes son maní, café y maíz. En general esta producción está destinada al autoconsumo y en menor cantidad a la comercialización como es el caso del maíz el cual es vendido en el mercado del país vecino Ecuador. Dentro de los animales de crianza tiene el ganado vacuno, porcino y ovino y aves de corral.

El ingreso promedio de las familias del Caserío Sarayuyo es de S/. 930.00 y están referidos a la cosecha de sus cultivos y a la venta de sus animales.

F) VIVIENDA

La mayoría de las viviendas están construidas de material adobe y tapia con coberturas de teja artesanal, algunas casas presentan coberturas de calamina, de uno a dos niveles. El 90% están construidas con adobe y techo de teja artesanal, calaminas y un menor número de casas de otro tipo de material (piedra con barro).

De la totalidad de viviendas un 90% están destinadas a vivienda familiar, un 10 % destinadas a vivienda y actividad productiva.

G) POBLACION

El Caserío Sarayuyo actualmente cuenta con 115 viviendas, 07 instituciones públicas y educativas teniendo una densidad poblacional de 5.00 hab/viv., contando actualmente con una población de aproximadamente 575 habitantes. Para determinar la población futura a un periodo de 20 años se tendería usar la tasa de crecimiento del distrito de Suyo.

TABLA 3INSTITUCIONES EDUCATIVAS

Nombre	Nivel / Modalidad	Gestión / Dependencia	Dirección	Departamento / Provincia / Distrito
116	Inicial - Jardín	Pública - Sector Educación	SARAYUYO	Piura / Ayabaca / Suyo
14319	Primaria	Pública - Sector Educación	SARAYUYO	Piura / Ayabaca / Suyo
SANTA ROSA	Secundaria	Pública - Sector Educación	SARAYUYO	Piura / Ayabaca / Suyo

Fuente: Elaboración propia 2021

TABLA 4INSTITUCIONES PUBLICAS

Instituciones Publicas	Cantidad
Posta de Salud	1
Iglesia	1
Coliseo de Gallos	1
Salón Comunal	1

Fuente: Elaboración propia 2021

H) ENERGIA ELECTRICA Y TELEFONIA

El caserío de Sarayuyo dispone de energía eléctrica instalada en un 95 %, debido a que todos sus pobladores aún no han instalado el sistema de energía eléctrica en un porcentaje del 5%, teniendo que recurrir al alumbrado con velas, lamparines, lámparas, baterías, etc. las tarifas normales de electrificación rural son reguladas por la empresa Concesionaria ENOSA, contando con energía las 24 horas del día, proveniente del Mantaro.

El Caserío Sarayuyo no cuenta con teléfono fijo, ni comunitario solo existe señal de telefonía celular de claro.

I) SISTEMA DE AGUA POTABLE

El Caserío Sarayuyo cuenta con el servicio de Agua Potable, en mal estado y no abastece a toda la población de la localidad, abasteciendo tan solo al 44.1% de habitantes, por lo cual el resto de pobladores ideo la forma obtener agua proveniente de las quebradas y canales de regadío requiriendo su urgente Ampliación y Rehabilitación para brindar un mejor Servicio a la Población.

4.3.DEFINICION Y OPERACIONALIZACION DE VARIABLES

TABLA 5DEFINICIÓN Y OPERACIONALIZACIÓN DE VARIABLES

AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO DE SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021

VARIABLES	DEFINICION CONCEPTUAL	DEFINICION OPERACIONAL	DIMENSIONES	INDICADORES
VARIABLE INDEPENDIENTE: AMPLIACION Y REHABILITACION	La ampliación y rehabilitación de un sistema de abastecimiento de agua potable implica añadir, recuperar o diseñar nuevas estructuras, materiales, técnicas o métodos en un sistema existente que se encuentre en un estado obsoleto o que hayan sufrido accidentes por encontrarse en la intemperie.	La ampliación y rehabilitación del sistema de abastecimiento de agua potable se va determinar mediante la técnica de observación, la recolección de datos y los estudios tanto de agua y de suelo utilizando los protocolos y medidas necesarias.	 Población Caudal Velocidad Presión Longitud Análisis de agua Tipo de suelo 	- Tasa de crecimiento - Lts/seg - m/seg - m.c.a ml - Límites permisibles - Capacidad portante
VARIABLE DEPENDIENTE: CALIDAD DE VIDA	La calidad de vida es una serie de condiciones de las que debe gozar todo ser humano para que pueda satisfacer sus necesidades. La calidad de vida debe garantizar el bienestar de la población para que de este modo no solo sobrevivan, sino que vivan con comodidad y contando con los servicios básicos como es el agua potable.	Para evaluar la calidad de vida de los pobladores del caserío Sarayuyo se realizará mediante una técnica de recolección de datos aplicando una encuesta a los pobladores.	 Continuidad del servicio Calidad del agua 	 24 horas del día. Características físicas, químicas y biológicas.

Fuente: Elaboración propia 2021

4.4.TECNICAS E INSTRUMENTOS DE RECOLECCION DE DATOS

4.4.1. TECNICAS

Se realizaron visitas al Caserío Sarayuyo para aplicar la recolección de datos necesarios para el desarrollo de este proyecto de tesis. Se realizó una inspección ocular a todo el sistema para identificar el estado actual de sus estructuras, se hizo la aplicación de encuestas, se realizó el empadronamiento de los beneficiarios, se tomaron los puntos topográficos de las viviendas y de los componentes del sistema de abastecimiento de agua potable, se identificó la fuente de abastecimiento, se tomaron muestras correspondientes tanto de la fuente de agua como de suelo para ser analizadas posteriormente, se recogió la documentación técnica y social del Caserío brindada por los representantes de la JASS.

Los datos obtenidos se desarrollaron y se trabajaron en gabinete teniendo en cuenta la secuencia metodológica de esta investigación mediante el uso de diferentes Software (Microsoft Word, Microsoft Excel, AutoCAD, Civil 3D, etc.) que nos ayudaron a determinar la ampliación y rehabilitación del sistema de abastecimiento de agua potable en estudio.

Las muestras obtenidas tanto de agua como de suelo fueron llevadas a un laboratorio de prestigio, para realizar los análisis correspondientes y poder determinar si estas cumplen con los límites máximos permisibles (muestra de agua) y para determinar la capacidad portante del suelo mediante un estudio de mecánica de suelos (EMS).

4.4.2. INSTRUMENTOS

Para la ampliación y rehabilitación del sistema de abastecimiento de agua potable en el Caserío Sarayuyo se hizo uso de distintos equipos, herramientas e instrumentos que se describen a continuación:

4.4.3. EQUIPOS Y MATERIALES

- Mascarillas
- o Protector facial
- o Alcohol en gel
- Cámara fotográfica digital
- Estación total
- o Wincha
- Un trípode de soporte
- Una mira topográfica metálica
- o Un GPS
- O Una cinta métrica de 50 metros.
- Cuadernos de campo.
- Una calculadora.
- o Una computadora portátil (laptop)
- Estacas
- Lapiceros
- Pintura / esmalte

4.5. PLAN DE ANALISIS

- Ubicación y localización del Caserío Sarayuyo, lugar donde se propone realizar la ampliación y rehabilitación del sistema de abastecimiento de agua potable.
- ➤ Ubicación de la fuente de abastecimiento y de los componentes del sistema de abastecimiento de agua potable como: captación, conducción, reservorio, aducción, redes de distribución y conexiones domiciliarias.
- Obtención de muestras de suelo mediante la realización de 03 calicatas para el estudio correspondiente con fines de cimentación para determinar la capacidad portante del suelo y la mejora del servicio.
- ➤ Obtención de la muestra de agua de la fuente de abastecimiento para determinar su calidad y si cumple con los límites permisibles que establece la OMS.
- Se realizó un levantamiento topográfico en el Caserío Sarayuyo para determinar las coordenadas de las viviendas y de los componentes del sistema de agua potable existente.
- Recolección de datos a través de padrones a los beneficiarios para obtener la densidad poblacional de la zona de estudio.
- Resultados y desarrollo del proyecto en gabinete para brindar una alternativa de solución a los pobladores del Caserío Sarayuyo mediante el proyecto denominado: "Ampliación y Rehabilitación del sistema de abastecimiento de agua potable en el Caserío Sarayuyo, provincia de Suyo, distrito de Ayabaca, Departamento de Piura Mayo 2021"

4.6.MATRIZ DE CONSISTENCIA

TABLA 6MATRIZ DE CONSISTENCIA

AMPLIACION Y REHABILITACION DEL S	AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO DE SARAYUYO,					
DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO DE 2021						
PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA	OBJETIVOS	HIPOTESIS	METODOLOGIA			
CARACTERIZACION DEL PROBLEMA	OBJETIVO GENERAL:		DISEÑO DE LA INVESTIGACION			
El caserío de Sarayuyo a la actualidad, cuenta con	Ampliar y rehabilitar el		El diseño es no experimental, donde la			
115 viviendas y 07 instituciones públicas y	sistema de abastecimiento de	Con la Ampliación Y	investigación se realiza sin manipular las			
educativas. La necesidad de la población es evidente,	agua potable en el caserío de	Rehabilitación Del	variables de estudio, es decir, se basa			
dado que esta sufre por la falta del suministro de agua	Sarayuyo, Distrito de Suyo,	Sistema De	fundamentalmente en la observación de			
y sobre todo en época de estiaje la población actual	Provincia de Ayabaca,	Abastecimiento De	fenómenos tal y como se muestran en su			
carece del servicio en su totalidad. El caserío de	Departamento de Piura.	Agua Potable En El	contexto natural para después ser analizados.			
Sarayuyo cuenta con un sistema de abastecimiento	OBJETIVOS ESPECIFICOS:	Caserío Sarayuyo, se	TIPO DE INVESTIGACION			
de agua potable que tiene una antigüedad de más de	1.Realizar el diseño y	logrará beneficiar a	Será de tipo descriptivo, ya que tiene como			
20 años de instalación. Asimismo, el 65,9% de	ampliación de la línea de	los 575 habitantes	finalidad describir y estimar situaciones o			
viviendas no cuentan con agua potable y el 44.1% se	conducción y redes de	que en la actualidad	eventos que han sido investigados previamente.			
abastece del recurso hídrico de forma poco eficiente;	distribución.	requieren de la	Un estudio descriptivo es utilizado para			
las estructuras del sistema se encuentran en pésimas	2.Realizar el diseño hidráulico	ampliación y	describir de forma sistemática y precisa los			
condiciones por la falta de mantenimiento y por el	y estructural de un reservorio	rehabilitación de este	hechos y características de una población o área			
paso de los años ya que estas se han visto afectadas	de concreto armado.	servicio.	de interés determinada.			
incluso por el fenómeno del niño.	3.Realizar el análisis físico,		NIVEL DE INVESTIGACION			
ENUNCIADO DEL PROBLEMA	químico y bacteriológico del		Esta tesis se desarrolla con un nivel de			
¿Con la ampliación y rehabilitación del sistema de	agua extraída de la fuente de		investigación cuantitativo, que se implementa			
abastecimiento de agua potable en el Caserío de	abastecimiento.		para definir una relación entre una o más			
Sarayuyo, distrito de Suyo, Provincia de Ayabaca	4.Realizar un estudio de		variables. La investigación cuantitativa se basa			
Departamento Piura se logrará disminuir la	suelos con fines de ampliación		en la obtención y el análisis de datos; y se puede			
necesidad de este recurso hídrico y de esta manera	del proyecto.		predecir la necesidad de la población mediante			
mejorar la calidad de vida de los pobladores?			una muestra de la misma.			

Fuente: Elaboración propia 2021

4.7.PRINCIPIOS ETICOS

- ➤ Los principios éticos son criterios fundamentales en los proyectos de investigación, estos tienen como propósito garantizar que todo proyecto sea de total originalidad por el autor.
- ➤ Los principios éticos, deliberan que toda información utilizada; ya sean tesis, artículos, libros, Informes, y todo tipo de documento deben estar debidamente referenciados y estos deben respetar los derechos del autor por el esfuerzo puesto en sus conocimientos.
- ➤ La presente tesis a sido desarrollada considerando distintos tipos de fuentes de investigación que fueron citados de manera responsable considerando siempre los derechos de cada uno de los individuos involucrados.
- Los principios éticos, como parte fundamental del presente proyecto de investigación se caracterizan por ser un estudio de originalidad del autor, donde se presentan procesos de solución y que esta puede ser tomada como base de datos y/o referenciaciones posteriores respetando la credibilidad del autor.

V. RESULTADOS

5.1.RESULTADOS

5.1.1. LOCALIZACION Y UBICACIÓN DEL PROYECTO

El presente proyecto de tesis se desarrolla en el caserío Sarayuyo distrito de Suyo, provincia de Ayabaca, Región Piura, el mismo que se ubica en la zona sierra (bosque seco/ clima tropical cálido) a una altura determinada de 541.00 m.s.n.m. (tomando como punto de referencia la iglesia del Caserío) ubicada al norte del distrito de Suyo.

TABLA 7LOCALIZACION Y UBICACIÓN DEL PROYECTO

REGIÓN	PIURA
PROVINCIA	AYABACA
DISTRITO	SUYO
CENTROS POBLADOS	SARAYUYO
REGIÓN GEOGRÁFICA	SIERRA
ALTITUD: SARAYUYO	541.00 m.s.n.m
COODDENADAS LITM (MCS 94)	E 631180
COORDENADAS UTM (WGS 84)	N 9497642

FUENTE; Elaboración propia 2021

El distrito de Suyo se encuentra ubicado en la provincia de Ayabaca, Región Piura, al noreste de la capital departamental de Piura, en la latitud sur: 04° 30′ 36" y Longitud oeste: 80° 00′ 03".

El ámbito del distrito de Suyo abarca una extensión de 1,084.40 Km2, lo que constituye el 20.73% de la superficie territorial de la provincia de Ayabaca, de la cual forma parte, y el 3.21% de la superficie del departamento de Piura, con una altitud de 399 m.ns.n.m.

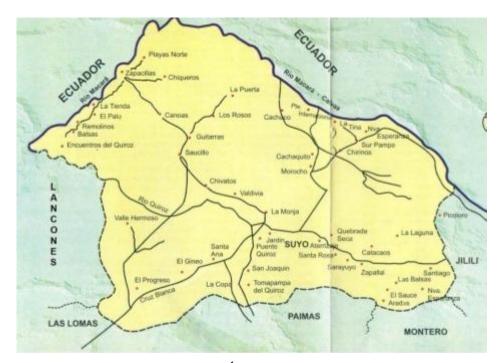
LIMITES

Por el Norte: Con el cantón Macará (República del Ecuador). Por el Sur: Con los distritos de Paimas y Las Lomas.

Por el Este: con los distritos de Jililí y Montero.

Por el Oeste: Con el distrito de Lancones (Sullana) y con el cantón Zapotillo (República del Ecuador).

GRAFICO 22LOCALIZACION Y UBICACIÓN DEL PROYECTO



FUENTE: UBICACIÓN Y LIMETES DE SUYO

5.1.2. RESUMEN TOPOGRAFICO APLICADO AL PROYECTO

TABLA 8PUNTOS TOPOGRAFICOS

CASERIO "SARAYUYO"						
	TABLA DE PUNTOS					
PUNTOS	ELEVACION	COORDENADAS UTM DATUM: WGS 84		DESCRIPCION		
		NORTE	ESTE			
1	640.31	9496551.16	619359.83	BASE-RESERV		
3	668.66	9496442.43	619271.01	RESER. PROY.		
4	0.00	9496281.76	619378.79	2 + 760 - L1		
5	0.00	9496069.19	619510.19	VAL. AIRE 9		
6	0.00	9495821.92	619661.89	2 + 200		
7	0.00	9495662.99	619839.45	VAL. PURGA 9		
8	0.00	9495485.97	619843.03	VAL. AIRE 8		
9	0.00	9495281.62	619871.92	1 + 580 - L1		
10	0.00	9495303.95	619876.86	VAL. PURGA 7		
11	0.00	9495390.90	619887.19	VAL. AIRE 7		
12	0.00	9495202.78	619866.44	VAL. AIRE 6		
13	741.00	9495226.53	619964.69	VAL. PURGA 6		
14	0.00	9495215.09	619981.77	VAL. AIRE 5		
15	725.83	9495142.10	620088.76	VAL. PURGA 5		
16	0.00	9495062.91	620089.35	VAL. AIRE 4		
17	0.00	9495022.37	620089.75	VAL. PURGA 4		
18	0.00	9494909.05	620051.83	VAL. AIRE 3		
19	0.00	9494769.91	620002.14	VAL. PURGA 3		
20	0.00	9494697.57	619976.17	VAL. AIRE 2		
21	0.00	9494657.08	619995.47	VAL. PURGA 2		
22	745.89	9494514.69	619957.82	VAL. AIRE 1		
23	748.06	9494495.21	619950.07	PASE AEREO		
24	0.00	9494451.07	619955.13	VAL. PURGA 1		
25	790.26	9494147.73	619902.16	FILTRO		
26	801.55	9494118.78	619872.45	ING. TUBERIA		
27	798.81	9494100.56	619854.45	CAPT. 3 - EXIST.		
28	801.49	9494060.16	619820.23	CAPT. 2		
30	817.08	9493992.17	619783.82	CAPT. 1 - EXIST		
31	640.31	9496551.16	619359.83	BASE - RESERV.		
32	642.54	9496357.90	619531.50	1 + 070		
33	643.99	9496271.29	619677.95	VAL. PURGA - EXIST.		
35	0.00	9495727.35	619913.63	VAL. P01		

TABLA 9PUNTOS TOPOGRAFICOS

CASERIO "SARAYUYO"						
	TABLA DE PUNTOS					
PUNTOS	ELEVACION	COORDENADAS UTM DATUM: WGS 84		DESCRIPCION		
		NORTE	ESTE			
36	659.10	9495608.08	619958.00	0 + 100L		
37	649.47	9495760.39	619883.86	EST - EXT		
38	0.00	9495772.50	619865.80	VAL. A01		
39	648.67	9495888.04	619845.32	0 + 400		
40	0.00	9495915.72	619832.52	VAL. P02		
41	649.51	9495941.65	619823.84	EST. EXT		
42	646.17	9495961.20	619837.82	0 + 490		
43	647.61	9496064.30	619852.00	VAL. PURGA3		
44	646.09	9496114.09	619778.39	EST. EXT. VALV.		
45	644.78	9496146.86	619789.41	0 + 720		
46	645.75	9496248.81	619707.92	VAL. P04		
47	642.59	9496519.89	619286.51	VAL - 2		
48	633.28	9496550.95	619287.89	0 + 001 - UNI		
49	638.91	9496546.70	619319.08	QUIEBRE - $0 + 60$		
50	608.07	9496473.91	619561.39	0 + 286 - TAPON1		
51	645.38	9496554.13	619253.11	P - CASA 06		
52	658.14	9496503.69	619241.26	0 + 20 LINEA		
53	637.71	9496577.77	619172.97	0 + 120 - C07		
54	622.19	9496656.55	619117.07	0 + 240		
55	593.51	9496727.45	619011.80	0 + 360		
56	595.84	9496748.64	619045.55	TAPON2		
57	629.84	9496433.16	619148.33	0 + 190 - VAL.PUR.		
58	635.47	9496420.17	619164.06	0 + 180 LINEA A		
59	656.57	9496405.23	619033.88	0 + 500 - INTER		
60	638.98	9496445.42	619062.44	0 + 280 - VAL.C3		
61	605.68	9496460.23	618848.77	0 + 500 LIN - A		
62	607.99	9496491.81	618789.75	0 + 560 - VAL		
63	605.99	9496550.58	618715.55	0 + 640 - VAL. C4		
64	611.54	9496535.57	618700.00	0 + 660 - INT		
65	570.44	9496619.90	618397.40	1 + 460 - INTER		
66	608.77	9496592.28	618202.80	1 + 180 INT		
67	607.29	9496599.84	618209.75	VALV - A3		

TABLA 10PUNTOS TOPOGRAFICOS

CASERIO "SARAYUYO"							
	TABLA DE PUNTOS						
PUNTOS	ELEVACION	COORDENADAS UTM DATUM: WGS 84		DESCRIPCION			
		NORTE	ESTE				
68	580.80	9496609.42	618054.27	1 + 320 INT			
69	640.19	9496551.16	619359.83	0 + 00 - UNI			
70	654.88	9495538.30	619966.80	CAPT. 4			
71	640.31	9496551.16	619359.83	BASE RESRV			
72	599.20	9496653.02	617922.98	1 + 460 INT			
73	595.74	9496664.71	617975.44	VALV - A04			
74	579.86	9496634.28	618071.36	1 + 320			
75	580.71	9496609.30	618054.23	1 + 310 - VAL - P4			
76	576.50	9496796.45	617162.71	0 + 260 - INT			
77	564.14	9496796.45	617165.53	0 + 380 - INT			
78	558.85	9496860.61	617172.99	0 + 445 - FIN RAMAL			
79	587.20	9496617.08	617257.25	0 + 130 - INT			
81	609.75	9496564.82	617380.33	2 + 028 - FIN			
82	601.90	9496593.15	617388.37	2 + 00 - VAL - C07			
83	555.77	9496642.91	617667.34	1 + 740 VAL. PURGA5			
84	608.89	9496594.04	618625.20	0 + 000 INTER			

TABLA 11PUNTOS TOPOGRAFICOS

	CASERIO "SARAYUYO"				
		TABLA DE	PUNTOS		
PUNTOS	ELEVACION	COORDENADAS UTM DATUM: WGS 84		DESCRIPCION	
		NORTE	ESTE		
615	0.00	9495203.69	619870.24	Inicio p.a 2	
616	0.00	9495212.70	619856.79	Final p.a 2	
619	0.00	9494059.61	619832.17	Tub. HDPE 1 Inicio	
620	0.00	9494118.67	619867.89	Tub. 1 Fin HDPE	
621	0.00	9494082.67	619832.89	Tub. HDPE 2 Inicio	
622	0.00	9494183.19	619908.22	Tub. HDPE 2 Final	
623	0.00	9494231.00	619916.58	Tub. HDPE 3 Inicio	
624	0.00	9494310.80	619930.52	Tub. HDPE 3 Final	
625	714.00	9495760.29	619727.04	Tub. HDPE 4 Inicio	
626	713.00	9495775.56	619709.23	Tub. HDPE 4 Final	
627	0.00	9494630.47	620009.20	Tub. HDPE 1 Inicio	
628	0.00	9494648.20	620000.05	Tub. HDPE 1 Final	
629	0.00	9495684.78	619959.21	Tub. HDPE 1 Lc2 Inic.	
630	0.00	9495712.24	619931.06	Tub. HDPE 1 Lc2 Fin.	
632	0.00	9495926.42	619830.60	Tub. 02 Lc02 Final	
633	0.00	9495888.03	619841.61	Tub. 02 Lc02 Inicial	
634	0.00	9495740.17	619902.92	Lc 02 Tub. 3	
635	650.00	9495783.43	619864.22	Lc 02 Tub. 3 F	
636	629.00	9496425.46	619156.41	PA LA 1	
637	635.00	9496417.96	619123.00	PA LA 2	
638	0.00	9496606.03	618076.84	LA PA 2	
639	579.00	9496614.80	618041.60	LA PA 2	
640	0.00	9496454.58	619313.33	Base De Reservorio	
641	0.00	9496410.94	619029.87	VC3 0 + 310	
642	0.00	9496475.64	619277.40	VC1 0+042	
643	0.00	9496482.71	619254.70	VC2 0 + 065	
644	0.00	9496517.21	618694.58	VC4 0 + 662	
645	0.00	9496586.02	618199.03	VC5 1 + 178	
646	0.00	9496667.27	617916.44	VC6 1 + 470	
647	0.00	9494450.96	619955.04	P1	
648	0.00	9494657.08	619995.47	P2	
649	0.00	9494769.91	620002.12	P3	

TABLA 12PUNTOS TOPOGRAFICOS

CASERIO "SARAYUYO"						
	TABLA DE PUNTOS					
PUNTOS	ELEVACION	COORDI UTM DAT 84	UM: WGS	DESCRIPCION		
		NORTE	ESTE			
650	0.00	9495022.36	620089.86	P4		
651	0.00	9495140.46	620087.18	P5		
652	0.00	9495226.09	619964.86	P6		
653	0.00	9495304.50	619876.93	P7		
654	0.00	9495428.63	619881.98	P8		
655	0.00	9495663.69	619839.61	P9		
656	0.00	9495727.71	619913.74	P10		
657	0.00	9495916.67	619832.81	P11		
658	0.00	9496064.91	619847.97	P12		
659	0.00	9496244.96	619706.00	P13		
660	0.00	9496421.08	619136.89	P14		
661	0.00	9496484.42	618776.95	P15		
662	0.00	9496609.50	618373.44	P16		
663	0.00	9496611.91	618052.58	P17		
664	0.00	9496641.69	617668.91	P18		
665	0.00	9494510.82	619970.78	A1		
666	0.00	9494697.55	619976.30	A2		
667	0.00	9494909.48	610051.99	A3		
668	0.00	9495063.50	620089.64	A4		
669	0.00	9495215.09	619981.64	A5		
670	0.00	9495202.71	619866.46	A6		
671	0.00	9495391.03	619887.25	A7		
672	0.00	9495486.09	619843.46	A8		
673	0.00	9496069.82	619509.27	A9		
674	0.00	9495773.20	619865.99	A10		
675	0.00	9495943.00	619822.58	A11		
676	0.00	9496113.69	619777.84	A12		
677	0.00	9496411.51	619037.48	A13		
678	0.00	9496534.83	618661.24	A14		
679	0.00	9496586.60	618194.36	A15		
680	0.00	9496648.60	617958.77	A16		

5.1.3. ALGORITMO DE SELECCIÓN DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE PARA EL AMBITO RURAL

Para la selección del algoritmo de selección para sistemas de abastecimiento de agua potable en el ámbito rural se tomó como referencia la RM – 192 – Opciones tecnológicas para sistemas de saneamiento en el ámbito rural, para el cual se obtuvo como resultado un SA-03.

TABLA 13ALGORITMO DE SELECCIÓN

DETALLE DE LA FUENTE DE ABASTECIMIENTO SEGÚN LA NTD	INDICE DE SELECCIÓN SEGÚN LA FUENTE
Tipo de fuente	Subterránea
¿La ubicación de la fuente es favorable?	SI
¿El nivel freático es accesible?	SI
¿Existe disponibilidad de agua?	SI
¿La zona donde se ubican las viviendas es inundable?	NO
TIPO DE SISTEMA	SA - 03

FUENTE: Elaboración propia 2021.

Tipo de sistema de agua potable para el presente proyecto de investigación: SA-03

(CAPT-M, L-CON, RES, DESF, L-ADUC, RED)

Donde:

CAP – **M**: Captación por manantial.

L - CON: Línea de conducción.

RES: Reservorio

DESF: Desinfección

L - ADUC: Línea de aducción

RED: Red de distribución

5.1.4. PARAMETROS DE DISEÑO DEL PROYECTO

TABLA 14PARAMETROS DE DISEÑO

Población actual:	575 habitantes (125 viviendas)
Habitantes por vivienda:	5 habitantes * vivienda
Periodo de diseño:	20 años (2021 – 2041)
Tasa de crecimiento:	0.00 %
Población de diseño:	575 habitantes
Población futura:	575 habitantes
Dotación:	80 lt/hab/día (para la sierra)

FUENTE: Elaboración propia 2021

5.1.5. CALCULO DE CAUDALES Y VARIACIONES DE CONSUMO

CAUDAL PROMEDIO

Qp = 0.615 lt/seg

CAUDAL MAXIMO DIARIO

Qmd = 0.799 lt/seg

CONSUMO MAXIMO HORARIO

Qmh = 1.230 lt/seg

CALCULO DEL CAUDAL UNITARIO

Qu = 0.0085 lt/seg

CALCULO DEL CONSUMO DIARIO DEL RESERVORIO

Qd = 53.14 m3/día

CALCULO DEL VOLUMEN DEL RESERVORIO

Vreg = 13.28 m3

5.1.6. DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION

LINEA DE CONDUCCION I

- ❖ COTA INICIAL: 855.00 m.s.n.m.
- ❖ COTA FINAL: 501.20 m.s.n.m.
- ❖ CAUDAL: 0.80 lt/seg
- **❖** LONGITUD: 2949.30 mts
- ❖ VELOCIDAD: 0.39 m/s
- ❖ DIAMETRO: Ø 2"
- ❖ MATERIAL: Tubería PVC C-10
- ❖ PRESION MINIMA: 5.77 m.c.a.
- ❖ PRESION MAXIMA: 43.62 m.c.a.

LINEA DE CONDUCCION II - I

- ❖ COTA INICIAL: 668.34 m.s.n.m.
- ❖ COTA FINAL: 551.20 m.s.n.m.
- ❖ CAUDAL: 0.80 lt/seg
- **❖** LONGITUD: 1308. 58 mts
- ❖ VELOCIDAD: 0.39 m/seg
- ❖ DIAMETRO: Ø 2"
- ❖ MATERIAL: Tubería PVC C-10
- ❖ PRESION MINIMA: 9.76 m.c.a.
- ❖ PRESION MAXIMA: 47.16 m.c.a.

LINEA DE CONDUCCION II - II

- ❖ COTA INICIAL: 668.95 m.s.n.m.
- ❖ COTA FINAL: 646.00 m.s.n.m.
- ❖ CAUDAL: 0.80 lt/seg
- ❖ LONGITUD: 23. 41 mts
- ❖ VELOCIDAD: 0.39 m/seg
- ❖ DIAMETRO: Ø 2"
- ❖ MATERIAL: Tubería PVC C-10
- ❖ PRESION: 22.87 m.c.a.

5.1.7. DISEÑO DE LA RED DE DISTRIBUCION

Para el diseño de la red de distribución se determinó que se va a instalar un total de 6186.97 metros de tubería de la cual; 2027.00 metros será de tubería de diámetro de 1 $\frac{1}{2}$ " PVC C – 10 y 4159.97 metros de tubería de diámetro de 1" PVC C – 10, con una presión mínima de 5.90 m.c.a. y una presión máxima de 36.63 m.c.a.

5.1.8. CONEXIONES DOMICILIARIAS

Se colocarán un total de 115 conexiones domiciliarias, dentro de estas se encuentran las 3 instituciones educativas y las 4 instituciones sociales. Estas serán con una conexión de la red matriz directo a la vivienda, se tomará un empalme con una Tee a reducción de 1 ½" a ½", a un ángulo de 90° en dirección a la vivienda y se graduará el caudal de ingreso a través de una válvula de control del mismo diámetro.

5.2. ANALISIS DE LOS RESULTADOS

5.2.1. POBLACION DE DISEÑO O FUTURA

Para el cálculo de la población de diseño se ha utilizado el método aritmético según la RM 192 – 2018.

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

Datos:

✓ Población Actual (Pa): 575 hab

✓ Tasa de crecimiento (r):

• Población en 2007: 11951 hab (Fuente INEI)

• Población en 2017: 11179 hab (Fuente INEI)

$$Tc = 100 * (\sqrt[n]{\frac{Pf}{Po}} - 1)$$

$$Tc = 100 * (\sqrt[10]{\frac{11179}{11951}} - 1)$$

$$Tc = -0.66 \%$$

Como la tasa de crecimiento resulto ser negativa, se tomará 0%, según lo indica la RM. 192 - 2018 – VIVIENDA y por otro lado también se puede utilizar el padrón de beneficiarios.

$$Tc = 0.00\%$$

→ Para la población futura, por tener una tasa de crecimiento 0.00% se ha considerado:

$$Pf = Pa$$

$$Pf = 575 \text{ hab}$$

5.2.2. CALCULO PARA CONSUMO MAXIMO ANUAL

Población:

- ❖ Dotación = 80 lt/hab.día (por ser de la Sierra)
- ❖ Población de diseño o futura = 575 hab

$$Qp = \frac{Pf * Dot}{86400}$$

$$Qp = \frac{575 * 80}{86400}$$

$$Qp1 = 0.532 lt/seg$$

Instituciones educativas:

Nivel inicial:

- ♦ Dotación = 20 lt/alumno.día (Según RM 192 2018)
- ❖ I.E. 116 (institución estatal) = 31 alumnos

$$Qp = \frac{N^{\circ} \ alumnos * Dot}{86400}$$

$$Qp = \frac{31 * 20}{86400}$$

$$Qp2 = 0.0072 lt/seg$$

Nivel primario:

- ❖ Dotación = 20 lt/alumno.día (Según RM 192 2018)
- ❖ I.E. 14319 (institución estatal) = 77 alumnos

$$Qp = \frac{N^{\circ} \ alumnos * Dot}{86400}$$

$$Qp = \frac{77 * 20}{86400}$$

$$Qp3 = 0.0178 \ lt/seg$$

Nivel secundario:

- ❖ Dotación = 25 lt/alumno.día (Según RM 192 2018)
- ❖ I.E. SANTA ROSA (institución estatal) = 155 alumnos

$$Qp = \frac{N^{\circ} \ alumnos * Dot}{86400}$$

$$Qp = \frac{155 * 25}{86400}$$

$$Qp4 = 0.0448 \ lt/seg$$

Otros Locales:

- ❖ Dotación = 10 lt/persona.día (Según RM 192 2018)
- ❖ Posta de salud = 97 hab

$$Qp = \frac{N^{\circ} \ habitantes * Dot}{86400}$$

$$Qp = \frac{97 * 10}{86400}$$

$$Qp5 = 0.0112 \ lt/seg$$

$$66$$

- ❖ Dotación = 1 lt/persona.día (Según RM 192 2018)
- ❖ Iglesia = 82 hab

$$Qp = \frac{N^{\circ} \ habitantes * Dot}{86400}$$

$$Qp = \frac{82 * 1}{86400}$$

$$Qp6 = 0.0009 \ lt/seg$$

- ❖ Dotación = 1 lt/persona.día (Según RM 192 2018)
- ❖ Coliseo de gallos = 12 hab

$$Qp=rac{N^{\circ}\ habitantes*Dot}{86400}$$

$$Qp=rac{12*1}{86400}$$

$$Qp7=0.0001\ lt/seg$$

- ❖ Dotación = 1 lt/persona.día (Según RM 192 2018)
- ❖ Salón comunal = 21 hab

$$Qp=rac{N^{\circ}\ habitantes*Dot}{86400}$$

$$Qp=rac{21*1}{86400}$$

$$Qp8=0.0002\ lt/seg$$

→ Para determinar el caudal máximo anual se deben sumar los resultados de los Qp obtenidos anteriormente:

$$Qp = Qp1 + Qp2 + Qp3 + Qp4 + Qp5 + Qp6 + Qp7 + Qp8$$

$$Qp = 0.532 + 0.0072 + 0.0178 + 0.0448 + 0.0112 + 0.0009 + 0.0001 + 0.0002$$

$$Qp = 0.615 \ lt/seg$$

5.2.3. CALCULO PARA CONSUMO MÁXIMO DIARIO

Según la RM 192 - 2018 para el cálculo del consumo máximo diario se debe considerar un coeficiente de variación (K1 = 1.30).

$$Qmd = K1 * Qp$$

$$Qmd = 1.30 * 0.615$$

$$Qmd = 0.799 lt/seg$$

5.2.4. CALCULO PARA CONSUMO MÁXIMO HORARIO

Según la RM 192 - 2018 para el cálculo del consumo máximo horario se debe considerar un coeficiente de variación (K2 = 2.00).

$$Qmh = K2 * Qp$$

$$Qmh = 2.00 * 0.615$$

$$Qmh = 1.230 lt/seg$$

5.2.5. CALCULO DE CAUDAL UNITARIO POR CONEXIONES

Conexiones domiciliarias:

$$Qu = \frac{Qp1 * 2}{N^{\circ} \ viviendas}$$

$$Qu = \frac{0.532 * 2}{125}$$

$$Qu = 0.0085 \ lt/seg$$

TABLA 15CAUDAL UNITARIO PARA INSTITUCIONES

INSTITUCIONES	Qp (lt/seg)	$Qu = Qp * K2 / N^{\circ} conexiones$
I.E. 116	0.0072	
I.E. 14319	0.0178	$\frac{(0.0072 + 0.0178 + 0.0448) * 2}{3}$
I.E. SANTA ROSA	0.0448	
Q unitario =		0.0465

FUENTE: Elaboración propia 2021

TABLA 16CAUDAL UNITARIO PARA OTROS

OTROS	Qp (lt/seg)	Qu = Qp * K2 / N° conexiones
POSTA DE SALUD	0.0112	
IGLESIA	0.0001	(0.0112 + 0.0001 + 0.0001 + 0.0002) * 2
COLISEO DE	0.0001	(0.0112 + 0.0001 + 0.0002) * 2
GALLOS	0.0001	4
ISALON	0.0002	
COMUNAL	0.0002	
Q unitario	=	0.0058

FUENTE: Elaboración propia 2021

5.2.6. CALCULO DEL VOLUMEN DEL RESERVORIO

❖ Diseño del reservorio:

$$Q \; dise\~no = Qp$$
 $Q \; dise\~no = 0.615 \; lt/seg$
 $Q \; dise\~no = (\frac{0.615}{1000}(3600*24))$
 $Q \; dise\~no = 53.14 \; m3/d\~na$

Consumo diario = 53.14 m3/ día

Volumen de almacenamiento:

Para calcular el volumen de almacenamiento o regulación en un sistema continuo por gravedad se considera la siguiente formula:

$$Vres = 25\% \ Qp * \frac{86400}{1000}$$

Donde:

Vres = Volumen de almacenamiento del reservorio (m3)

Qp = Caudal promedio anual (lt/seg)

$$Vres = 0.25 * 0.615 * \frac{86400}{1000}$$

$$Vres = 13.28 \, m3$$

→ Según la RM 192 – 2018 - Opciones tecnológicas para sistemas de abastecimiento en el ámbito rural, si el volumen del reservorio encontrado no es múltiplo de 5 se deberá considerar la siguiente tabla.

TABLA 17VOLUMEN DEL RESERVORIO

RANGO	V _{alm} (REAL)	SE UTILIZA:
1 – Reservorio	≤ 5 m ³	5 m ³
2 – Reservorio	> 5 m³ hasta ≤ 10 m³	10 m ³
3 – Reservorio	> 10 m³ hasta ≤ 15 m³	15 m ³
4 – Reservorio	> 15 m³ hasta ≤ 20 m³	20 m ³
5 – Reservorio	> 20 m³ hasta ≤ 40 m³	40 m ³
1 – Cisterna	≤ 5 m ³	5 m ³
2 – Cisterna	> 5 m³ hasta ≤ 10 m³	10 m ³
3 – Cisterna	> 10 m³ hasta ≤ 20 m³	20 m ³

FUENTE: RM 192 – 2018 – OPCIONES TECNOLOGICAS PARA SISTEMAS DE ABASTECIMIENTO EN EL AMBITO RURAL

→ Por lo tanto, se va a considerar un volumen de reservorio de 15 m3.

$$Vres = 15.00 \, m3$$

* Tiempo de llenado del reservorio

$$T \ llenado = rac{Vres}{Qp * 3.6}$$
 $T \ llenado = rac{15}{0.615 * 3.6}$
 $T \ llenado = 6.78 \ hrs$

5.2.7. DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION

TABLA 18DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION

]	DISEÑO	DE LINEA I	DE CONDUC	CION]
				GATTO : T	LOVOV	COTA DE	RASANTE	ъ	DIA I I I I I I I I I I I I I I I I I I	DIAMETRO	DIAMETRO	D 113	Cota Pie	zometrica	D ::	T 7	QL ACT TO T
ELEMENTO	TRA	MO	С	CAUDAL 1/s	LONGITUD Km	Inicial m.s.n.m.	Final m.s.n.m.	Desnivel del Terreno m	DIAMETRO Calculado Pulg.	Comercial Pulg	Interno Pulg	Perdida carga tramo Hf(m)	Inicial m.s.n.m.	Final m.s.n.m.	Presión m	Velocidad (m/s)	CLASE DE LA TUBERIA
CAPT. N° 01 - CAPT. N° 02	0.00	61.82	150	0.80	0.062	855.00	849.00	6.00	1.02	2	2	0.23	855.00	854.77	5.77	0.39	TUBERIA PVC C- 10
CAPT. N° 02 - CAPT. N° 03	61.82	103.17	150	0.80	0.041	849.00	843.00	6.00	0.94	2	2	0.15	849.00	848.85	5.85	0.39	TUBERIA PVC C- 10
CAPT. N° 03 - CAPT. N° 04	103.17	134.75	150	0.80	0.032	843.00	835.00	8.00	0.84	2	2	0.12	843.00	842.88	7.88	0.39	TUBERIA PVC C- 10
CAPT. N° 04 - FILTRO	134.75	186.42	150	0.80	0.052	835.00	828.00	7.00	0.95	2	2	0.19	835.00	834.81	6.81	0.39	TUBERIA PVC C- 10
FILTRO - VP N°1	186.42	522.00	150	0.80	0.336	828.00	820.00	8.00	1.36	2	2	1.23	828.00	826.77	6.77	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°1 - V.A N°1	522.00	549.00	150	0.80	0.027	820.00	810.00	10.00	Z	2	2	0.10	820.00	819.90	9.90	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 01- V.P N°02	549.00	730.00	150	0.80	0.181	810.00	800.00	10.00	1.15	2	2	0.66	810.00	809.34	9.34	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°2 - V.A N°2	730.00	780.00	150	0.80	0.050	800.00	790.00	10.00	0.88	2	2	0.18	800.00	799.82	9.82	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 02- V.P N°03	780.00	860.00	150	0.80	0.080	790.00	780.00	10.00	0.97	2	2	0.29	790.00	789.71	9.71	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°3 - V.A N°3	860.00	1,005.00	150	0.80	0.145	780.00	770.00	10.00	1.09	2	2	0.53	780.00	779.47	9.47	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 03- V.P N°04	1,005.00	1,120.00	150	0.80	0.115	770.00	760.00	10.00	1.04	2	2	0.42	770.00	769.58	9.58	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°4 - V.A N°4	1,120.00	1,160.00	150	0.80	0.040	760.00	750.00	10.00	0.84	2	2	0.15	760.00	759.85	9.85	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 04- V.P N°05	1,160.00	1,240.00	150	0.80	0.080	750.00	739.00	11.00	0.95	2	2	0.29	750.00	749.71	10.71	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°5 - V.A N°5	1,240.00	1,375.00	150	0.80	0.135	739.00	710.00	29.00	0.87	2	2	0.49	739.00	738.51	28.51	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 05- V.P N°06	1,375.00	1,390.00	150	0.80	0.015	710.00	690.00	20.00	0.60	2	2	0.05	710.00	709.95	19.95	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°6 - V.A N°6		1,495.00	150	0.80	0.105	690.00	646.00	44.00	0.76	2	2	0.38	690.00	689.62	43.62	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 06- V.P N°07	1,495.00	1,605.00	150	0.80	0.110	646.00	635.00	11.00	1.01	2	2	0.40	646.00	645.60	10.60	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°7 - V.A N°7	1,605.00	1,690.00	150	0.80	0.085	635.00	620.00	15.00	0.90	2	2	0.31	635.00	634.69	14.69	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 07- V.P N°08	1,690.00	1,720.00	150	0.80	0.030	620.00	608.00	12.00	0.76	2	2	0.11	620.00	619.89	11.89	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°8 - V.A N°8	Í	1,800.00	150	0.80	0.080	608.00	597.60	10.40	0.96	2	2	0.29	608.00	607.71	10.11	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N° 08- V.P N°09	1,800.00	1,980.00	150	0.80	0.180	597.60	569.80	27.80	0.93	2	2	0.66	597.60	596.94	27.14	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VP N°9 - V.A N°9	1,980.00	2,510.00	150	0.80	0.530	569.80	525.50	44.30	1.05	2	2	1.94	569.80	567.86	42.36	0.39	TUBERIA PVC C- 10
V.A N°9 - RESERVORIO	2,510.00	2,949.30	150	0.80	0.439	525.50	501.20	24.30	1.15	2	2	1.61	525.50	523.89	22.69	0.39	TUBERIA PVC C- 10

2949.30000

Fuente: Elaboración propia 2021

TUBERIA A INSTALAR								
TUBERIA PVC C-10	Ø=	2 "	2,949.30 mts					
TUBERIA PVC C-10	Ø=	1 1/2"						
TUBERIA PVC C-10	Ø=	1 "	0.00 mts					
TUBERIA PVC C-10	Ø=	3/4"	0.00 mts					
TUBERIA F°G°	Ø=	2 "	0.00 mts					
TUBERIA F°G°	Ø=	1 1/2"	0.00 mts					
TUBERIA F°G°	Ø=	1 "	0.00 mts					
TUBERIA F°G°	Ø=	3/4"	0.00 mts					

TOTAL DE TUBERIA A INSTALAR

2,949.30

TABLA 19DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION II – 1

	DISEÑO DE LINEA DE CONDUCCION II - 1																
						COTA DE I	RASANTE						Cota Pie	zometrica			
ELEMENTO	TRA	AMO	С	CAUDAL l/s	LONGITUD Km	Inicial m.s.n.m.	Final m.s.n.m.	Desnivel del Terreno m	DIAMETRO Calculado Pulg.	DIAMETRO Comercial Pulg	DIAMETRO Interno Pulg	Perdida carga tramo Hf(m)	Inicial m.s.n.m.	Final m.s.n.m.	Presión m	Velocidad (m/s)	CLASE DE LA TUBERIA
CAPT. N° 05 - VA. P N° 01	0.00	205.00	150	0.80	0.205	668.34	645.00	23.34	0.99	2	2	0.75	668.34	667.59	22.59	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VAL. P N°01- VAL. A N°01	205.00	270.00	150	0.80	0.065	645.00	635.00	10.00	0.93	2	2	0.24	645.00	644.76	9.76	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VAL. A N°01- VAL. P N°02	270.00	430.00	150	0.80	0.160	635.00	623.00	12.00	1.08	2	2	0.59	635.00	634.41	11.41	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VAL. P N°02 - VAL. A N°02	430.00	460.00	150	0.80	0.030	623.00	610.00	13.00	0.75	2	2	0.11	623.00	622.89	12.89	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VAL. A N°02- VAL. P N°03	460.00	600.00	150	0.80	0.140	610.00	598.00	12.00	1.05	2	2	0.51	610.00	609.49	11.49	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VAL. P N°03 - VAL. A N°03	600.00	690.00	150	0.80	0.090	598.00	583.00	15.00	0.91	2	2	0.33	598.00	597.67	14.67	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VAL. A N°03- VAL. P N°04	690.00	860.00	150	0.80	0.170	583.00	550.00	33.00	0.89	2	2	0.62	583.00	582.38	32.38	0.39	TUBERIA PVC C- 10
VAL. P N°04 - RESERVORIO	860.00	1,308.58	150	0.80	0.449	550.00	501.20	48.80	1.00	2	2	1.64	550.00	548.36	47.16	0.39	TUBERIA PVC C- 10

1308.58

Fuente: elaboración propia 2021

	TUBERIA A INSTALAR								
TUBERIA PVC C-10	Ø=	2 "	1,308.58 mts						
TUBERIA PVC C-10	Ø =	1 1/2"							
TUBERIA PVC C-10	Ø =	1 "	0.00 mts						
TUBERIA PVC C-10	Ø =	3/4"	0.00 mts						
TUBERIA F°G°	Ø=	2 "	0.00 mts						
TUBERIA F°G°	Ø=	1 1/2"	0.00 mts						
TUBERIA F°G°	Ø =	1 "	0.00 mts						
TUBERIA F°G°	Ø =	3/4"	0.00 mts						
		·							
	TOTAL DE TUBERIA A I	NSTALAR	1,308.58						

TABLA 20DISEÑO DE LA LINEA DE CONDUCCION II – 2

DISEÑO DE LINEA DE CONDUCCION II - 2																
					COTA DE I	RASANTE						Cota Pie	zometrica			
ELEMENTO	TRAMO	С	CAUDA L l/s	LONGITU D Km	Inicial m.s.n.m.	Final m.s.n.m.	Desnivel del Terreno m	DIAMETRO Calculado Pulg.	DIAMETR O Comercial Pulg		Perdida carga tramo Hf(m)	Inicial m.s.n.m.	Final m.s.n.m.	Presió n m	Velocida d (m/s)	CLASE DE LA TUBERIA
CAPT. Nº 06 - C. REUNION	0.00 23.41	150	0.80	0.023	668.95	646.00	22.95	0.63	2	2	0.09	668.95	668.87	22.87	0.39	TUBERIA PVC C-10

Fuente: Elaboración propia 2021

		TUBERIA A INSTALAR	
TUBERIA PVC C-10	Ø=	2 "	23.41 mts
TUBERIA PVC C-10	Ø=	1 1/2"	
TUBERIA PVC C-10	Ø=	1 "	0.00 mts
TUBERIA PVC C-10	Ø=	3/4"	0.00 mts
TUBERIA F°G°	Ø=	2 "	0.00 mts
TUBERIA F°G°	Ø=	1 1/2"	0.00 mts
TUBERIA F°G°	Ø=	1 "	0.00 mts
TUBERIA F°G°	Ø=	3/4"	0.00 mts

TOTAL DE TUBERIA A INSTALAR

5.2.8. CALCULO HIDRAULICO DEL RESERVORIO

> CAUDAL DE DISEÑO

$$\textit{Q dise} \|o = (\frac{\textit{Qp}}{1000}(3600 * 24))$$

$$Q \; dise \|o = (\frac{0.615}{1000}(3600 * 24))$$

$$Q dise \tilde{n}o = 53.14 \, m3/dia$$

> VOLUMEN DE REGULACION

Caudal de diseño= Caudal medio diario

% de regulación:

25 %

Para capacidades medianas y pequeñas, como es el caso de los proyectos de abastecimiento de agua potable en poblaciones rurales, resulta tradicional y económica la construcción de un reservorio apoyado de forma cuadrada o circular.

Para el presente proyecto se considerará un reservorio circular con techo plano.

Volumen de regulación (Vr):

$$Vr = 0.25*Qp*86400/1000$$

Para el presente proyecto **no se considera volumen** contra incendio y volumen de reserva por ser de ámbito rural con poblaciones menores a 2000 hab. RM 192-2018-VIVIENDA.

Por tanto, se toma como el volumen de reservorio:

VR= 15.0 m3

> CONSUMO MAXIMO DIARIO

$$Qmd = \frac{Qd}{24}$$

$$Qmd = \frac{53.14}{24}$$

$$Qmd = 2.21 \, m3/h$$

> CAPACIDAD DEL RESERVORIO

$$Vt = Vreg + Vperdida$$

Para el cálculo del volumen de perdida, por criterio se considerará el 3% del caudal de diseño. Dicha agua será destinada para el lavado del reservorio.

$$Vperdida = 3\% Qd$$

$$Vperdida = 0.03 * 53.14$$

$$Vperdida = 1.594 m3$$

Ahora procedemos a aplicar la fórmula para hallar la capacidad del reservorio.

$$Vt = Vreg + Vperdida$$

 $Vt = 13.28 + 1.594$
 $Vt = 14.874 ---- CUMPLE!$

> DIMENSIONAMIENTO DEL RESERVORIO

Se plantea un reservorio apoyado de sección circular con techo plano.

$$V_{R} = \frac{\pi D^{2}}{4} h$$

$$Vr = \frac{\pi * 3.00^2}{4} * 2.00$$

$$Vr = 14.13$$

$$H = h + B.L$$
$$B.l \ge 0.30m$$

 $BL = 0.40 \ge 0.30 \text{ m} \rightarrow CUMPLE$

$$H = 2.00 + 0.40$$

 $H = 2.40$

Donde:

VR: Volumen de

reservorio

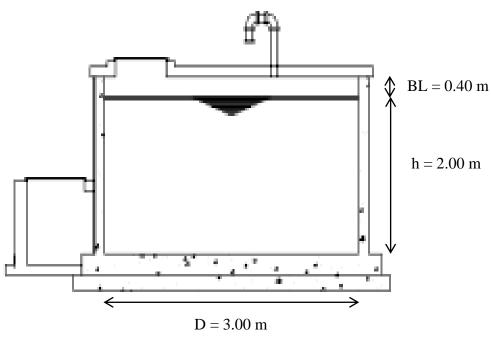
D: Diámetro

interno

h: Altura de agua

H: Altura interno

BL: Borde libre



Se recomienda la relación de D/h este entre 0.5 y 3. Para el presente proyecto asumiremos 1.08.

D=	3.00 m
h= BL=	2.00 m
BL=	0.40 m

Volumen muerto:

$$Vmuerto = 5\% Vr$$
 $Vmuerto = 0.05 * 14.13$
 $Vmuerto = 0.706$

Volumen total del reservorio:

$$Vt = Vres + Vm$$

 $Vt = 14.13 + 0.706$
 $Vt = 14.836$ → CUMPLE!

> Tubería de llegada:

El diámetro está definido por la tubería de conducción, debe proveerse de un by - pass para atender situaciones.

> Tubería de salida:

El diámetro de la tubería de salida será el correspondiente al diámetro de la línea de aducción.

> Tubería de limpia:

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

Caudal de descarga:

$$Q_d = \frac{VR}{t}$$

VR= 15.00 m3 (volumen de reservorio)

t = 0.50 horasQd = 0.008 m3/s

> Velocidad de descarga:

$$V_d = \sqrt{2 * g * h}$$

h= 2.00 m

(altura de nivel de agua del reservorio)

Vd = 6.26 m/s

Diámetro de Tubería de Limpia:

$$d = \sqrt{\frac{4*Q_d}{\pi*V_d}}$$

d= 2.00 pulg.

Usamos tubería PVC de 2"

> Tubería de rebose:

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

> By Pass:

Se instalará una tubería con una conexión directa entre la entrada y la salida, de manera que cuando se cierre la tubería de entrada al reservorio de almacenamiento, el caudal ingrese directamente a la línea de aducción. Esta constara de una válvula compuerta que permita el control del flujo de agua con fines de mantenimiento y limpieza del reservorio.

5.2.9. CALCULO DEL SISTEMA DE COCLARACION POR GOTEO

Para el cálculo del sistema de cloración por goteo se deben considerar los siguientes datos:

Dosis adoptada:	1	mg/lt de hipoclorito de calcio
Porcentaje de cloro activo	65%	
Concentración de la solución	0.25%	
Equivalencia 1 gota	0.00005	lt

- → Para la dosis adoptada, esta debe ser mayor o igual a la unidad.
- \rightarrow El porcentaje de cloro activo se debe considerar dentro de un rango de 65 70%.
- → Para la concentración de la solución se tomará el 25%
- → La equivalencia de 1 gota en litros es igual 0.00005 lt.

Se colocarán los datos correspondientes a la tabla N°23 para obtener los siguientes resultados:

Datos:

- \rightarrow V reservorio (m³) = 15.00 m³
- \rightarrow Caudal máximo diario (Qmd) (lps) = 0.80 lps
- \rightarrow Dosis (mg/lt) = 1 mg/lt
- → Porcentaje de cloro activo (%) = 65% (Según RM 192 2018)
- → Concentración de la solución (%) = 25%
- → Volumen de bidón adoptado en litros (lt) = 60 lt

✓ Peso de hipoclorito de calcio o sodio necesario \rightarrow P = Q*d

Donde: Q: Caudal de agua a clorar

d: dosificación

✓ Peso del producto comercial en base al porcentaje de cloro \Rightarrow Pc = P*100/r

Donde: P: Peso de hipoclorito de calcio

r: Porcentaje de cloro activo que contiene el producto comercial

✓ Caudal horario de solución de hipoclorito (qs) en función de la concentración de la solución preparada. \rightarrow q_s = $Pc * \frac{100}{c}$

Donde: Pc: Peso del producto comercial

c: concentración de la solución

- \checkmark El valor de qs permite seleccionar el equipo dosificador requerido
- ✓ Cálculo del volumen de la solución, en función del tiempo de consumo del recipiente en el que se almacena dicha solución \rightarrow Vs = qs * t

Donde: q_s: Caudal horario de solución de hipoclorito

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.

TABLA 21CALCULO DEL SISTEMA DE COCLARACION POR GOTEO

V	Qmd	Qmd		P	r	Pc		C	qs	qs t		Vs	
V reservorio (m3)	Qmd Caudal máximo diario (lps)	Qmd Caudal máximo diario (m3/h)	Dosis (gr/m3)	P peso de cloro (gr/)	r Porcentaje de cloro activo (%)	Pc Peso producto comercial (gr/h)	Pc Peso producto comercial (Kgr/h)	C concentración de la solución (%)	qs Demanda de la solución (l/h)	t Tiempo de uso del recipiente (h)	Vs volumen solución (l)	Volumen Bidón adoptado Lt.	qs Demanda de la solución (gotas/s)
RA 5	0.30	1.08	1.00	1.08	65%	1.67	0.0017	25%	0.67	12	8.00	60	4
RA 10	0.80	2.88	1.00	2.88	65%	4.43	0.0044	25%	1.77	12	21.27	60	10
RA 15	0.80	2.88	1.00	2.88	65%	4.43	0.0044	25%	1.77	12	21.27	60	10
RA 20	1.20	4.33	1.00	4.33	65%	6.66	0.0067	25%	2.67	12	31.98	120	15
RA 25	1.50	5.41	1.00	5.41	65%	8.33	0.0083	25%	3.33	12	39.97	120	19
RA 40	2.41	8.66	1.00	8.66	65%	13.33	0.0133	25%	5.33	12	63.98	150	30
RE 10	0.60	2.17	1.00	2.17	65%	3.33	0.00	25%	1.33	12	15.99	60	7
RE 15	0.90	3.25	1.00	3.25	65%	5.00	0.01	25%	2.00	12	24.01	60	11

FUENTE: Elaboración propia 2021.

Cálculo de caudal de goteo constante

Para el cálculo del caudal de goteo constante se aplicará la siguiente formula:

Qgoteo=
$$C_d * A * (2*g*h)^{0.5}$$

Donde:

Qgoteo= Caudal que ingresa por el orificio

$C_d =$	Coeficiente de descarga (0.6) =	0.6	unidimensional
A=	Área del orificio (ø 2.0 mm) =	3.142E-06	m^2
g=	Aceleración de la gravedad=	9.81	m/s^2
h=	Profundidad del orificio	0.005	m

Qgoteo=
$$Cd * A * (2*g*h)0.5$$

Qgoteo=
$$0.6 * 3.14 \times 10^{-6} * (2*9.81*0.005)^{0.5}$$

Qgoteo=
$$5,90387x10^{-7} \text{ m}^{3}/\text{s}$$

- Qgoteo en litros por segundo = Qgoteo * 1000

Qgoteo=
$$5,90387x10^{-7} \text{ m}^3/\text{s} * 1000$$

- Una gota = 0.00005 lt

$$Qgoteo = 0.000590387 / 0.00005$$

$$Qgoteo = 11.80774 gotas/s$$

5.2.10. DISEÑO ESTRUCTURAL DEL RESERVORIO

CRITERIOS DE DISEÑO

- El tipo de reservorio a diseñar será superficialmente apoyado.
- Las paredes del reservorio estarán sometidas al esfuerzo originado por la presión del agua.
- El techo será una losa de concreto armado, su forma será de bóveda, la misma que se apoyará sobre una viga perimetral, esta viga trabajará como zuncho y estará apoyada directamente sobre las paredes del reservorio.
- Losa de fondo, se apoyará sobre una capa de relleno de concreto simple, en los planos se indica.
- Se diseñará una zapata corrida que soportará el peso de los muros e indirectamente el peso del techo y la viga perimetral.
- A su lado de este reservorio, se construirá una caja de control, en su interior se ubicarán los accesorios de control de entrada, salida y limpieza del reservorio.
- Se usará los siguientes datos para el diseño:

PREDIMENSIONAMIENTO

V:	Volumen del reservorio	15.00	m³	
$d_{i:}$	Diámetro interior del Reservorio		et:	Espesor de la losa del techo.
$d_{e:}$	Diámetro exterior del Reservorio		H:	Altura del muro.
ep:	Espesor de la Pared		h:	Altura del agua.
f:	Flecha de la Tapa (forma de bóveda)		a:	Brecha de Aire.

Cálculo de la altura del muro " H ":

Considerando las recomendaciones prácticas, tenemos que para:

		ALTURA DE
VOLUMEN (m³)	ALTURA (m)	AIRE (m)
10 -60	2.20	0.60
60 -150	2.50	0.80
150 -500	2.50 -3.50	0.80
600 -1000	6.50 como máx	0.80
más 1000	10.00 como máx	1.00

Asumiremos: h

Altura de salida de agua hs = 0.00 m.

$$H = h + a = 2.00 + 0.4$$
 $H = 2.40$ m.

$$HT = H + E losa = 2.55$$

Cálculo del diámetro interior "di":

Remplazando los valores:

Cálculo del espesor de pared " ep ":

Se calcula considerando dos formas:

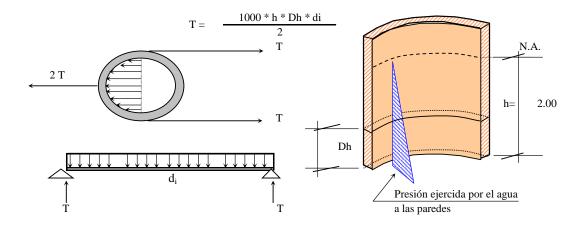
1.- Según company:
$$ep = (7 + 2h/100) \text{ cm}$$
.

h = altura de agua en metros = 2.00 m.

Remplazando, se

tiene:
$$ep = 7.04$$
 cm.

2.- Considerando una junta libre de movimiento entre la pared y el fondo, se tiene que sólo en la pared se producen esfuerzos de tracción. La presión sobre un elemento de pared situado a "h" metros por debajo del nivel de agua es de g agua * h (Kg/cm²), y el esfuerzo de tracción de las paredes de un anillo de altura elemental "h" a la profundidad "h" tal como se muestra en el gráfico es:



Analizando para un Dh =

1.00 m

Remplazando en la formula, tenemos:

T =3000 Kg.

La Tracción será máxima cuando el agua llega H =

2.40 m.

Remplazando en la formula, tenemos:

T máx. = 3600 Kg.

Sabemos que la fuerza de Tracción admisible del concreto se estima de 10% a 15% de su resistencia a la compresión, es decir:

$$Tc = f'c * 10\% * 1.00m * ep, igualando a "T" (obtenido)$$

Despejando, obtenemos:
$$ep = 1.71 \text{ cm. } es < e1, \text{ no se tendrá en cuenta}$$

Por facilidad de construcción y practica es recomendable usar como espesor de pared:

Cálculo del diámetro exterior "de":

$$D_e = d_i + 2 * e_p = 3.30 m$$

Cálculo del espesor de la losa del techo "e t":

Como la losa de cubierta del reservorio será de forma plana, su diseño estructural y el cálculo del acero de refuerzo se calculará haciendo uso de la fórmula de As mínimo para la sección mayor o más crítica. Dicha losa se asentará sobre las paredes por intermedio de una junta de cartón asfaltico, evitándose así empotramientos que originarían grietas en las paredes por flexión.

Metrado de cargas:

=	360	Kg/m²
=	200	Kg/m ²
=	100	Kg/m²
=	50	Kg/m²
=	710	Kg/m²
	= = = =	= 200 = 100 = 50

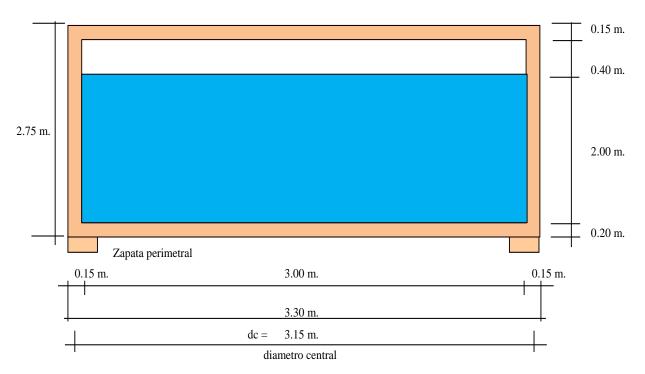
Área de la Losa=
$$p * d_i^2 / 4 = 7.07 \text{ m}^2$$

Peso = P= $710 \text{ Kg/m}^2 * 7.07 \text{ m}^2$ \rightarrow P = 5018.69 Kg .

Para diseño de la Losa asumimos un espesor de losa.

$$e_t = 15.00 cm$$

Valores del predimensionado:



Peso específico del concreto \forall c = 2.40 Tn/m³

Peso específico del agua $a = 1.00 \text{ Tn/m}^3$

Zapata perimetral:

$$b = 0.60 \text{ m}.$$

$$h = 0.35 \text{ m}.$$

METRADO DEL RESERVORIO.

Losa de techo: e =	15.00 cm	$\pi \times di^2 * e * \forall c / 4 =$	3.08 Ton.
Muros o pedestales laterales		$\pi \times dc * e *h * \forall c =$	8.55 Ton.
Peso de zapata corrida		$\pi \times dc * b * h * \forall c =$	4.99 Ton.
Peso de Losa de fondo		$\pi \times di^2 * e * Yc /4 =$	4.11 Ton.
Peso del agua		$\pi \times di^2 * h * \forall a / 4 =$	14.14 Ton.
Peso Total a considerar:			34.86 Ton.

Diseño y cálculos:

Considerando lo siguiente:

a.- Cuando el reservorio está vacío, la estructura se encuentra sometida a la acción del suelo, produciendo un empuje lateral; como un anillo sometido a una carga uniforme repartida en su perímetro.

b.- Cuando el reservorio está lleno, la estructura se encuentra sometida a la acción del agua, comportándose como un pórtico invertido siendo la junta de fondo empotrada.

Cuando el Reservorio está Vacío: Acción del suelo en las paredes del reservorio.

Momentos flectores:

$$M = Mo . M1 . X1 = qt . r^{2/2} (1 - cos\emptyset) - qt . r^{2/6}$$

Cálculo del valor de qt:

Según datos del Estudio de Suelos, tenemos que : $Peso \ especifico \ del \ suelo \ \delta s = 1.81 \ Tn/m^3 \\ Angulo \ de \ fricción \ interna \ \emptyset = 11.50 \ ^\circ$

Vamos a considerar una presión del terreno sobre las paredes del reservorio de una altura de h = 0.30 m \Rightarrow es decir, la estructura está enterrado a esta profundidad.

Por mecánica de suelos sabemos que el coeficiente de empuje activo $Ka = Tang^2 (45 + \emptyset/2)$

Además, cuando la carga es uniforme se tiene que Ws/c → Ps/c = Ka * Ws/c, siendo:

 $W_S/c = qt$

Ps/c = Presión de la sobrecarga =

 $\delta s. h = Ka. qt$ qt

 $qt = \delta s. h / Ka$

Remplazando tenemos:

Ka = 1.498

Asi tenemos que:

 $qt = 0.36Tn/m^2$

Aplicando el factor de carga util: qt u = 1.55. qt = 0.56Tn/m²

Cálculo de los Momentos flectores:

Datos necesarios: r = radio = 1.575 m. $qt u = 0.56Tn/m^2$ L anillo = 9.90 m.

Cuando
$$0 \le \theta \le \pi/3$$

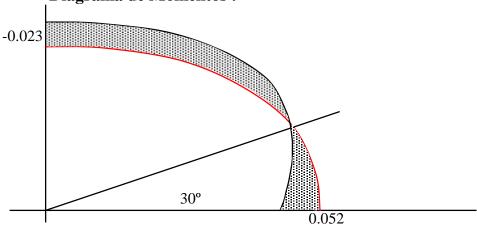
 $Mu = qt. r^2/2 (1 - cos\emptyset) - qt. r^2/6$

Cuando
$$0 \le \theta \le \pi/6$$

Mu = qt. r² / 2 (1-senØ) - qt. r² [1 - cos (30 - Ø)]

	Mu (T-			-	
	m /	Mu (T-m / m-		Mu (T-m /	Mu (T-m /
Ø	anillo)	anillo)	Ø	anillo)	m-anillo)
0.00°	-0.232	-0.023	0.00°	0.510	0.052
10.00°	-0.022	-0.022	5.00°	0.506	0.051
20.00°	-0.019	-0.019	10.00°	0.492	0.050
30.00°	-0.014	-0.014	15.00°	0.469	0.047
40.00°	-0.007	-0.007	20.00°	0.437	0.044
48.15°	0.000	0.000	25.00°	0.397	0.040
60.00°	0.012	0.012	30.00°	0.348	0.035

Diagrama de Momentos :



Cálculo de Esfuerzos cortantes.

Cuando $0 \le \theta \le \pi/3$
Q = (1/r) * dM/dØ = qtu . r senØ /2

	Mu (T-m /
Ø	anillo)
0.00°	0.000
10.00°	0.077
20.00°	0.151
30.00°	0.221
40.00°	0.284
50.00°	0.339

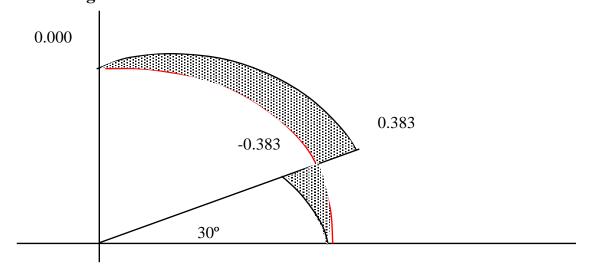
60.00°

Cuano	do $0 \le \theta \le \pi/6$
Mu =	qtu. r $[-\cos\emptyset/2 + \sin(30 - \emptyset)]$

Ø	Mu (T-m / anillo)
0.00°	0.000
5.00°	-0.067
10.00°	-0.133
15.00°	-0.198
20.00°	-0.262
25.00°	-0.324
30.00°	-0.383

Diagrama de Cortantes :

0.383

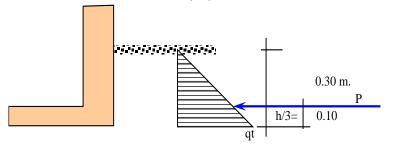


Cálculo de acero en las paredes del Reservorio debido a los esfuerzos calculados:

ep =	15 cm.		recubrim.=	2.5 cm	f'c =	210 kg/cm ²		$\beta = 0.85$
$p \min = 0.002$					f y =	4200 kg/c	em²	$\emptyset = 0.90$
M(Tn-				As	As	As	Ø a	
m)	b (cm)	d(cm)	a (cm)	(cm^2)	min	diseño	usar	Disposición
0.052	100.00	12.02	0.027	0.11	2.40	2.40	3/8	Ø 3/8 @ 0.30 m

Acero Vertical

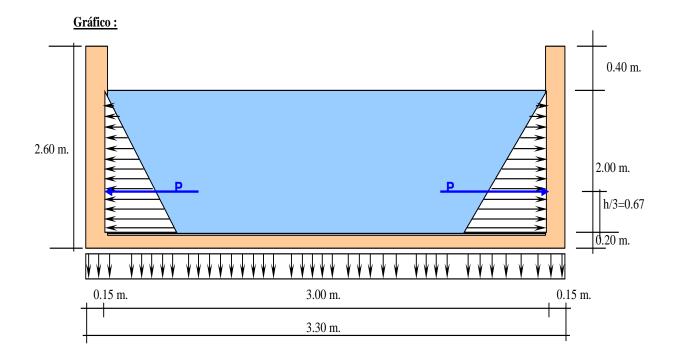
Se hallará con el momento de volteo (Mv)

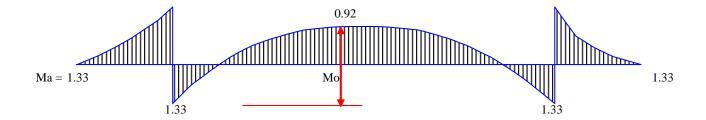


$P = qt \cdot h / 2 =$	0.084 Ton.
Mv = P. h/3 =	0.008 Ton-m
Mvu = 1.55 * Mv =	0.013 Ton-m

M(Tn-				As	As				
m)	b (cm)	d(cm)	a (cm)	(cm^2)	min	p=As/bd	1/2	As Total	Disposición
0.013	100.00	11.87	0.007	0.03	2.37	0.0020	3	3.80	Ø 1/2 @ 0.30

Diseño del reservorio (Lleno) considerando: la unión de fondo y pared Rígida (empotramiento).





Analizando una franja de un metro de ancho, de los marcos en "U", tenemos el siguiente diagrama de momentos:

Calculando:

$$P = (\delta a. H^2 / 2) * 1.00 m. = 2.00 Ton.$$

$$Ma = P. H / 3 = 1.33 \text{ Ton-m}$$

$$Mu = Ma * 1.55 = 2.07 \text{ Ton-m}$$

Para el momento en el fondo de la losa se despreciará por completo la resistencia del suelo.

Presión en el fondo W= δa . H = 2.00 Ton/m = Carga repartida

 $Mo = W. D^2 / 8 = 2.25 Ton-m.$

La tracción en el fondo será: T = W. D/2 = 3.00 Ton.

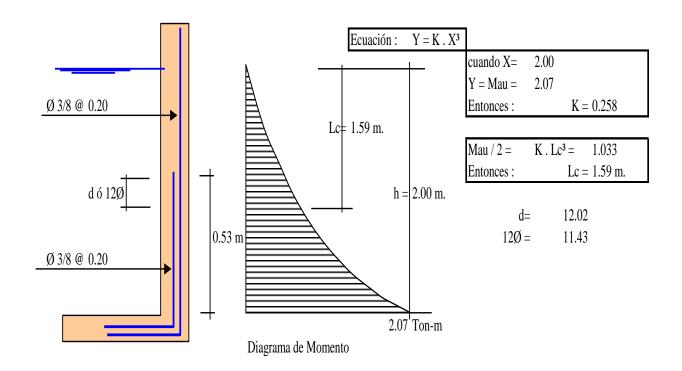
Cálculo de acero en las paredes del Reservorio debido a los esfuerzos calculados:

Acero Vertical

Ton-

Mau = 4.04 m

M(Tn-m)	b (cm)	d(cm)	a (cm)	As (cm²)	As min	p=As/bd	3/8	As Total	Dispo	sición
									Ø 3/8	
2.07	100.00	12.02	1.12	4.77	2.40	0.0040	4	2.85	@	0.20



Cortante asumido por el concreto en una franja de 1.00 m.:

 $Vn = \emptyset \ Vc = \emptyset \ 0.53 \ \sqrt{210 * b * d}, \text{ siendo } b = 100 \text{cm}.$ $\emptyset = 0.85$ d = 0.12 m. Vn = 7.85 Ton.

La tracción en el fondo de la losa Vu = T =

3.00 Ton.

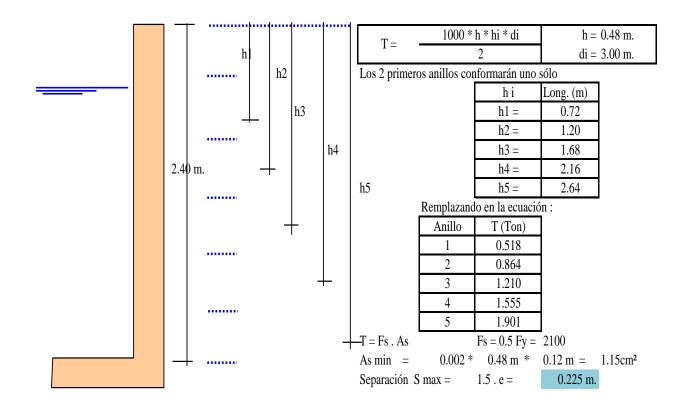
Vu < Vn, Ok!

Acero Horizontal:

Tal como se calculó para el predimensionamiento del espesor de la pared, Las tracciones en un anillo, se encontrará considerando en las presiones máximas en cada anillo. Ya que los esfuerzos son variables de acuerdo a la profundidad, el anillo total lo dividimos en :

5 anillos de

0.48 m. de altura



Por esfuerzo de tracción, tenemos que:

Anillo	T(Kg)	As (cm²)	As (usar)	3/8"	Total, cm ²	Disposición
1	518.40	0.25	1.15	4	2.85	Ø 3/8@ 0.230
2	864.00	0.41	1.15	3	2.14	Ø 3/8@ 0.200
3	1209.60	0.58	1.15	3	2.14	Ø 3/8@ 0.200
4	1555.20	0.74	1.15	3	2.14	Ø 3/8@ 0.160
5	1900.80	0.91	1.15	3	2.14	Ø 3/8@ 0.160

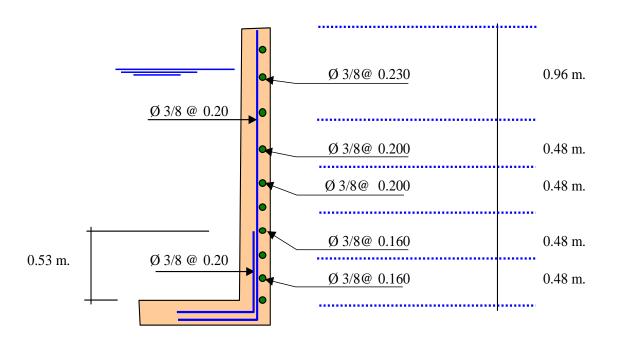
Asimismo, consideramos acero mínimo en la otra cara del muro

Acero Longitudinal: lo consideramos como acero de montaje: Ø 3/8@ 0.30

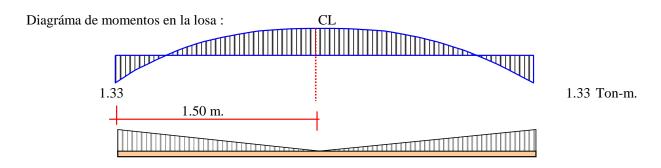
Acero Horizontal: consideramos (2/3) del Acero mínimo 2/3 * 1.15cm² = 0.77cm²

Ø 3/8 @ 0.50 m.

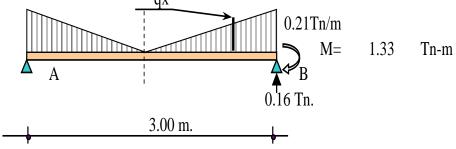
Disposición final del acero:



Diseño y Cálculo de acero en la losa de fondo del Reservorio:



Peso Total = $\delta a * H * \square * R^2 =$ 14.14 Ton. Carga unitaria por unidad de longitud = $q = H * \delta a$ / Longitud del circulo= 0.21Tn/m



Cálculo del cortante a una distancia "X":

Se hallará el valor de "qx" en

función de "x"

$$q_1 = 0.141 * (1.500 - X)$$

Cortante

" V_x ":

$$Vx = R - P - 0.5 * (q' + q_x) *X$$

0.159

-0.212 X +

 $0.071 X^2$

Momento

"Mx":

$$Mx = -M + (R - P) * X - qx * X^2 / 2 - (q' - qx) * X^2 / 3$$

 $Mx = -1.33 + 0.159 x -0.106 X^2 + 0.024 X^3$

Valores:

X(m) =	0.00	0.25	0.50	0.75	1.00	1.25	1.50
V (Ton) =	0.16	0.22	0.28	0.36	0.44	0.53	0.64
M (Tn-m)							
=	-1.33	-1.30	-1.28	-1.26	-1.26	-1.25	-1.25

Chequeo

por

cortante:

Cortante asumido por el concreto en una

franja de 1.00 m.:

$$Vc = \emptyset \ 0.53 \ \sqrt{210} \ * \ b \ * \ d, \ siendo$$
 $b = 100cm.$
 $d = 0.20m.$
 $\emptyset = 0.85$

Vc = 13.06 Ton.

La tracción máxima en

la losa es Vu = T =

0.64 Ton

T<Vc,Ok!

Diseño y Cálculo de acero en la cimentación:

Acero Positivo

1.55 * 1.25 = Mau = 1.94 Tn - m

4.00 cm recubrim=

10000111111		C111							
			a	As	As		As		
M(Tn-m)	b (cm)	d(cm)	(cm)	(cm^2)	min	p=As/bd	usar	Ø	Disposición
1.94	100.00	15.52	0.80	3.40	3.10	0.0022	3.40	3/8	Ø 3/8 @ 0.20 m

Acero de repartición, Usaremos

el As min = 3.10

As		
usar	Ø	Disposición
3.10	3/8	Ø 3/8 @ 0.20 m

por criterio se usará

Acero Negativo:

Mau = 3.10 Ton-m

Longitud = $Lc = (12\emptyset \text{ ó d}) = 0.16 \text{ m}.$

d= 15.52 cm

 $12\emptyset = 11.43 \text{ cm}$

M(Tn-			a	As	As				
m)	b (cm)	d(cm)	(cm)	(cm ²)	min	p=As/bd	As usar	Ø	Disposición
2.07	100.00	15.52	0.85	3.62	3.10	0.0023	3.62	3/8	Ø 3/8 @ 0.10 m

As usar	Ø	Disposición
3.10	3/8	Ø 3/8 @ 0.20 m

por criterio se usará

Diseño de la zapata corrida:

La zapata corrida soportará una carga lineal uniforme de:

Losa de

techo: 3.08 Ton.

L = 9.42 m.

Peso por metro lineal = 1.76 Ton/ml

Muro de

reservorio: 8.55 Ton.

Peso de

zapata : 4.99 Ton.

16.62 Ton.

Según el estudio de

Suelos indica que: $qu = 1.190 \text{ Kg/cm}^2$

Ancho de zapata corrida (b) b = Peso por

metro lineal / qu =

1.76 / 11.90 = 0.1

0.15 m.

Para efectos de construcción asumiremos:

b = 0.60 m.

Permitiéndonos una

reacción neta de:

 $\sigma_n = \text{Peso por}$

metro lineal /

 $b = 1.76 / 0.60 = 0.294 \text{ Kg/cm}^2$

se puede apreciar que la reacción

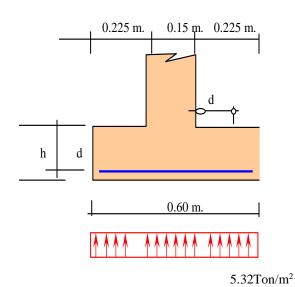
neta < qu, Ok!

La presión neta de diseño o rotura: $\sigma_{nd} = \delta s * Peso por metro$

lineal / Azap. = $\delta s * \sigma_n =$

 1.81Tn/m^3 *0.294 = 5.3Ton/m^2

El peralte efectivo de la zapata se calculará tomando 1.00 metro lineal de zapata:



Bien se sabe que el cortante crítico o actuante está a una distancia "d" del muro, del gráfico podemos decir:

$$Vu = 5.32 * (23 - d) / b * d b = 100cm.$$

Cortante asumido por el concreto:

$$Vc = \emptyset \ 0.53 \ \sqrt{210}$$
, siendo $fc = 210 Kg/cm^2$

$$\emptyset = 0.85$$

Remplazando, tenemos Vc= 65.28Tn/m²

Igualando a la primera

ecuación: d = 0.02 m.

recubrimiento:

$$r = 4cm.$$
 $h = d + r + \emptyset/2$

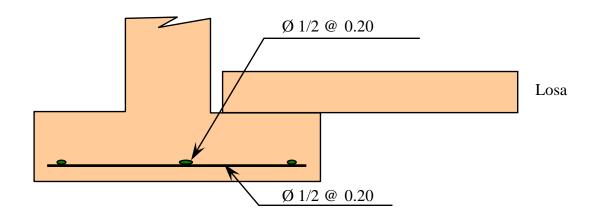
h = 6.47cm. Adoptamos:

$$h = 0.35 \text{ m}.$$

Momento actuante en la sección crítica (cara del muro): M

$$M = 5.32Tn/m2 *0.23^2/2 = 0.135 Tn-m$$

M(Tn-m)	b (cm)	d(cm)	a (cm)	As (cm²)	As min	p=As/bd	As usar	Ø	Disposición
0.135	100.00	30.37	0.028	0.12	6.07	0.0020	6.07	1/2	Ø 1/2 @ 0.20 m



Diseño de losa cubierta:

Cálculo de acero:

*En muro o pared delgada, el acero por metro lineal no debe exceder a:

22.5cm²

As = 30 * t * f'c / fy

siendo:

t = espesor de la losa = 0.15 m.

Remplazando, tenemos:

As=

*Cálculo del Momento.

Área Total de la Losa = 7.07 m2

Peso de la Losa = 2.50 Tn

Sobrecarga = 100 Kg/m2 0.70 Tn

Carga Total = 4.69Tn

Considerando dos apoyos en los extremos

R = 2.35Tn

Vmax = 2.35Tn

Mmax = 1.76Tn-m

*Acero por efectos de Flexión (Af):

Para este caso se colocará el acero mínimo:

A f min = $0.002 \times 100 \times 12.02 = 2.40 \text{ cm}^2$

Acero a compresión teniendo en cuenta:

*Af <

22.50 cm²

 $Af = 2.40 \text{ cm}^2$

Como podemos apreciar: Af < As max. Ok!

2.5 Ø 1/2

 $A_{total} = 3.17 \text{ cm}^2 \text{ Si cumple con el acero requerido}$

Ø 1/2 @ 20.00 m

*Acero sometido a tracción:

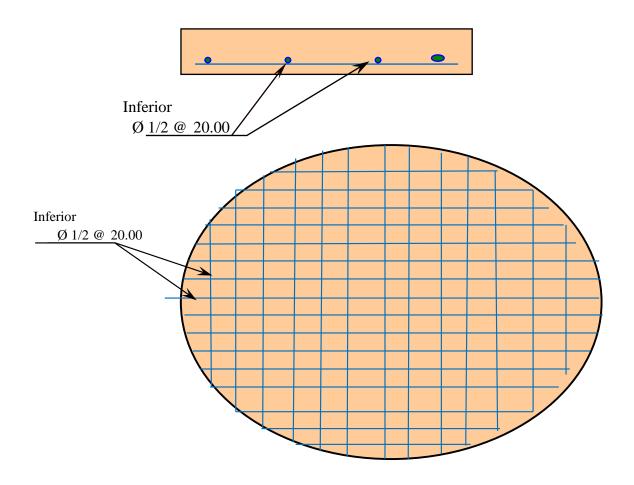
M = 1.760 Tn-m

recubrim= 2.5cm

M(Tn- m)	b (cm)	d(cm)	a (cm)	As (cm²)	As min	As usar	Ø	Disposición
1.760	100.00	12.02	0.949	4.03	2.40	4.03	3/8	Ø 3/8 @ 1.40 m

No se necesita refuerzo superior

Disposición final del acero:



ANALISIS SISMICO DEL RESERVORIO

Para el presente diseño se tendrá en cuenta las "Normas de Diseño sismo - resistente".

$$H = \frac{Z.U.S.C.P}{R}$$

R = 7.5 Corresponde a la ductibilidad global de la estructura, involucrando además consideraciones sobre amortiguamiento y comportamiento en niveles próximos a la fluencia.

Remplazando todos estos valores en la Formula general de "H", tenemos lo siguiente:

Factor de amplificación sismica"C":

	1
hn	2.40m.
Cr	45
Тр	0.9

T=hn/Cr=	T =	0.053
C=2.5(Tp/T)^1.25		85.51
	C =	2.5

DATOS:	
Factor de suelo	1.20
factor de uso	1.50
factor de zona	0.35
factor de reducción de la	
fuerza sísmica	6.00
numero de niveles	1.00

Determinación de la Fuerza Fa como T es:

Peso Total de la Estructura: P

P = Peso de la edificación, para determinar el valor de H, se tendrá en cuenta 2 estados, Uno será cuando el reservorio se encuentra lleno y el otro cuando el reservorio se encuentra vacío.

RESERVORIO LLENO:

$$P = Pm + Ps/c$$

Para el peso de la sobre carga Ps/c, se considera el 80% del peso del agua.

Pm = 34.86 Tn. P agua = 14.14 Tn.Ps/c = 11.31 Tn.

P = 34.86 + 11.31

P = 46.17 Tn.

12.12 46.17 = Tn.

Para un metro lineal de muro:

H =

Remplazando

Lm = 9.57 m.

0.263 x

H = 1.266

RESERVORIO VACIO: P =

Pm + Ps/c

Para el peso de la sobre carga Ps/c, se considera el 50% de la estructura.

Pm = 34.86 - 14.14Tn. = 20.72

Ps/c = 10.36Tn.

Remplazando $H = 0.263 \text{ x} \quad 31.08 = 8.16 \text{Tn}.$

Para un metro lineal de muro: Lm = 9.57 m.

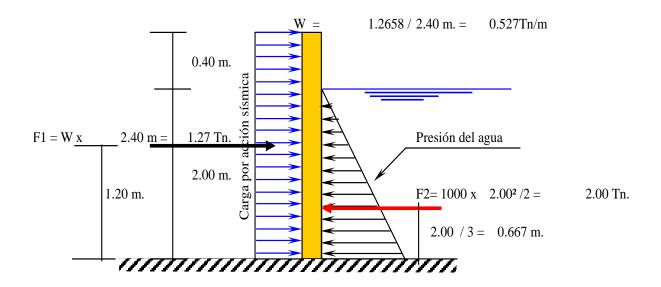
H = 0.852

DISEÑO SISMICO DE MUROS

Como se mencionaba anteriormente, se tendrán 2 casos, Cuando el reservorio se encuentra Lleno y Cuando está vacío.

Reservorio Lleno

El Ing^o Oshira Higa en su Libro de Antisísmica (Tomo I), indica que para el diseño sísmico de muros las fuerzas sísmicas sean consideradas uniformemente distribuidas:



$$M1=F1 x$$
 1.20 m = 1.519 Tn-m. $M2=F2 x$ 0.67 m = 1.333 Tn-m.

Momento Resultante =
$$M1 - M2 = 1.519 - 1.333 = 0.186$$

$$Mr = 0.186$$
Este momento es el que absorbe la parte traccionada por efecto del sismo.

Importante: Chequeo de "d" con la cuantía máxima: $d_{max} = [0.53x10^5 / (0.236 \text{ x F/c x b})]^{\frac{1}{2}} = 3.27 \text{ cm}$. El valor de "d" con el que se está trabajando es mayor que el "d" máximo, Ok!

Cálculo del acero vertical:

M(Tn-			a	As	As				
m)	b (cm)	d(cm)	(cm)	(cm ²)	min	p=As/bd	1/2	Total	Disposición
0.186	100.00	12.02	0.096	0.41	2.40	0.0020	3	3.80	Ø 1/2 @ 0.30

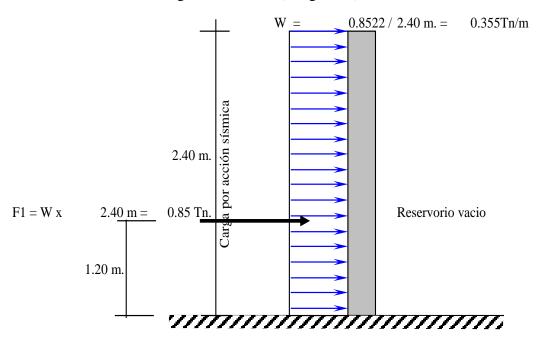
Cálculo del acero horizontal:

Se considera el acero mínimo que es As= 2.40 cm²

3/8	Total	Disposición
4	2.85	Ø 3/8 @ 0.25

Reservorio vacío:

La idealización es de la siguiente manera (ver gráfico)



Este momento es el que absorbe la parte

 $M1=F1 \times 1.20 \text{ m} = 1.023 \text{ Tn-m} = Mr \text{ traccionada por efecto del sismo.}$

Importante: Chequeo de "d" con la cuantía máxima:

$$d_{max} = [0.53 \times 10^5 / (0.236 \times F/c \times b)]^{1/2} = 3.27 \text{ cm}.$$

El valor de "d" con el que se está trabajando es mayor que el "d" máximo, Ok!.

Cálculo del acero vertical:

M(Tn-			a	As	As					
m)	b (cm)	d(cm)	(cm)	(cm ²)	min	p=As/bd	1/2	Total	Disposic	ión
1.023	100.00	12.02	0.542	2.30	2.40	0.0020	4	5.07	Ø 1/2 @	0.20

Cálculo del acero horizontal:

Se considera como acero a As $min = 2.40 \text{ cm}^2$

3/8	Total	Disposición				
5	3.56	Ø 3/8 @ 0.20				

Disposición final de acero en

los muros:

El diseño definitivo de la pared del reservorio verticalmente, se da de la combinación desfavorable; la cual es combinando el diseño estructural en forma de pórtico invertido, donde:

$$Mu =$$

$$2.067$$
Tn-m y un As =

Mientras que en la condición más desfavorable del diseño sísmico presenta lo siguiente:

$$Mu =$$

$$y un As =$$

$$2.40~\text{cm}^2$$

Esto corresponde en la condición cuando el reservorio está vacío

Finalmente se considera el

momento máximo:

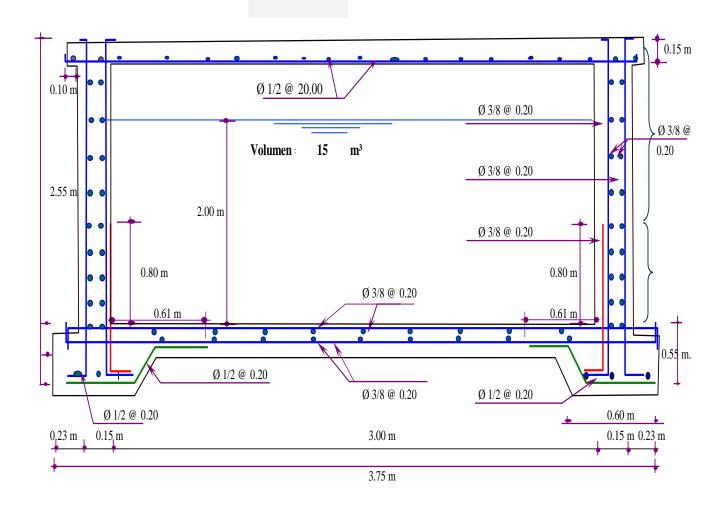
Con este Momento Total se calcula el acero que irá en la cara interior del muro.

M(Tn-m)	b (cm)	d(cm)	a (cm)		As min	p=As/bd	3/8	Total	Disposic	ión
2.07	100.00	12.02	1.122	4.77	2.40	0.0040	4	2.85	Ø 3/8 @	0.20

El acero horizontal será el mismo que se calculó, quedando de esta manera la siguiente disposición de acero.

Así mismo, el acero se calculó con M = 1.023 Tn - m se colocará en la cara exterior de los muros.

DISPOSICION FINAL DE ACERO EN TODO EL RESERVORIO



5.2.11. DISEÑO DE LA RED DE DISTRIBUCION

TABLA 22DISEÑO DE LA RED DE DISTRIBUCION

RESING TRAND TRA							DIS	SEÑO I	DE RED DE D	ISTRIBUCIO	N- SISTEMA	<u>1</u>						
RASHO Fig. Final No. F					CALIDAL	LONGITUD			Desnivel del	DIAMETRO	DIAMETRO	DIAMETRO	Pardida carga	Cota Piez	zométrica	Preción	Velocidad	CLASE DE LA
VC. N°01 V.C. N°02 V.P.N° N°02 V.P.N° N°03 V.P.N° N°04 V.C. N°03 V.P.N° N°05 00 200.00 150 1.086 0.10 470.00 10.00 10.00 1.21 11/2 11/2 3.54 480.00 476.46 6.46 0.953 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0 17.0	ELEMENTO	TRA	MO	С														TUBERIA
NOS		0.00	40.00	150	1.230	0.04	501.20	490.00	11.20	0.97	1 1/2	1 1/2	1.32	501.20	499.88	9.88	1.079	TUBERIA PVC C- 10
01 0500 200.0 100 1050 50.0 101 1506 0.14 450.0 470.0 10.0 1.21 112 112 112 1.12 2.62 470.0 46.0 6.40 9.95 10 VP.N°10 1 V.R.N°10 1 V		40.00	65.00	150	1.167	0.03	490.00	480.00	10.00	0.88	1 1/2	1 1/2	0.75	490.00	489.25	9.25	1.023	TUBERIA PVC C- 10
NOI		65.00	200.00	150	1.086	0.14	480.00	470.00	10.00	1.21	1 1/2	1 1/2	3.54	480.00	476.46	6.46	0.953	
03 80.00 80.	N°01	200.00	300.00	150	1.086	0.10	470.00	459.00	11.00	1.12	1 1/2	1 1/2	2.62	470.00	467.38	8.38	0.953	
02 98.00 55.00 150 0.915 0.27 448.00 442.00 11.00 1.28 11.2 11.2 5.10 448.00 442.00 5.00 0.803 10 V.P. N°02 V.C. N°04 V.A. 662.00 150 0.915 0.09 437.00 423.00 14.00 0.97 11.12 11.2 1.66 437.00 423.00 422.60 10.60 0.83 TUBERIA F 10 V.A. N°02 - V.P. N°03 0.00 150 0.664 0.04 423.00 412.00 11.00 0.76 11.15 11.2 11.2 0.40 423.00 422.60 10.60 0.83 TUBERIA F 10 V.A. N°02 - V.P. N°03 0.00 150 0.664 0.30 412.00 400.50 11.50 11.50 11.51 11.2 11.2 11.2 11.2 11.2 11.2 0.40 408.83 8.33 0.583 TUBERIA F 10 V.P. N°03 0.00 176.00 150 0.664 0.18 400.50 387.00 13.50 1.00 11.15 11.2 11.2 11.2 11.2 1.86 400.50 398.64 11.64 0.583 TUBERIA F 10 V.P. N°03 - V.C. N°05 V.P. N°03 11.50 150 0.431 0.00 387.00 370.00 17.00 0.37 11.12 11.2 11.2 0.02 387.00 386.98 16.98 0.378 TUBERIA F 10 V.P. N°04 V.P. N°05	03	300.00	308.00	150	1.086	0.01	459.00	448.00	11.00	0.67	1 1/2	1 1/2	0.21	459.00	458.79	10.79	0.953	
N°04 S/S,00 662,00 700,00 150 0.915 0.915 0.094 423,00 423,00 423,00 14,00 0.97 11/2 11/2 1.106 437,00 425,00 10,00 0.805 11,00 V.C. N°04 - V.A. N°02 - V.P. N°03 - V.C. N°04 - V.A. N°05 - V.A. N°05 180,00 135,00 135,00 362,00 354,00 354,00 354,00 355,00 355,00 355,00 305,00 11,00 0.71 11/2 11/2 11/2 0.20 354,00 353,00 354,00 307,00 11,00 0.71 11/2 11/2 0.20 354,00 353,00 345,71 10,71 11/2 1.107	02	308.00	575.00	150	0.915	0.27	448.00	437.00	11.00	1.28	1 1/2	1 1/2	5.10	448.00	442.90	5.90	0.803	
N°02 06-00 70.00 150 0.664 0.04 425.00 412.00 11.00 0.66 11.10 0.06 11.12 11.12 0.40 425.00 425.00 10.80 0.553 10 0.80 0.553 10	N°04	575.00	662.00	150	0.915	0.09	437.00	423.00	14.00	0.97	1 1/2	1 1/2	1.66	437.00	435.34	12.34	0.803	
N° 03 - V.C. N° 03 - V.C. N° 05 - V.A. N° 05 1176.00 150 0.664 0.18 400.50 387.00 13.50 1.00 1.1/2 1.1/2 1.1/2 1.86 400.50 398.64 11.64 0.583 10.865 1.00 V.C.N° 05 - V.A. N° 05 1176.00 1180.00 150 0.431 0.00 387.00 370.00 17.00 0.37 1.1/2 1.1/2 1.1/2 0.02 387.00 386.98 16.98 0.378 TUBERIA F 10.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 V.A. N° 03 - V.P. N° 04 - V.A. N° 04 - V.C. N° 06 - V.P. N° 04 - V.C. N° 06 - V.P. N° 04 - V.C. N° 06 - V.P. N° 05 - V.C. N° 05 - V	N°02	662.00	700.00	150	0.664	0.04	423.00	412.00	11.00	0.76	1 1/2	1 1/2	0.40	423.00	422.60	10.60	0.583	
N° 05 100.00 176.00 150 0.604 0.18 400.50 387.00 13.50 1.30 1.10 1.112 1.12 1.36 400.50 398.04 11.64 0.583 10. V.C.N° 05 - V.A.N° 03 - V.P. 1180.00 130 0.431 0.00 387.00 370.00 370.00 370.00 387.00 387.00 387.00 387.00 387.00 387.00 388.98 16.98 0.378 TUBERIA P. 10. V.A.N° 03 - V.P. 1180.00 1325.00 150 0.431 0.15 370.00 362.00 8.00 0.91 1.112 1.112 0.69 370.00 369.31 7.31 0.378 TUBERIA P. 10. V.A.N° 04 - V.A. 1325.00 1425.00 150 0.431 0.10 362.00 354.00 8.00 0.84 1.12 1.12 0.47 362.00 361.53 7.53 0.378 TUBERIA P. 10. V.A.N° 04 - V.A. 1325.00 1425.00 1480.00 150 0.431 0.04 354.00 346.00 8.00 0.71 1.112 1.112 0.20 354.00 353.80 7.80 0.378 TUBERIA P. 10. V.C.N° 06 - V.P. 148.00 1725.00 150 0.197 0.26 346.00 335.00 11.00 0.71 1.112 1.112 0.29 346.00 345.71 10.71 0.173 TUBERIA P. 10. V.P.N° 05 - V.C. 1725.00 2027.00 150 0.171 0.30 335.00 328.00 7.00 0.76 1.112 1.112 0.26 335.00 334.74 6.74 0.150 TUBERIA P. 10. V.C.N° 05 - V.C. 1725.00 2027.00 150 0.063 0.28 490.00 470.00 20.00 0.41 1 1 0.27 490.00 489.73 19.73 0.124 TUBERIA P. 10. V.C.N° 02 TAPON N° 01 0.00 366.00 150 0.081 0.37 480.00 465.00 15.00 0.51 1 1 1 0.56 480.00 479.44 14.44 0.159 TUBERIA P. 10.	N° 03	700.00	1000.00	150	0.664	0.30	412.00	400.50	11.50	1.15	1 1/2	1 1/2	3.17	412.00	408.83	8.33	0.583	
03	N° 05	1000.00	1176.00	150	0.664	0.18	400.50	387.00	13.50	1.00	1 1/2	1 1/2	1.86	400.50	398.64	11.64	0.583	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	03	1176.00	1180.00	150	0.431	0.00	387.00	370.00	17.00	0.37	1 1/2	1 1/2	0.02	387.00	386.98	16.98	0.378	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	N°04	1180.00	1325.00	150	0.431	0.15	370.00	362.00	8.00	0.91	1 1/2	1 1/2	0.69	370.00	369.31	7.31	0.378	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	N°04	1325.00	1425.00	150	0.431	0.10	362.00	354.00	8.00	0.84	1 1/2	1 1/2	0.47	362.00	361.53	7.53	0.378	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	N°06	1425.00	1468.00	150	0.431	0.04	354.00	346.00	8.00	0.71	1 1/2	1 1/2	0.20	354.00	353.80	7.80	0.378	
N°07 1725.00 2027.00 150 0.171 0.30 335.00 328.00 7.00 0.76 11/2 11/2 0.26 335.00 334.74 6.74 0.150 10	N°05	1468.00	1725.00	150	0.197	0.26	346.00	335.00	11.00	0.71	1 1/2	1 1/2	0.29	346.00	345.71	10.71	0.173	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1725.00	2027.00	150		0.30	335.00	328.00	7.00	0.76	1 1/2	1 1/2	0.26	335.00	334.74	6.74	0.150	TUBERIA PVC C- 10
V.C.N°02 TAPON N°02 0.00 366.00 150 0.081 0.37 480.00 465.00 15.00 0.51 1 1 0.56 480.00 479.44 14.44 0.159 TUBERIA P 10		0.00	282.00	150		0.28	490.00	470.00	20.00	0.41	1	1	0.27	490.00	489.73	19.73	0.124	TUBERIA PVC C- 10
$N^{\circ}02$ 0.00 366.00 150 0.081 0.37 480.00 465.00 15.00 0.51 1 1 0.56 480.00 479.44 14.44 0.159 10						0.5=	400		1.00	0.5:	-	_		105.55	4=6		0.4==	TUBERIA PVC C-
		0.00	366.00	150		0.37	480.00	465.00	15.00	0.51	1	1	0.56	480.00	479.44	14.44	0.159	

TI GAYOO TI GAAYOO	0.00	4== 00	4.50	0.4=4	0.40	440.00	420.00	40.00	0.56			4.00	440.00	446.00	4.5.00	0.225	TENDEDLI DEIG G 40
V.C.N°03 - V.C.P N°01	0.00	175.00	150	0.171	0.18	448.00	430.00	18.00	0.56	1	1	1.08	448.00	446.92	16.92	0.337	TUBERIA PVC C-10
V.C.P. N°01 - TAPON	175.00	452.00	150	0.090	0.28	430.00	423.00	7.00	0.59	1	1	0.52	430.00	429.48	6.48	0.177	TUBERIA PVC C-10
N°03																	
				0.000													
V.C.P N° 01 - TAPON	0.00	276.00	150	0.072	0.28	430.00	422.00	8.00	0.52	1	1	0.34	430.00	429.66	7.66	0.142	TUBERIA PVC C-10
N° 04						30000		0100		_	_				1100		
				0.000													
V.C.N°04 - V.C.P N°01	0.00	100.00	150	0.251	0.10	423.00	407.00	16.00	0.59	1	1	1.26	423.00	421.74	14.74	0.496	TUBERIA PVC C-10
V.C.P. N°01 - TAPON N°05	100.00	484.00	150	0.117	0.38	407.00	394.00	13.00	0.61	1	1	1.17	407.00	405.83	11.83	0.230	TUBERIA PVC C-11
				0.000													
V.C.P. N°01 - TAPON N°06	0.00	359.00	150	0.117	0.36	407.00	398.00	9.00	0.65	1	1	1.09	407.00	405.91	7.91	0.230	TUBERIA PVC C-11
11 00				0.000													
V.C.N°05 - V.C.P N°01	0.00	34.00	150	0.233	0.03	387.00	350.00	37.00	0.39	1	1	0.37	387.00	386.63	36,63	0.461	TUBERIA PVC C-10
V.C.P. N°01 - TAPON		34.00	130	0.233	0.03	307.00	330.00	37.00		1	1	0.57	307.00	300.03		*****	TOBERIAT VC C-10
N°07	34.00	361.00	150	0.117	0.33	350.00	320.00	30.00	0.50	1	1	1.00	350.00	349.00	29.00	0.230	TUBERIA PVC C-10
				0.000													
V.C.P. N°01 - TAPON	0.00	309.00	150	0.108	0.31	350.00	315.00	35.00	0.46	1	1	0.81	350.00	349.19	34.19	0.213	TUBERIA PVC C-10
N°08	0.00	207.00	100		0.01	220.00	212.00	22.00	0.10	•	•	0.01	220.00	547.17	54.17	0.215	TOBERETTYCCTV
				0.000													
V.C.N°06 - V.C.P N°01	0.00	62.00	150	0.233	0.06	346.00	320.00	26.00	0.47	1	1	0.68	346.00	345.32	25.32	0.461	TUBERIA PVC C-10
V.C.P. N°01 - TAPON N°09	62.00	350.00	150	0.126	0.29	320.00	305.00	15.00	0.57	1	1	1.01	320.00	318.99	13.99	0.248	TUBERIA PVC C-11
				0.000													
V.C.P. N°01 - TAPON N°10	0.00	231.00	150	0.081	0.23	320.00	308.00	12.00	0.49	1	1	0.36	320.00	319.64	11.64	0.159	TUBERIA PVC C-10
11 10				0.000													
V.C.N°07 - V.C.P N°01	0.00	34.00	150	0.144	0.03	328.00	306.00	22.00	0.36	1	1	0.15	328.00	327.85	21.85	0.283	TUBERIA PVC C-10
V.C.P. N°01 - TAPON	0.00	21.00															
N°11					Λ 11	306.00	290.00	16.00	0.49	1	1	0.51	306.00	305.49	15.49	0.142	TUBERIA PVC C-11
	34.00	444.00	150	0.072	0.41	300.00	220.00	2000									
A second	34.00	444.00	150	0.072	0.41	300.00	250.00	20100								VII 12	
V.C.P. N°01 - TAPON N°12	0.00	444.00 245.97	150		0.25	306.00	285.00	21.00	0.40	1	1	0.24	306.00	305.76	20.76	0.124	TUBERIA PVC C-10

Fuente: Elaboración propia 2021

TUBERIA PVC C-10	Ø=	2 1/2"	0.00 mts
TUBERIA PVC C-15	Ø=	2 ''	0.00 mts
TUBERIA PVC C-10	Ø=	2 ''	0.00 mts
TUBERIA PVC C-10	Ø=	1 1/2"	2,027.00 mts
TUBERIA PVC C-10	Ø=	1 "	4,159.97 mts
TUBERIA PVC C-15	Ø=	3/4''	0.00 mts
TUBERIA PVC C-10	Ø=	3/4"	0.00 mts

TOTAL DE TUBERIA A INSTALAR 6,186.97

TUBERIA I	F°G° EN TRA	MO PVC	
Ø =	2 ''	0.000	
Ø =	1 1/2"	0.000	
Ø=	1 "	0.000	
Ø=	3/4''	0.000	

TOTAL DE TUBERIA F°G° EN PVC

0.000

VI. CONCLUSIONES

- ♣ El presente proyecto de tesis fue elaborado con la finalidad de brindar una ampliación y rehabilitar el sistema de abastecimiento de agua potable, se beneficiarán 115 viviendas y 03 Instituciones Educativas (inicial, primaria y secundaria), 01 Posta de Salud, 01 Iglesia, 01 Coliseo y 01 Salón Comunal. El Caserío Sarayuyo cuenta con una densidad poblacional de 5 hab/vivienda, así se obtuvo una población actual de 575 habitantes. Debido a que la tasa de crecimiento poblacional resulto negativa, se asumió una población futura igual a la población actual, según lo estipula la RM 192 2018 de vivienda.
- ♣ Se realizó el diseño y ampliación de la línea de conducción en el Caserío Sarayuyo, con un caudal promedio de 0.80 lt/seg, una velocidad de 0.39 m/seg, un diámetro de tubería de 2" PVC C-10. La línea de conducción I, II -1 y II -2 que tienen una longitud de 2949.30 m, 1308.58 m y 23,41 m, con una presión mínima de 5.77 m.c.a. y una presión máxima de 43.62 m.c.a, 9.76 m.c.a. 47.16 m.c.a. y una presión de 22.87 m.c.a. Así mismo, la red de distribución tiene una longitud total de 6186.97 metros de tubería de la cual; 2027.00 metros, tubería de diámetro de 1 ½" PVC C − 10 y 4159.97 metros, tubería de diámetro de 1" PVC C − 10, con una presión mínima de 5.90 m.c.a. y una presión máxima de 36.63 m.c.a.
- ♣ Se realizó el diseño hidráulico y estructural del reservorio, con un volumen de 15 m3 de concreto armado, se encuentra ubicado en las coordenadas N79.92417 y E4.553875 y contará con las siguientes dimensiones: altura de agua (h) = 2.00 m, borde libre (a) = 0.40 m, espesor de losa de techo (e_t) = 0.15 m, espesor de losa de fondo (e_f) = 0.20m, Di = 3.00 m y una altura total (H) = 2.75 m.

- ♣ Se realizó el respectivo análisis físico, químico y bacteriológico de la muestra de agua extraída de la fuente de abastecimiento del Caserío Sarayuyo y se determinó que esta no presenta coliformes y se considera apta para el consumo humano con un previo tratamiento (cloración por goteo − hipoclorito de calcio). Se ha considerado una dosis de 1 mg/lt, un porcentaje de cloro activo de 65%, una concentración de solución del 25% para un reservorio apoyado de 15 m³. Se obtuvo el peso de hipoclorito de calcio de 2.88 gr, un peso comercial de 4.43 gr/h, un caudal horario de solución de hipoclorito de 1.77 lt/h, un volumen de solución de 21.27 lt y una demanda de solución por gotas de 10 gotas/seg.
- ♣ Se realizó el estudio de suelos con fines de cimentación y ampliación en el Caserío Sarayuyo, mediante la exploración de 04 calicatas, las mismas que fueron ubicadas y realizadas por el autor de la presente tesis y se determinó que presentan 0.12% de contenido de ataque a los sulfatos encontrándose en una exposición MODERADA de sulfatos (0.10% a 0.20%). No sé a detectado Nivel Freático dentro de la profundidad investigada. Es un tipo de suelo CL (Arcilla inorgánica arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta). Cuenta con una capacidad admisible (qad) igual a 1.19 kg/cm2 y un peso específico de suelo igual a 1.81 Tn/m³.

ASPECTOS COMPLEMENTARIOS

RECOMENDACIONES

- ♣ Se recomienda a los integrantes de la JASS realizar charlas informativas a la población del Caserío Sarayuyo sobre el cuidado del agua y el uso exclusivo del mismo para evitar el desperdicio excesivo del agua potable.
- ♣ Se recomienda realizar un adecuado control, operación y mantenimiento al sistema de abastecimiento de agua potable cada dos meses para asegurar un buen funcionamiento y que este cumpla con su vida útil proyectada.
- ♣ Se recomienda al personal encargado de realizar los trabajos de operación y mantenimiento, leer el Manual de Operación y Mantenimiento para Sistemas de Agua Potable y Saneamiento ya que en este se encuentra explicado paso a paso el procedimiento para dichos fines.
- ♣ Se recomienda realizar un monitoreo constante a los componentes del sistema de abastecimiento de agua potable (Captación, línea de conducción, reservorio, redes de distribución) para evitar daños en sus estructuras y de esta manera preservar el sistema proyectado para su buen funcionamiento y satisfacción de sus usuarios.

REFERENCIAS BIBLIOGRAFICAS

- Resolución Ministerial N°192-2018 NORMA TECNICA DE DISEÑO:
 OPCIONES TECNOLOGICAS PARA SISTEMAS DE SANEAMIENTO EN EL AMBITO RURAL. NORMA..
- 2. ROMERO ROMERO EC. AMPLIACION Y MEJORAMIENTO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE LA COMUNIDADLA ESMERALDA, DEL CANTON SIGSIG, PROVINCIA DE AZUAY. TESIS. ECUADOR: UNIVERSIDAD DEL AZUAY.
- 3. FERNANDEZ J, RANGEL G. DIAGNOSTICO Y PROPUESTA DE REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE LA URBANIZACION LOS CASTORES DEL ESTADO DE MIRANDA. TESIS. VENEZUELA: UNIVERSIDAD CATOLICA ANDRES BELLO.
- 4. CARRILLO I, E. Q. Rediseño y optimización hidráulica del sistema de agua potable de los barrios Mushuñan e Inchalillo Alto, Parroquia Sangolquí, Cantón Rumiñahui, Provincia de Pichincha. TESIS. ECUADOR: UNIVERSIDAD CENTRAL DEL ECUADOR.
- 5. Villegas F, Lizarzaburu F, Sánchez P. Ampliación de una red de agua potable y alcantarillado y la mejora de la calidad de vida de las personas del programa de vivienda San Diego de Carabayllo II-etapa Distrito Carabayllo. TESIS. UNIVERSIDAD PERUANA DE CIENCIAS E INFORMÁTICA, LIMA.
- 6. Hernandez A. Mejoramiento, ampliación y rediseño del sistema de agua potable en el caserío de Corisorgona alto, provincia – Cajamarca – Cajamarca, Agosto – 2019. TESIS. UNIVERSIDAD CATOLICA LOS ANGELES DE CHIMBOTE, CAJAMARCA.
- 7. Barboza J, Rivera M. MEJORAMIENTO, AMPLIACIÓN DEL SERVICIO DE AGUA POTABLE Y CREACIÓN DEL SERVICIO DE SANEAMIENTO BÁSICO DE LOS CASERÍOS ALTO MILAGRO Y ALTO SAN JOSÉ, DISTRITO DE SAN IGNACIO, PROVINCIA DE SAN IGNACIO CAJAMARCA". TESIS. UNIVERSIDAD SEÑOR DE SIPAN, CAJAMARCA.

- 8. Moncada G. Mejoramiento y rehabilitación de la captación, línea de conducción y red de distribución del sistema de agua potable en el Caserío de Cucuyas, distrito de Suyo, Provincia de Ayabaca, Región Piura, Febrero 2020". TESIS. UNIVERSIDAD CATOLICA LOS ANGELES DE CHIMBOTE, PIURA.
- 9. Campoverde H. Diseño del sistema de agua potable y unidades básicas de saneamiento de los caseríos Surpampa y Nueva Esperanza, distrito de suyo, provincia de Ayabaca – departamento de Piura- Enero 2019". TESIS. UNIVERSIDAD CATOLICA LOS ANGELES DE CHIMBOTE, PIURA.
- 10. Saavedra G. Propuesta técnica para el mejoramiento y ampliación del servicio de agua potable en los centros poblados rurales de Culqui y Culqui Alto en el distrito de Paimas, provincia de Ayabaca. TESIS. UNIVERSIDAD NACIONAL DE PIURA, PIURA.
- 11. Raffino ME. CONCEPTO.DE. [Online]; 2020. Acceso 17 de MAYOde 2021. Disponible en: https://concepto.de/agua-potable/#ixzz6v5qjiUNG.
- 12. JIMÉNEZ TERÁN JM. [Online].; 2013. Acceso 17 de MAYO de 2021. Disponible en: https://www.uv.mx/ingenieriacivil/files/2013/09/Manual-de-Diseno-para-Proyectos-de-Hidraulica.pdf.
- 13. MANUAL DE OPERACIÓN Y MANTENIMIENTO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE. DOCUMENTO..
- 14. MINISTERIO DE VIVIENDA CYS. REGLAMENTO NACIONAL DE EDIFICACIONES (DS N° 011-2006-VIVIENDA)..
- 15. Padrillo B. IAGUA. [Online].; 2016. Acceso 18 de MAYO de 2021. Disponible en: https://www.iagua.es/blogs/beatriz-pradillo/parametros-control-agua-potable.

ANEXOS

1. PRESUPUESTO DE TESIS

"AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

META: PRESUPUESTO DE ELABORACION DE TESIS - MAYO 2021

ENTIDAD EJECUTANTE: UNIVERSIDAD CATOLICA LOS ANGELES DE CHIMBOTE - FILIAL PIURA.

FECHA. MAYO - 2021 PLAZO DE EJECUCION. 04 MESES

	ELA	BORADO P	OR: AQUINO L	ACHIRA JUAN JOSÉ
PARTIDA	Unid	Metrado	P.Unit.	Parcial
1.PRESUPUESTO PARA TALLER DE TESIS				S/ 2,500.00
1.1. MATRICULA	UNID	1.00	S/ 240.00	
1.2. ANTIPLAJIO	UNID	1.00	S/ 100.00	
1.3. PENSION 01	UNID	1.00	S/ 540.00	
1.4. PENSION 02	UNID	1.00	S/ 540.00	
1.5. PENSION 03	UNID	1.00	S/ 540.00	
1.6. PENSION 04	UNID	1.00	S/ 540.00	
2. PRESUPUESTO PARA EJECUCION DE TESIS				S/ 5,275.00
2.1. ANALISIS QUIMICO DEL AGUA	UNID	1.00	S/ 200.00	
2.2. TOPOGRAFIA	UNID	1.00	S/ 1,800.00	
2.3. ESTUDIO DE SUELOS	UNID	1.00	S/ 1,500.00	
2.4. ALQUILER DE CAMIONETA + COMBUSTIBLE	UNID	1.00	S/ 500.00	
2.5. EQUIPOS DE PROTECCION PERSONAL - COVID	GLB	1.00	S/ 75.00	
2.6. ESTADIA Y VIATICOS EN LA ZONA DE ESTUDIO	GLB	1.00	S/ 1,200.00	
3. BIENES Y MATERIALES				S/ 2,585.00
3.1. COMPUTADOR	UNID	1.00	S/ 2,500.00	
3.2. MEMORIA USB	UNID	1.00	S/ 35.00	
3.3. USB INTERNET	UNID	1.00	S/ 50.00	
TOTAL				S/ 10,360.00

2. CRONOGRAMA DE ACTIVIDADES

CRONO)GR	AMA	DE A	CTI	VID/	DES	TE	SIS -	202	<u>!1</u>						
MESES	Ab	r-21		Ma	y-21			Jun	-21			Jul	-21		Ago	0-21
SEMANAS	3	4	1	2	3	4	1	2	3	4	1	2	3	4	1	2
ACTIVIDAD																
1. Planificación																
Coordinaciones con Las autoridades del Caserio Sarayuyo																
Título de Investigación																
2. Desarrollo																
Marco Teórico																
Marco Conceptual																
Bases Teóricas																
Hipótesis/Metodología																
3. Ejecución																
Levantamiento Topografico																
Resultados/Análisis R.																
Conclusiones/Recomendaciones																
4. Etapa Final																
Anti plagio/ Pre banca																
Sustentación/ Entrega de Actas																



3. CARGO PRESENTADO A LA MUNICIPALIDAD DE SUYO





	PROVINCIA AYABAGA REGION PIURA RUC 20161411605	A STATE OF THE STA
	TRAMITE DOCUMENTARIO	551
	Sugar 23 de Junio	del 2011.
	OSÉ EDAR TRONCOS ORIDA. A MUNICIPALIDAD DE SUYO.	2
ASUNTO:	Constancia de Zanifación Rues L	4
	um Cosi Asono Lachrea 15182598 doministrato es John Chambo S. A. Tala	
	Provincia de Ayabasa, Departamento Plaza, con el debido respeto m	
T) Doel es	o necessario de Regisor mi cusso talina de necessario Rem Paler analger mo trivistica Troj. Cambo Zossa Del Campeto GARAYU	
	audud Zem Six more layer enda Salathad a	
A unida	comprensión y apoyo en lo que estoy solicitando, sin otro particular	me despido
le ustod esperioski	la atención debido y dar por aceptada el presente.	
Es justicle	que espero alcatans.	
**	NOMBRE JOHN JOSE ASSUME LOWER	
	CELUIAN: 924173592	
	covere: Jagotnotadera@Gowil, Com	PALISAS DISTRIBAL DE SANO
KNUN10	RE	CIBIDO
	Semecona.	- Nece 20/
	46	Frequency

4. CONSTANCIA DE TIPO DE ZONA



"AÑO DEL BICENTENARIO DEL PERÚ: 200 AÑOS DE INDEPENDENCIA"

"CONSTANCIA"

El Jefe de la División de Infraestructura y Catastro de la Municipalidad de Suyo, Distrito de Suyo, Provincia de Ayabaca, Región Piura suscribe:

UBICACIÓN:

CASERÍO

Sarayuyo

DISTRITO

Suyo

PROVINCIA

Ayabaca

DEPARTAMENTO

Piura

ALTITUD

569.00 m.s.n.m.

ZONIFICACIÓN

Rural

COORDENADAS UTM

E 618177.00

N 9496870.00

Nº DE HABITANTES

575 Hab. (Fuente INEI)

REF

Plan de desarrollo urbano de suyo

Se expide la presente a petición del interesado (a), para los fines que crea conveniente.

Suyo, 22 de Junio de 2021

Atentamente,

5. DECLARACION JURADA DE ORIGINALIDAD DE TESIS

DECLARACION JURADA

Yo, JUAN JOSÉ AQUINO LACHIRA, Identificado con DNI 76182598 en condición de bachiller de la Facultad de Ingeniería, escuela de Ingeniería Civil, Con celular Nº 921173592, y correo electrónico jaquinolachira@gmail.com

DECLARO BAJO JURAMENTO, que soy el autor de la Tesis, la cual presento, Titulada "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

Declaro que la tesis presentada, no ha sido publicada ni mucho menos presentada anteriormente para la obtención de ningún grado académico previo o título profesional, como también puedo decir que la tesis no ha sido plagiada, para lo cual se han respetado las citas y referencias para las fuentes las cuales fueron consultadas.

En Fe y por lo expuesto, mediante la presente asumo frente a la UNIVERSIDAD cualquier responsabilidad que pudiera derivarse por la autoría, originalidad y veracidad del contenido de la tesis.

JUAN JOSÉ AQUINO LACHIRA DNI Nº 76182598

HUELLA DACTILAR

6. PADRON DE ASOCIADOS

DISTRITO:	PROVINCIA: AYABA	#5	DEPARTAMENTO:		ProkA
	DATOS DEL ASOCIADO	CIADO			
	DIRECCIÓN	N' INTEGRANTES DE LA FAMLIA	ING	FECHA DE INSCRIPCIÓN	FIRMA Y/O HUELLA DIGITAL
AUTIA .	SACAYUYU	02	02114123		Mrs. Roy Del
AUTIA	5 ARHYDYO	50	m		Saule Fe
	54244040	40	03/14422	AL	400 m
ABAD LUENCA BETRUDES	SARA YOUG		03115355	۴.	Sy orthody
ABAB INLOVICONDOR ANGELLES	SARHYUYO	90	03120835	FF	· Former is
	SAIZAYDYO	90	03115341	• •	(ARE)
ABAN BOUTA ANTONIO	SARN YUYO	57	80706120	. 4	1897
A840	SARNYOYO	0.5	03727742		· lend &
-	SARAYUYO	03	77032254	T T	The T
10 AVENDANO ABAD ISIORO	Sp. en your	02	84141180	7 .	Shode
AVENDANO JABO TUAN	EARNYUYO	40	44775847	•	Start.
12 AUZUDANO EDERRERO ADRIANO	SARAYUYO	07	03415817	11	Jake 2
13 AUTHA COSTOS TITO X	SARAYOYO	03	03114885	٠.	CONT.
14 AUSTA HORALES EUARTSTO	SARAYUYO	02	03113771	FF	THE
15 CAMPES HULATILLE ARMANDO	SARHYUYO	ha	42698360		SA SA
16 CAMPES HULM FELLO HERNAN	SARA YUYO	40	45583380	THE PERSON	+15w/ea/2
17 CAMPON HUMPILLO JAINE	GARHYUYO				+
18 CAMPEN HULATELLO HATENS	SARAYUYO	0.3	03116521		MAN MAN
-	SARHY VYO	70	46841807		A MARKE
20 CAHPED WELFT NIZLSO	SARAYOYO	03	7202027	of the same	White I

cs Escaneado con CamScanner

PADRÓN DE ASOCIADOS

S

CENTRO POBLADO: 54RA YUYO
DISTRITO: 4VABACA
PROVINCIA: 4VABACA

DEPARTAMENTO: ...

ż		DATOS DEL ASOCIADO	CIADO				
	NOMBRE Y APELLIDOS	DIRECCIÓN	N' INTEGRANTES DE LA FAMLIA	ING	FECHA DE INSCRIPCIÓN	FIRMA Y/O HUELLA DIGITAL	3
-	CAMPOVERDE CALLE JOSE	Cherapho	00	81491180	2	A The	
7	CAMPOVERDE CALLE TUAKA	0404000	10	1 20	FE	Frame Combres	7
~	in		05	03836860		RRX	
4	CASTELLO JABO MANUEL			H5090126	•		
2	10		50	03116072		State of the state	
9	CELL ABAD EMELCER		02	03113537	9	The second	
-	CESPEDEZ CRUS JOSE, A	SARAYUYO	02	03116251	0	Mugh	
œ	CHENIA CRUZ SAUtos. 5	SARRYUYO	40	1387961		ALC	
6	CHANCHAY HULAT		20	194491	0 ,	The second	· V
9	10 CHIN CHAY HERINO LUIE	Shah nang	. 70	03114282	•	LAM.	
Ŧ	11 CHUMACERO JTHENES LUCIANO	Snen yayo	03	48894180		- 6.2 -	1
12	12 CHUTACERO TABO VEESAR	SARN YUYO	ho	2ht9h2th	F o	如人	
13	CHOGOSETHA POSTOCARERO DAMEAN		10	03113519		Daganingan P.	
4	14 CHURIII RIHA PORTO CHRIBERD ENRIRUE		60	03120877	FF	& luigh	
15	15 CHUQUEHUNDER CUELLO JUAN	5AKN 4040	02			or 1388>	-
16	16 CORREN CHUQUINUMEN HARINA			03115309	,	HAMIS	
11	17 CUENCH PRUERH TOHAS		40	03114188	, F	Lank o	
8	18 DONEWEDES CAMPOVERDE ARCESED	SALLAYOYO	03	03 1133 50	٠.	Dunery!	(1) (2)
19	FLORES TORICLA ROCIAN	Spienture	04	03120794		在民	F 1
20	IVI	SARNYUYO			14		\neg

Escaneado con CamScanner

PADRÓN DE ASOCIADOS

FIRMA Y/O HUELLA DIGITAL FECHA DE INSCRIPCIÓN 6580 03662397 03113889 03114885 80366753 03120765 W1861978 03116568 03115646 03112253 10380636 03115165 03116230 콤 PROVINCIA: AYABACA 45 N' INTEGRANTES DE LA FAMLIA DATOS DEL ASOCIADO 05 03 0.4 02 50 90 06 03 03 00 40 0 0 SARA YUYO 5 x km y 0 40 SKER YOYO Sueryoyo SARA YUYO SAKAYUYO SARA YUYO SACAYUYO SACAYUYO SARAUYO SACHYUYO SARAYOYO SARA YOYO SARAYUYO BARH YUYO SARAYOYO SHRA YOYO SACAYUYO SARIN YUYO SARA YOYO DIRECCIÓN CENTRO POBLADO: SARNYDYO TULCAHUANGA RAMOS HERHINIO DISTRITO: 5000 RIVERA FRANSISCO THENEZ CALOPINO TUBENTO PROSPER HALACATOS AGUILAR ELHER THENEZ CAMPENO NESTOR PAHEREZ ECNESTO KEEUCENDO ABO CONFESON LEC NILLDO SALOMON N="SANTA ROSA ELOY Sanno MIBUEL BENITO NOMBRE Y APELLIDOS TLVER 01ER 319 ORALES CAHDOVERDE HULA TILLO RIVERA SARANGO CALL 6 RIVERA Ne CORTEZ NARVAFZ HIJA HORNER 4840 AUTLA TIME WEZ TIMENEZ 180 TAB0 1080 TAB0 7980 MAYO KAYO TA HA 2H ż

cs Escaneado con CamScanner

SAKAYOYO

CEN	ארט א סא ס				AÑO:	3
DIS		PROVINCIA: AYA BACA	LA.	DEPARTA	DEPARTAMENTO:	ProkA
ż		DATOS DEL ASOCIADO	CIADO			
	NOMBRE Y APELLIDOS	DIRECCIÓN	N' INTEGRANTES DE LA FAMLIA	ING	FECHA DE INSCRIPCIÓN	FIRMA Y/O
-	HORALES KIUGEN MARCINA	SAKAYUR	0.5	03115319	, F	Mun.li.
7		544444000			10	Visit -
က	\rightarrow	S # RAY YUYO	140	69841180		STATE!
4	HULATELLO HUACCHILLO ANTONIOX	5412A3UYO			7 19	大き間が
ß	-	SAIZHYUYO	40	45391154	FF	A South
9		SARMYUYO			7.7	
-	NINO HE	SARHYUYO	05	03114108		8 it will
∞	NINO HORALES	SHEHYOYO	02	03115624		(Treat)
6	NINO RIVERA FAMMSISCO	SAPAYUYO	50	11/16711		Quinkhilo Die
우	10 MOLASCO NINO JULIO	SMANYUYO	05	46918249FF	FF	のとなる
£	OBANDO PULA CHE LUSS	SAPNYU40		03113392	FF	Maybok
12	12 OROLEO JABO LORETO	SAFRYUYO	40	03566105	a 2	CATA POS
13	OROZLO EMPCEN DONY x	SARRYUYO	40	45154401	FF	O Pro
14	PAUCAR ALVA CRESANTO	SARRYUYO	90	03/155/15		CASA FATE
15		SARAYUYO	04	437507g4		14 10 /mc
16	PAUCAR HUATHAN MATEO	SARHYUYU	20	03416234	/	ASSATH.
4		SARHY VYO	03	03115164	FF	Samos
8	18 POBTO CHERENTO GERNALES LUZ	SARAYUYO	01	48566386FF	FF	5
19	19 PORTOCHPRETED RUGER OTILE	SAKAYUYO	0.50	48601097		AMP
20	20 DAINS VALLE LEDIN	SAMMYOYO	02	48667577		(Contract

cs Escaneado con CamScanner

FL

12419157

SARAYUYO SAPAYCINO

50104040

ABO

PADRÓN DE ASOCIADOS

5

DISTRITO: 5.0%0

PROVINCIA: AYA BACA

DEPARTAMENTO: PTURA

ż		DATOS DEL ASOCIADO	CIADO				
	NOMBRE Y APELLIDOS	DIRECCIÓN	N' INTEGRANTES DE LA FAMLIA	ING	FECHA DE INSCRIPCIÓN	FIRMA Y/O HUELLA DIGITAL	
-	SARAL GO FUERRERO OBSOLON	ON SARAYUYO			34	0	1
~	2 SARAY COLLAHUASO BRAGLEL		20	1210125GE	F .	Co C	20
2	TACURE CALLE MENECIO		20	03098968	,	ON THE	100
4	TORRES FLORES HIBUEL	SAPAYUYO		42853280		- Start	20000
2	TORRES MERINO FREDY	0 4 10 4 4 8 4 8 0 4 0 4 0	05	03424111		O KAN.	
9	TORRES TORRES BENARA	chohudus	- FO		7 7		
7	TORRES YAHUAMA CESARZO	SACHYWYO	03	13115416	,	Lebour Grade	100
00	VELTZ GRUZ CLEVER	CHURANAC	90	16459908	5	18th	SEC.
6	VELSE YAHUANA TSABEL	CHOKNOUS	20	03715789		Sals Jord	
0	BAPATA SARANGO DUSANA	ahah uzubs		-	FF		100
-	PUESTO DE SALUD PARAYUYO	SHOWNOY			R F	The state of the s	(5)
7	MINO RIVELA PARATHAM	OHENY DY O	04	034164150		the training	all the same
3	ABAD SARANGO LORENZO	SAEAYUYO	24	43092956 FF	FF	F.M	60 m
4	CHOOLINGAN GA TREDELINA	SARAYUYO	05.	80366665	F OJOF	· 食水山	471.4
2	DBANDO QUEZADA YURI PROLA	SARRYUYO	04.	16972324	٠ ع	September 1	1.0
9	Niño Avila eucel José	SAPAYUYO	03	49912027	F	South	200
7	рвар заканбо пытоніо	SARBYLYO	02	484806+2	, 9	British 8	207
Í							

DISTRITO: 22 D'YO	PROVINCIA: AYABA CA	A CA	DEPARTA	DEPARTAMENTO:	э. Рушал
NOMBRE Y APELLIDOS	DIRECCIÓN	N' INTEGRANTES		FECHA DE	FIRMA Y/O
VILLA	50	DELA FAMILIA	INO COLLEGE	INSCRIPCIÓN	HUELLA DIGITAL
2 HORALES CAMPOURROS ROLV		02	78686423	7	The state of the s
THO		30	45545000	FF	Kangal
ARCIA TO	Somme	07	H3454529	7 7	8 415B
ARAD SADMILLO COLLEGE	x prientoto	40	77531187	FF	pueto
TOUR SHEAD COMPEDOR	SARAYONO	10	77032255	FF	Carlos
CHIMININ	SARAYUYO	07	47106283	FF	Out P
JABO CHIMIMIN CINTHIA.	SHRAYUYO	02	429550 GT	77	
CHMPOS MUJATINO Wilmer	SARBYUYO		48952043		(Hook)
CASTIlle Jase MATCO you	SARANUNO	40	181130660		(then)
OGUCAR JIMENES YUly	SARAYUYO	63	116 6 4 50 211		Quefled
Chi Nehay Gerrero MARA	SARAYUYO				
WING RIVERN EVERT ALFONSO	SARBYUYO	03	W2.62 6422		LTT.
equindo Andres 1060 castillo	Sakyruno		10 50 707		1
Selesia Catolica Sarayovo	SACAYUYO		1002600		The state of the s
arango	SAERYUYO	60			
Þ					W A W
		ı			

7. DOCUMENTOS SOLICITADOS AL INEI

	А		В	С	D	Е	F	G	Н	I	J
1			DE	PARTAMENTO	DE PIURA						
2	INEI – Ce	ensos Nacionales	2017: XI de Población y VI de Vivienda								
3				REGIÓN NATURAL		POBLA	CIÓN CENS	ADA	VIVIE	NDAS PARTICUI	LARES
4	CÓDIGO		CENTROS POBLADOS	(según piso altitudinal)	(m s.n.m.)	Total	Hombre	Mujer	Total	Ocupadas 1/	Desocu- padas
1295	0060	EL CAFE		Yunga marítima	1 362	63	30	33	18	14	4
1296	0061	LA LAGUNA		Yunga marítima	1 174			47	22	19	3
1297	0063	EL FRAILE		Yunga marítima	776	48	25	23	18	18	-
1298	0064	CATACAOS		Yunga marítima	727	20	9	11	5	5	-
1299	0065	LAS BALSAS		Yunga marítima	1 187	66	32	34	20	19	1
1300	0066	ZAPALLAY		Yunga marítima	635	180	99	81	40	40	-
1301	0067	EL SAUCE		Yunga marítima	1 074	75	43	32	21	21	-
1302	0068	LAS ARADAS		Yunga marítima	1 353	92	48	44	24	24	-
1303	0069	EL PALTO		Yunga marítima	912	29	14	15	6	5	1
1304	0070	SARAYUYO		Yunga marítima	568	575	169	157	125	85	-
1305											
1306	0072	EL LIMON		Yunga marítima	557	122	64	58	26	26	
4	-	20 (+)					1				
Listo										#	



8. ESTUDIO DE SUELOS DEL PROYECTO



INFORME TÉCNICO ESTUDIO DE SUELOS CON FINES DE CIMENTACIÓN Y **SANEAMIENTO**

PROYECTO: "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

UBICACIÓN: EL CASERÍO DE SARAYUYO - SUYO

DEPARTAMENTO: PIURA. PROVINCIA : AYABACA. DISTRITO : SUYO.

SOLICITADO POR: BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA





ELABORADO POR:

LABORATORIO DE ENSAYOS DE MATERIALES SUELOS CONCRETO Y ASFALTO SAC







PIURA, MAYO DEL 2021

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA



1)	MEMORIA DESKIPTIVA:	
1.1)	Objetivo:	3
1.2)	Condiciones Climáticas:	4
1.3)	Situación Actual:	4
2.1	Geología:	4
2.2	Características Geomorfológicas:	5
2.3	Geodinámica Externa:	6
2.4	Sismicidad:	6
2	.4.1 PARÁMETROS PARA DISEÑO SISMO – RESISTENTE	-
IV)	TRABAJOS EFECTUADOS:	
4.1.	Trabajos de Campo:	13
4.2.	Trabajos de Laboratorio:	14
V)	CÁLCULO DE LA CAPACIDAD ADMISIBLE DEL SUELO Y DETERMI	INACIÓN
DE L	A PROFUNDIDAD DE CIMENTACIÓN	20
VI)	CÁLCULO DE ASENTAMIENTO	22
Arcilla	a húmeda	24
VII)	AGRESIVIDAD DEL SUELO AL CONCRETO ARMADO	30
IX)	CONCLUSIONES:	33
X)	RECOMENDACIONES PARA LA CIMENTACIÓN:	35
XI)	RECOMENDACIONES ADICIONALES:	36
XII)	PLANO DE UBICACIÓN DE CALICATAS	44
XIII)	ANEXOS FOTOGRÁFICOS:	46
VIII)	ANEXOS FOTOGRÁFICOS:	48
INFO	ORMES DE LARORATORIO	56



1) MEMORIA DESRIPTIVA:

GENERALIDADES

1.1) Objetivo:

El presente informe técnico, solicitado por BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA. Tiene por objetivo investigar el suelo del terreno asignado para el proyecto "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021" ubicado en el caserío de Sarayuyo del distrito de Suyo, provincia de Ayabaca, departamento de Piura.

El estudio ha sido realizado por medio de trabajos y ensayos de campo a través de cuatro (04) calicatas con fines de Cimentación; ensayos de laboratorio estándar y especiales, necesarios para obtener las principales características fisicas y mecánicas del suelo con la finalidad de determinar el perfil estratigráfico Tipo y Profundidad de cimentación, así como la Capacidad Portante del Suelo.

El programa seguido para los fines propuestos, fue el siguiente:

- Reconocimiento del terreno.
- Ejecución de calicatas
- Ejecución de ensayos de Laboratorio.
- Evaluación de los trabajos de campo y laboratorio.
- Perfil Estratigráfico.
- Análisis de la Capacidad Portante Admisible.
- Análisis de Asentamientos
- Conclusiones

Ubicación y Descripción del Área de Estudio: Por su ubicación geográfica de la ciudad de Piura nos dirigimos por la parte sierra de la región con dirección al puente paraje que tiene una carretera asfaltada, luego a Puente Tondopa que se encuentra afirmada, para luego finalmente llegar a Ayabaca y así terminar nuestro recorrido con dirección a Pampas de Socchabamba lugar del presente estudio





1.2) Condiciones Climáticas:

El clima en la zona se caracteriza por ser variable debido a diversos factores, tales como las corrientes marinas, los vientos, la posición geográfica (Latitud y Longitud), etc. La temperatura en la zona de estudio varía entre 24°C a 34°C en días calurosos y 20°C a 32°C en días frescos. El porcentaje de cielo cubierto con nubes cambia de manera considerable en el transcurso del año teniendo en una mitad del año 75% del tiempo, días parcialmente nublados y 25% del tiempo, días nublados, mientras que en la otra mitad del año 83% del tiempo, días nublados y 17% del tiempo, días parcialmente nublados. La zona evaluada cuenta con variabilidad considerable de lluvia mensual por estación. En temporada de lluvias llega a una acumulación total promedio de 61mm.

Según el sistema de Thorntwaite el departamento de Piura está clasificado en 9 tipos de climas desde el seco y semicálido hasta el húmedo y frío moderado. En el área de estudio se identifica el clima muy seco y cálido, E(d)A'H2 zona de clima desértico, con deficiencia de lluvia en todas las estaciones, con humedad relativa calificada como seco (VER IMAGEN 2).

1.3) Situación Actual:

En la actualidad el área donde se ha realizado el estudio de suelos se va ejecutar para el mejoramiento y ampliación del sistema de abastecimiento de agua potable en un futuro (VER IMAGEN 3).

II) GEOLOGIA Y SISMICIDAD:

2.1 Geología:

Geológicamente el departamento de Piura, se encuentra en una zona cubierta por depósitos eólicos, constituidos por arena de grano medio y fino de edad cuaternario Reciente. En los depósitos eólicos se encuentran materiales de origen aluvial de la Cuenca del Río Piura, constituidos en su mayoría por arenas de grano medio a grueso y en menor porcentaje arcillas comunes, poco plásticas. Así mismo existen rocas sedimentarias con presencia de carbonatos y rocas de la edad Terciaria correspondientes a la Formación Zapallal.

En las excavaciones realizadas en el área de estudio, se han encontrado rocas sedimentarias con presencia de carbonatos relacionados a restos fósiles representados por arenas de poca a media plasticidad de color marrón claro con tonos gris, blanco humo, amarillento, con presencia de grano medio a grueso y poco contenido de grava fina. Rocas formadas por capas con presencia de caliza y





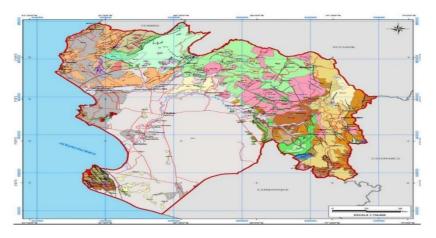






2.2 Características Geomorfológicas:

Los rasgos geomorfológicos de la Región Grau presentan geografías típicas de la costa con rasgos geomorfológicos tales como planicies semidesérticas, frígidas y húmedas. La evolución geomorfológica se encuentra ligada a fenómenos tectónicos regionales, ocurridos en el basamento, que en cierta forma se manifiestan en las rocas cretáceas y terciarias, por reactivación de callamientos; también han influido los cambios climáticos, la acción eólica y la precipitación pluvial. El desarrollo morfo-tectónico del noroeste del Perú, se caracterizó, por los elementos tectónicos tales como la cordillera de la costa y la cordillera occidental.



Fuente INGEMMET









5



2.3 Geodinámica Externa:

Los procesos de geodinámico, que afectan la zona de estudio están relacionados específicamente con el Fenómeno de El Niño (1925 – 1983, 1993, 1998, 2017) y los sismos (1953 – 1970).

Las características geodinámicas de Piura son:

- Topografía plana que en épocas de fuertes precipitaciones pluviales dan formación lagunamientos en cuencas ciegas que pueden afectar las estructuras del pavimento y cimentaciones.
- Tipo de suelos arenosos predominante, en épocas de avenidas, la velocidad de erosión aumenta considerablemente, poniendo en riesgo la seguridad de las estructuras para lo cual es necesario tomar las precauciones del caso.
- Presencia de la Napa Freática superficial.
- · La zona de estudio no presenta estas dos últimas características

2.4 Sismicidad:

El sector del noroeste del Perú se caracteriza por su actividad Geotectónica muy tenue, particularidad de la conformación geológica de la zona; sin embargo, los Tablazos marinos demuestran considerables movimientos radiales durante el Pleistoceno, donde cada tablazo está intimamente relacionado a levantamiento de líneas litorales, proceso que aún continúa en la actualidad por emergencia de costas.

El proceso de subducción de la placa de Nazca bajo la Sudamericana se realiza acompañada de algunos elementos tectónicos que hoy en día controlan la geodinámica y las características físicas de los procesos de acumulación de energía en el borde Oeste de Sudamérica.

FECHA	MAGNITUD ESCALA RICHTER	HORA LOCAL	LUGAR Y CONSECUENCIAS
JUL. 09 1587		19:30	SECHURA DESTRUIDA, NÚMERO DE MUERTOS NO DETERMINADO.
FEB. 01 1645			DAÑOS MODERADOS EN PIURA
AGO. 20 1657			FUERTES DAÑOS EN TUMBES Y CORRALES
JUL. 24 1912	7,6		PARTE DE PIURA DESTRUIDO
DIC. 17 1963	7,7	12:31	FUERTES DAÑOS EN TUMBES Y CORRALES
DIC. 07 1964	7,2	04:36	ALGUNOS DAÑOS IMPORTANTES EN PIURA, DAÑOS EN TALARA Y TUMBES
DIC. 09 1970	7,6	23:34	DAÑOS EN TUMBES, ZORRITOS, MÁNCORA Y TALARA









URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

© 976273071
● 971313659
Iem.sucoas@hotmail.com



Las limitaciones impuestas por la escasez de información sísmica en un período estadísticamente representativo, restringe el uso del método probabilística y la escasez de datos tectónicos restringe el uso del método determinístico, no obstante, un cálculo basado en la aplicación de tales métodos, pero sin perder de vista las limitaciones citadas, aporta criterios suficientes para llegar a una evaluación previa del riesgo sísmico en el Norte del Perú.

J.F. Moreano S. (trabajo de investigación docente UNP, 1994) establece la siguiente ecuación mediante la aplicación del método de los mínimos cuadrados y la Ley de recurrencia:

$$Log n = 2.08472 - 0.51704 + /-0.15432 M.$$

Una aproximación de la probabilidad de ocurrencia y el período medio de retorno para sismos de magnitudes de 7.0 y 7.5 Mb. Se puedo observar en el siguiente cuadro:

Magnitud		Periodo medio de retorno		
Mb	20 (años)	30 (años)	40 (años)	(años)
7.0	38.7	52.1	62.5	40.8
7.5	23.9	33.3	41.8	73.9

Tabla 2 Probabilidad de ocurrencia y Periodo de Retorno para simos de Magnitudes 7 y 7.5 Mb.

2.4.1 PARÁMETROS PARA DISEÑO SISMO – RESISTENTE

De acuerdo al Mapa de Zonificación sísmica para el territorio peruano (Normas Técnicas de Edificaciones E.030 para Diseño Sismorresistente), el área de estudio se ubica en la zona 04, cuyas características principales son:

- 1. Sismos de Magnitud VII MM
- 2. Hipocentros de profundidad intermedia y de intensidad entre VIII y IX.
- 3. El mayor peligro sísmico de la Región está representado por 4 tipos de efectos, siguiendo el posible orden (Kusin, 1978):
 - ✓ Temblores superficiales debajo del océano Pacífico.
 - ✓ Terremotos profundos con hipocentro debajo del Continente.
 - ✓ Terremotos superficiales locales relacionados con la fractura del plano oriental de la cordillera de los Andes Occidentales.
 - ✓ Terremotos superficiales locales, relacionados con la Deflexión de Huancabamba y la falla Huaipyra de actividad Geotectónica.

La fuerza horizontal o cortante basal (V) debido a la acción sísmica se determinará de acuerdo a las Normas de Diseño Sismo Resistente E-030 (2018) según la siguiente relación:











$$V = \frac{ZUCS}{R}I$$

Donde:

- o V = Cortante Basal
- o Z= Factor de Zona
- o U= Factor de Uso
- o S= Factor de Ampliación del Suelo
- o C= Factor de Ampliación Sísmica.
- o R= Coeficiente de Reducción.
- o P= Peso de la Edificación.

De acuerdo al Anexo 2 del presente estudio, *Ensayo de Penetración Estándar*, realizado de manera representativa en un punto de área de estudio se determinaron los siguientes parámetros obtenidos de la Norma Técnica de edificaciones E.030 para Diseño Sismo resistente.

FACTORES	VALORES			
2.10. Factor de Zona (Z)	Zona	3		
	Z	0.35		
2.40. Factor de Suelo (S) y Periodo que define la Plataforma del Espectro (T _P)	Tipo	S ₃		
	S	1.20		
	Tp	1.0		
	T _L	1.6		
3.10. Categoría de la Edificación y Factor de Uso	Categoría	A		
(U)	U	1.5		
3.20. Categoría y Sistema Estructural de las Edificaciones (Ro)	Sistema Estructural	Muro de concreto Armado		
	Ro	6		
	Estructura	Regular		

Tabla 1 Parámetros Sismorresistentes obtenido de la NORMA E.030









8



1. Factor de Amplificación sísmica (C):

$$T < T_p$$
 $C = 2.5$

$$T_p < T < T_L$$
 $C = 2, 5.$ T_L

$$T > T_L$$
 $C = 2, 5.$ $(T_p^* _ T_L).(T_p * T_L)$

$$T^2$$

$$C = 2.5$$

- Peso propio de la estructura vacía: 9.86 Tn
- Peso del agua cuando el reservorio está lleno:5.00tn

La Masa Liquida tiene un comportamiento sísmico diferente al sólido, pero por tratarse de una estructura pequeña se asumirá por simplicidad que esta adosada al sólido, es decir:

$$V = \frac{ZUCS}{R}P$$

$$V = \frac{0.35*1.5*1.2*2.5}{6} 19.86$$

V= 3.90 Tn.

Esta fuerza sísmica representa el H/Pa= 38% del peso del agua, por ello se asumirá muy conservadora que la fuerza hidrostática horizontal se incrementa en el mismo porcentaje para tomar en cuenta el efecto sísmico.

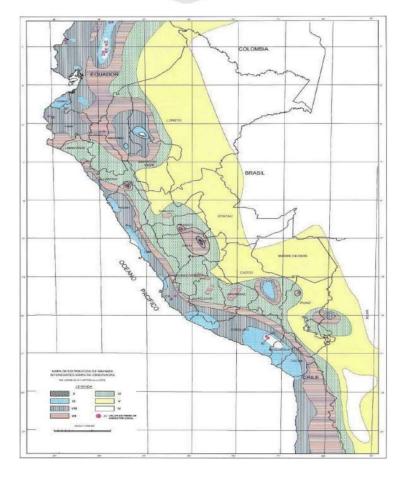












Mapa de intensidades sísmicas a nivel nacional Fuente: CISMID/FIC- UNI.









10

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA © 976273071
● 971313659
■ lem.sucoas@hotmail.com



MAPA ZONIFICACION SISMICA

ZONAS SÍSMICAS



Mapa Zonificación Sísmica Fuente: Norma E 0.30 (2018).











III) ETAPAS DEL ESTUDIO:

Los trabajos se efectuaron en 3 etapas:

3.1. Fase de Campo:

A solicitud del peticionario se realizó, en el área de estudio, la exploración de tres (03) calicatas de cimentación, con el fin de conocer el tipo y características resistentes del subsuelo.

3.2. Fase de Laboratorio:

Las muestras obtenidas en el campo fueron llevadas al Laboratorio con el objeto de determinar sus propiedades físicas y mecánicas.

Se han realizado los siguientes ensayos:

- o Análisis Granulométrico por Tamizado (NTP 339.128 // ASTM D 422)
- o Contenido de Humedad Natural (NTP 339.127 // ASTM D 2216)
- o Límites de Consistencia (NTP 339.129 // ASTM D 4318)
- Clasificación Según el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos.
 SUCS (NTP 339.134 // ASTM D 2487)
- o Contenido de Sales Solubles Totales (NTP 339.152)
- o Contenido de Sulfatos Solubles (NTP 339.178)
- o Contenido de Cloruros Solubles (NTP 339.177)
- o Peso Específico del Suelo (NTP 339.131)
- o Ensayo de Corte Directo (Norma ASTM D3080)

3.3. Fase de Gabinete:

A partir de los resultados en Campo y Laboratorio, se ha elaborado el presente informe técnico final que incluye: Análisis del Perfil Estratigráfico, Cálculo de la Capacidad Portante, Conclusiones, Resultados de los Ensayos realizados en Laboratorio y Fotos de los trabajos realizados en campo.











IV) TRABAJOS EFECTUADOS:

4.1.Trabajos de Campo:

4.1.1 Excavación y ubicación de las calicatas con fines de cimentación y saneamiento

La ubicación de las calicatas de cimentación (03) ha sido proporcionada por el cliente.

CALICATA N. °	TIPO DE CALICATA	UBICACIÒN	PROF (m)
01	CIMENTACION Y SANEAMIENTO	RESERVORIO COORDENADAS:7992417, E:04553875	3.00
02	CIMENTACION Y SANEAMIENTO	LINEA DE CONDUCCION COORDENADAS:9494231.00, E:0619916.58	3.00
03 CIMENTACION Y SANEAMIENTO		Y COORDENADAS:9496564.81,	
04	CIMENTACION Y SANEAMIENTO	CAPTACION COORDENADAS:9493992.17, E:0619783.82	3.00

Tabla 2 Ubicación y profundidad de cada calicata de Cimentación y Saneammiento.

4.1.2 Muestreo de suelos alterados e inalterados

En los sectores del terreno que corresponden a las calicatas se procedió al muestreo de los horizontes estratigráficos, obteniéndose:

- Muestras alteradas (Ma) para los análisis granulométricos, contenido de humedad y plasticidad de los finos.
- o Muestras Inalteradas (Mi) para los análisis de corte directo.

4.1.3 Clasificación de las edificaciones y justificación de la cantidad de exploraciones

De acuerdo a la tabla N° 1 de la norma E-050 Suelos y cimentaciones se tiene una clasificación de las edificaciones.







DILIDA

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

© 976273071
● 971313659
■ lem.sucoas@hotmail.com



	TABLA 1 TIPO DE EDIFICACIÓN U OBRA I EL NÚMERO DE PUNTOS DE EXP	PARA DETERMINAR LORACIÓN (TABLA 6)				
DESCRIPCIÓN	DISTANCIA MAYOR ENTRE	NÚMERO DE PISOS (Incluidos los sótanos)				
	APOYOS • (m)	≤3	4 a 8	9 a 12	> 12	
APORTICADA DE ACERO	< 12	III.	Ш	Ш	II	
PÓRTICOS Y/O MUROS DE CONCRETO	< 10	III	III	H	1	
MUROS PORTANTES DE ALBAÑILERÍA	< 12	II	1		***	
BASES DE MÁQUINAS Y SIMILARES	Cualquiera	1				
ESTRUCTURAS ESPECIALES	Cualquiera	1	1	1.	1	
OTRAS ESTRUCTURAS	Cualquiera	11	1	1.	1	
Cuando la distancia sobrepasa la indicada, se clasif	icará en el tipo de edificación inmedia	ato superior.				
TANQUES ELEVADOS Y SI	All ADEO	≤ 9 m do altura > 9 m do altura				
IANQUES ELEVADOS Y SI	MILARES	II I				
PLANTAS DE TRATAMIENTO	DE AGUA	iii				
INSTALACIONES SANITARIAS DE AGUA Y ALC URBANAS.	CANTARILLADO EN OBRAS		IV			

	BLA 6 DS DE EXPLORACION
Tipo de edificación u obra (Tabla 1)	Número de puntos de exploración (n)
	uno por cada 225 m2 de área techada del primer piso.
T II	uno por cada 450 m2 de área techada del primer piso
III	uno por cada 900 m2 de área techada del primer piso*
IV	uno por cada 100 m de instalaciones sanitarias de agua y alcantarillado en obras urbanas
Habilitación urbana para Viviendas Unitamiliares de hasta 3 pisos	3 por cada hectárea de terreno por habilitar

Teniendo en cuenta los valores de las tablas de norma E-0.50, se determinó un mínimo de exploraciones para el área del presente estudio de suelos (03 Calicatas de acuerdo a Norma).

LEM SUCOASI

4.2. Trabajos de Laboratorio:

Se efectuaron los Ensayos Estándar de Laboratorio, siguiendo las Normas Técnicas Peruanas y American Society Testing Materials (ASTM) de los Estados Unidos de Norte América.

4.2.1. Análisis Granulométrico por Tamizado (NTP 339.128 // ASTM D 422):

El Análisis Granulométrico por tamizado tiene por objetivo determinar las proporciones relativas de los diversos tamaños de las partículas a través de una serie de mallas de dimensiones estandarizadas.

4.2.2. Contenido de Humedad Natural (NTP 339.127 // ASTM D 2216):

El ensayo de Contenido de Humedad tiene por objetivo determinar la cantidad existente de agua en el suelo en términos de su peso en seco.

Twan 1 Schor Beaming, Ganchi admining Goroccin was an artist state. SUCCEASE TO

Reventedily Chave Lopes by Christophic Chave Lopes by Christophic Chave Lopes Christophic Chave Lopes

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

© 976273071
● 971313659
■ lem.sucoas@hotmail.com



4.2.3. Límites de Consistencia (NTP 339.129 // ASTM D 4318):

Estos ensayos sirven para expresar cuantitativamente el efecto de la variación del Contenido de Humedad en las características de Plasticidad de un suelo.

La obtención de los Límites Líquido y Plástico de una muestra de suelo permite determinar un tercer parámetro que es el índice de plasticidad.

4.2.4. Clasificación Según el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos.

SUCS (NTP 339.134 // ASTM D 2487)

4.2.5. Contenido de Sales Solubles Totales (NTP 339.152)

Este ensayo nos permite determinar el porcentaje de Sales Solubles existentes en una muestra representativa del suelo.

4.2.6. Contenido de Sulfatos Solubles (NTP 339.178)

Este ensayo nos permite determinar el porcentaje de Sulfatos Solubles existentes en una muestra representativa del suelo.

4.2.7. Contenido de Cloruros Solubles (NTP 339.177)

Este ensayo nos permite determinar el porcentaje de Cloruros Solubles existentes en una muestra representativa del suelo.

4.2.8. Peso Específico del Suelo (NTP 339.131)

Este ensayo nos permite determinar el Peso Específico de masa, Saturado en superficie seca, aparente y la capacidad de absorción del suelo.

4.2.9. Ensayo de Corte Directo (Norma ASTM D3080)

Este Ensayo nos permite determinas su ángulo de fricción y su cohesión de los suelos para poder hallar su capacidad de soporte

<u>PERFIL ESTRATIGRÁFICO</u>: De acuerdo a los resultados obtenidos en campo, laboratorio y gabinete se obtuvo el siguiente perfil estratigráfico.











CALICATA DE CIMENTACIÓN Nº 01

UBICACIÓN: RESERVORIO COORDENADAS:7992417, E:04553875

<u>0.00 a 0.50m:</u> Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc.

ESTRATO Nº 01 (Profundidad de 0.50 a 3.00m)

- Análisis Granulométrico: Su análisis granulométrico por tamizado da un porcentaje de finos que pasa por el Tamiz Nº 200 igual a 76.8%

Limite Líquido : 38 Limite Plástico : 25 Índice de plasticidad : 13

- Humedad Natural: Presenta una humedad natural igual a 10.20%
- Ubicación del nivel Freático: No se encontró hasta la profundidad explorada (-3.00m.)
- Fecha de Exploración: 19/05/2021
- Pesos Específicos y Absorción: Presenta un Peso Específico de Masa igual a 2.47 g/cm3.

Peso Específico Saturado en Superficie Seca igual a 2.50 g/cm3.

Peso Específico Aparente igual a 2.52 g/cm3.

Absorción igual a 1.85%.

 Clasificación Según el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (SUCS): Lo describe como una Arcilla inorgánica arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta (CL).











CALICATA DE CIMENTACIÓN Nº 02

UBICACIÓN: LINEA DE CONDUCCION COORDENADAS:9494231.00, E:0619916.58

<u>0.00 a 0.50m:</u> Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc.

ESTRATO Nº 01 (Profundidad de 0.50 a 3.00m)

- Análisis Granulométrico: Su análisis granulométrico por tamizado da un porcentaje de finos que pasa por el Tamiz № 200 igual a 78.6%
- Límites de Atterberg: Se usa empleando suelos que pasan por la malla Nº 40. como resultado se obtuvo:

Limite Líquido : 40 Limite Plástico : 25 Índice de plasticidad : 15

- Humedad Natural: Presenta una humedad natural igual a 12.30%
- Ubicación del nivel Freático: No se encontró hasta la profundidad explorada (-3.00m.)
- Fecha de Exploración: 19/05/2021
- Pesos Específicos y Absorción: Presenta un Peso Específico de Masa igual a 2.46 g/cm3.

Peso Específico Saturado en Superficie Seca igual a 2.48 g/cm3.

Peso Específico Aparente igual a 2.51 g/cm3.

Absorción igual a 1.88%.

 Clasificación Según el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (SUCS): Lo describe como una Arcilla arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta (CL).









URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

© 976273071
● 971313659
Iem.sucoas@hotmail.com



CALICATA DE CIMENTACIÓN Nº 03

UBICACIÓN: COORDENADAS:9396812.63, E:0654775.93

<u>0.00 a 0.50m</u>: Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc.

ESTRATO Nº 01 (Profundidad de 0.50 a 3.00m)

- Análisis Granulométrico: Su análisis granulométrico por tamizado da un porcentaje de finos que pasa por el Tamiz № 200 igual a 71.5%
- Límites de Atterberg: Se usa empleando suelos que pasan por la malla Nº 40. como resultado se obtuvo:

Limite Líquido : 39 Limite Plástico : 22 Índice de plasticidad : 17

- Humedad Natural: Presenta una humedad natural igual a 11.50%
- Ubicación del nivel Freático: No se encontró hasta la profundidad explorada (-3.00m.)
- Fecha de Exploración: 19/05/2021
- Pesos Específicos y Absorción: Presenta un Peso Específico de Masa igual a 2.46 g/cm3.

Peso Específico Saturado en Superficie Seca igual a 2.48 g/cm3.

Peso Específico Aparente igual a 2.51 g/cm3.

Absorción igual a 1.88%.

 Clasificación Según el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (SUCS): Lo describe como una Arcilla arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta (CL).











CALICATA DE CIMENTACIÓN N.º 04

UBICACIÓN: CAPTACION COORDENADAS:9493992.17, E:0619783.82

<u>0.00 a 0.50m:</u> Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc.

ESTRATO Nº 01 (Profundidad de 0.50 a 3.00m)

- Análisis Granulométrico: Su análisis granulométrico por tamizado da un porcentaje de finos que pasa por el Tamiz Nº 200 igual a 78.6%
- Límites de Atterberg: Se usa empleando suelos que pasan por la malla Nº 40. como resultado se obtuvo;

Limite Líquido : 40 Limite Plástico : 25 Índice de plasticidad : 15

- Humedad Natural: Presenta una humedad natural igual a 12.30%
- Ubicación del nivel Freático: No se encontró hasta la profundidad explorada (-3.00m.)
- Fecha de Exploración: 19/05/2021
- Pesos Específicos y Absorción: Presenta un Peso Específico de Masa igual a 2.46 g/cm3.

Peso Específico Saturado en Superficie Seca igual a 2.48 g/cm3.

Peso Específico Aparente igual a 2.51 g/cm3.

Absorción igual a 1.88%.

• Clasificación Según el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (SUCS): Lo describe como una Arcilla arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta (CL).











<u>CÁLCULO DE LA CAPACIDAD ADMISIBLE DEL SUELO Y DETERMINACIÓN DE LA</u> PROFUNDIDAD DE CIMENTACIÓN

6.1. Parámetros e Hipótesis de Cálculo:

La capacidad de carga se ha determinado en base a la fórmula de Dr. Karl Terzaghi 1943 y modificado por Vesic 1975

6.1.1. Capacidad Portante para Suelos Granulares

Para determinar la Capacidad Portante en Suelos Granulares se utilizará la siguiente ecuación:

(a) Para Zapatas Cuadradas:

$$q_{us} = S_c C N_c + S_\gamma \frac{1}{2} \gamma B N_y + S_q \gamma D_f N_q$$

 $qad = \frac{qult}{Fs}$

(b) Corrección por Nivel Freático:

$$CW = 0.5 + 0.5 \frac{DW}{Df + B}$$

(c) Para Cimientos Corridos:

$$q_d = 2/3C'NC' + \gamma Df N'q + 1/2 \gamma BN'\gamma$$

Donde:

= Capacidad Admisible del suelo en Kg/cm²

= Capacidad última de carga en Kg/cm² q_d

= Peso volumétrico del suelo en g/cm³ γ.

= Profundidad de Cimentación en m

R = Radio de zapata en m.

В = Ancho de cimentación en m

= Factor de seguridad, que toma en consideración lo siguiente:

- (a) Variaciones naturales en la resistencia al corte de los suelos.
- (b) Las incertidumbres que como es lógico, contienen los métodos o fórmulas para la determinación de la capacidad última del suelo.
- (c) Disminuciones locales menores que se producen en la capacidad de carga de los suelos colapsables, durante o después de la construcción.
- (d) Excesivo asentamiento en suelos compresibles que haría fluir el suelo cuando éste, está



o a la carga crítica a la rc expuesto adoptaremos Fs

para estructu

J.STRITO 26 DI



RESISTENCIA DEL SUELO A DIFERENTES PROFUNDIDADES:

Para el cálculo se consideró la calicata C-01, considerando lo más desfavorable (CL).

TIPO DE	Df	В	γ	С				Ĭ				qult		qad
CIMENTACIÓN	m	m	g/cm3	kg/cm2	Ó	Nc	Sc	Sγ	Nq	Sq	Nγ	kg/cm2	Fs	kg/cm2
	1.00	1.00	1.81	0.00	28	18.13	1.45	0.60	8.07	1.53	4.29	2.47	3.00	0.82
	1.00	1.20	1.81	0.00	28	18.13	1.45	0.60	8.07	1.53	4.29	2.52	3.00	0.84
	1.50	1.00	1.81	0.00	28	18.13	1.45	0.60	8.07	1.53	4.29	3.59	3.00	1.20
ZAPATAS	1.50	1.20	1.81	0.00	28	18.13	1.45	0.60	8.07	1.53	4.29	3.64	3.00	1.21
CUADRADAS	2.00	1 00	1.81	0.00	28	18 13	1 45	0.60	8.07	1 53	4 29	4 71	3.00	1 57
	2.00	1.20	1.81	0.00	28	18.13	1.45	0.60	8.07	1.53	4.29	4.75	4.00	1.19
	2.50	1.00	1.81	0.00	28	18.13	1.45	0.60	8.07	1.53	4.29	5.83	5.00	1.17
	2.50	1.20	1.81	0.00	28	18.13	1.45	0.60	8.07	1.53	4.29	5.87	3.00	1.96
CIMIENTOS	1.00	0.80	1.81	0.00	28	18.13	1.00	1.00	8.07	1.00	4.29	1.77	3.00	0.59
CIMIENTOS CORRIDOS	1.30	0.80	1.81	0.00	28	18.13	1.00	1.00	8.07	1.00	4.29	2.21	3.00	0.74
	1.50	0.80	1.81	0.00	28	18.13	1.00	1.00	8.07	1.00	4.29	2.50	3.00	0.83

Tabla 3 Cálculo de la Capacidad Admisible del Suelo CL

qult = Capacidad ultima de carga

FS= Factor de Seguridad

qad= Capacidad admisible de carga

qa Corrg x N.F.= Corrección por Presencia de Nivel freático











ENSAYO CORTE DIRECTO	θ	Cohesión (C)	PESO VOLUMETRICO
ANGULO DE FRICCION	28	0.00	1.810gr/cm3

VI) <u>CÁLCULO DE ASENTAMIENTO</u>

En los análisis de cimentación, se distinguen dos clases de asentamientos, asentamientos totales y diferenciales, de los cuales, estos últimos son los que podrían comprometer la seguridad de la estructura.

La presión admisible de los suelos granulares, generalmente depende de los asentamientos. La presión admisible por asentamiento, es aquella que, al ser aplicada por una cimentación de tamaño específico, produce un asentamiento tolerable por la estructura.

El asentamiento, se ha calculado mediante la teoría elástica, que está dado por la fórmula:

$$S = q \frac{B(1 - u^2)}{E_s} N$$

Donde:

o S = Asentamiento (cm.)

o q = Presión de contacto (Kg. /cm2)

o B = Ancho del área cargada (cm.)

o u = Relación de poisson

o Es = Modulo de Elasticidad del suelo (Kg. /cm2)

o N = Valor de influencia que depende de la relación largo a ancho (L/B) del área Cargada.











	EN AF	RENAS		
N°	Descripción	Compacidad Relativa	(Ø) Angulo de Fricción Interna	(E) (Kg/cm2)
0 – 4	Muy floja	0 – 15%	28°	100
5 – 10	Floja	16 – 35%	28 – 30	100 - 250
11 – 30	Media	36 - 65%	30 – 36	250 - 500
31 – 50	Densa	66 – 85%	36 – 41	500 - 1000
> 50	Muy densa	86 – 100%	> 41	>1000

 $CONSIDERANDO\,SU\,ANGULO\,DE\,FRICCION\,SE\,CONSIDERA\,UN\,SUELO\,CON\,COMPACIDAD\,RELATIVA\,FLOJA.$

Tabla 4 Determinación de Módulo de Elasticidad en Arenas.

(L/B)	(N)
1.0	0.56
2.0	0.76
3.0	0.88
4.0	0.95
5.0	1.00

Tabla 5 Determinación del Valor de Influencia (N)











MATERIAL	(μ)
Arcilla húmeda	0.10 a 0.30
Arcilla arenosa	0.20 a 0.35
Arcilla saturada	0.45 a 0.50
Limo	0.30 a 0.35
Limo saturado	0.45 a 0.50
Arena suelta	0.20 a 0.35
Arena densa	0.30 a 0.40
Arena fina	0.25
Arena gruesa	0.15
Rocas	0.15 a 0.25
Loes	0.10 a 0.30
Concreto	0.15 a 0.25
Acero	0.28 a 0.31

Tabla 6 Relación o Módulo de Poisson (u) Aproximado para diferentes Materiales

6.1.- ASENTAMIENTO TOLERABLE

Para el análisis de cimentaciones tenemos los llamados asentamientos totales y los asentamientos diferenciales, de los cuales los asentamientos diferenciales son los que podrían comprometer la seguridad de la estructura si sobrepasa 2.50 cm (edificaciones), que es el asentamiento máximo para estructuras convencionales.









6.2.- CALCULO DE ASENTAMIENTO

Se tiene los siguientes valores: Estrato 01 CL): Es = 300 Kg/cm², μ = 0.30

TIPO DE	Df	В	qad	N	s
CIMENTACIÓN	(m)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)		cm
	1.00	1.20	0.84	0.56	0.18
ZAPATA CUADRADA	1.50	1.20	1.21	0.56	0.25
	2.50	1.20	1.96	0.56	0.41
	1.00	0.80	0.59	1.00	0.15
CIMIENTOS CORRIDOS	1.30	0.80	0.59	1.00	0.18
	1.50	0.80	0.74	1.00	0.21

Tabla 7 Calculo de Asentamiento Suelo CL

Por lo tanto, el asentamiento máximo será de 0.41 cm, inferior al asentamiento permisible de 2.54cm, razón por la que concluimos que NO presentará problemas por asentamientos.

6.3.- ASENTAMIENTO DIFERENCIAL TOLERABLE

El valor del asentamiento inmediato calculado debe comprobarse si es inferior a los valores límites tolerables. Según la Norma Técnica de Suelos y Cimentaciones E.050, establece que el asentamiento diferencial no debe ser mayor que el calculado para una distorsión (α) angular prefijada, de acuerdo al tipo de estructura, así como la naturaleza del terreno. Luego para el tipo de estructura proyectado, se espera una distorsión angular de:

 α = Δ / L = 1/500 (Para estructuras que no se permiten grietas)











Donde:

 $\Delta = Asentamiento Tolerable en cm$

L = Distancia entre dos columnas extremas (estimando)

 α = Distorsión angular

Luego: L= 250 cm, entonces:

El asentamiento Tolerable es: $\Delta = 250/500 = 0.50$ cm

Por tanto, se tiene que:

0.41 cm < 0.50 cm OK

El asentamiento instantáneo a producirse es tolerable.











6.4.- OBTENCIÓN DEL COEFICIENTE DE BALASTO (KS)

Conocido también como el coeficiente de reacción de la subrasante, se determina en función a la prueba de compresión simple, sobre el terreno considerando una carga que se aplica mediante una plancha cuadrada de 30x30cm o circular de 30cm de diámetro.

A grandes rasgos el modelo de interacción cimiento-terreno se ha de ajustar a la forma de distribuirse las presiones sobre el terreno. Si éstas se distribuyen de una manera lineal, como por ejemplo en cimentaciones rígidas, el cálculo debe llevarse a cabo mediante los métodos clásicos de cimentaciones con leyes de tensiones lineales. Debido al desconocimiento real de los valores del módulo de balasto, es necesario calcular con órdenes de magnitud. Para ello se hace un estudio de sensibilidad de la variable, es decir, analizamos los resultados del cálculo con dos valores de Ks distintos, para así ver cuánto influye esta variable. En caso de ser de gran influencia es recomendable hacer una comprobación inversa a partir del asiento, calculando el módulo Ks correspondiente al valor del asiento de la cimentación, estimados por los métodos clásicos de la geotecnia.



Para el cálculo del coeficiente de balasto, el cual se supone el terreno como un conjunto infinito de muelles situados bajo la cimentación, la constante de deformación de cada muelle es Ks (módulo de balasto), valor obtenido del cociente entre la presión de contacto o de trabajo (q) y el desplazamiento, en nuestro caso (Si). Se realizó por el método clásico y también por la fórmula de Vesic, la cual se basa en las propiedades del terreno como son el módulo de elasticidad y el coeficiente de poisson.

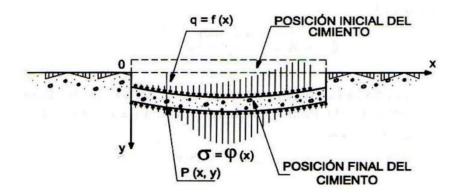
Para el primer caso: Ks= q / Si











CALCULO DEL COEFI	CIENTE DE	BALASTO (Ks) (/esic)
Relacion de Poisson	U	0.3	
Ancho de la Cimentacion	В	120	cm
Modulo de Elasticidad	E	300	kg/cm2
Coeficiente de Balasto	Ks	2.44809612	Kg/cm3
Coeficiente de Balasto	Ks	24480.9612	kN/m3

Tabla 8 Calculo de balasto Suelo CL, profundidad 1.50m











6.5.- ANALISIS DE LA CIMENTACION

El concepto de presión admisible de un terreno no es fácil de precisar ya que está ligada íntimamente con las características de cada terreno, dependerá del tipo de cimentación, que a su vez es consecuente con el terreno y el sistema de estructura sustentante (sustentada por el cimiento) y finalmente del comportamiento del suelo a lo largo del tiempo que es a su vez influenciada por agentes externos naturales y artificiales.

6.6 PROFUNDIDAD DE LA CIMENTACIÓN.

Tomando en cuenta las características de los suelos encontrados en las investigaciones de campo y laboratorio, las dimensiones de las estructuras proyectadas y los níveles de carga impuestas por estas últimas, se ha considerado la profundidad de cimentación de 1.50 m medido desde el nível de piso terminado, con la finalidad de proporcionar a la cimentación un soporte y confinamiento adecuado.

6.7.- COEFICIENTE DE EMPUJE DE TIERRAS

Empuje activo: Se produce este tipo de empuje cuando la estructura de contención se desplaza o gira hacia el exterior y, por tanto, el terreno se descomprime. Presenta un valor mínimo respecto a los otros dos empujes de terreno. Se aplica, por ejemplo, a muros en ménsula donde existe libertad de movimiento.



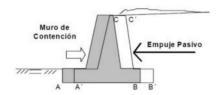
Empuje pasivo: Este empuje se produce cuando el elemento de contención se desplaza o rota hacia el interior del terreno y, por tanto, lo empuja y comprime. Al contrario del anterior,

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

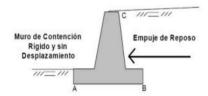
© 976273071
● 971313659
Iem.sucoas@hotmail.com



presenta unas condiciones de empuje máximo. Se usa, por ejemplo, en muros anclados y tesados contra el terreno.



Empuje en reposo: Se trata de un estado intermedio a los anteriores empujes donde la estructura prácticamente no sufre deformación y el empuje es similar al del estado tensional del terreno inicial. Es de aplicación, por ejemplo, en muros de sótano o marcos donde se impide el desplazamiento de la estructura.



Por lo cual se determinó los siguientes Valores:

Kp= K ₀ =	0.53053
	2.770
Ka=	0.361

VII) AGRESIVIDAD DEL SUELO AL CONCRETO ARMADO

El suelo bajo el cual se cimienta toda estructura tiene un efecto agresivo a la cimentación. Este efecto está en función de la presencia de elementos químicos que actúan sobre el concreto y el acero de refuerzo, que pueden causarle efectos nocivos y hasta destructivos a las estructuras (Sulfatos y Cloruros).









30

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

© 976273071
● 971313659
■ lem.sucoas@hotmail.com



Sin embargo, la acción química del suelo sobre el concreto sólo ocurre a través del agua subterránea que reaccionan con el concreto, de este modo el deterioro del concreto ocurre bajo el nivel freático, (punto si encontrado hasta 3 metros de profundidad en cada exploración) zona de ascensión capilar o presencia de agua infiltrada por razones externas (rotura de tuberías, lluvias extraordinarias, inundaciones etc.)

El A.C.I. recomendados lo siguiente:

Presencia en el Suelo de	p.p.m	Grado de Alteración	Observaciones
SULFATOS	0 - 1000	Leve	
	1000 - 2000	Moderado	Ataca al concreto de la
	2000 - 20,000	Severo	cimentación
	> 20,000	Muy Severo	
CLORUROS	> 6000	Perjudicial	Ocasiona problemas de corrosión de armaduras o elementos metálicos.
SALES SOLUBLES TOTALES	> 15,000	Perjudicial	Ocasiona problemas de pérdida de resistencia mecánica por problema de Lixiviación

Tabla 9 Grado de Alteración según ACI

TIPO DE EXPOSICION DE SULFATOS	SULFATOS PRESENTES EN EL SUELO (%en peso)	SULFATOS EN EL AGUA (p.p.m.)	RELACION (A/C)
DESPRECIABLE	0.00 a 0.10 %	0 a 150	
M ODERADA	0.10 a 0.20 %	150 a 1,500	0.50
SEVERA	0.20 a 2.00 %	1,500 a 10,000	0.45
M UY SEVERA	2.00 % a Más	10,000 a Más	0.45

Tabla 10









Se realizó el análisis del suelo y se obtuvo los siguientes valores:



Muestras	Determinaciones			
CALICATAS	CLORUROS (%)	SULFATOS (%)	SALES SOLUBLES (%)	
	0.065	0.120	1.250	
01, 02,03	La cantidad de presencia de cloruros existe en pocas cantidades por lo que se encuentra dentro de lo permitido	verifica que la cantidad de sulfatos es MODERADO, por lo	La cantidad de presencia de sales solubles totales existe en pocas cantidades por lo que se encuentra dentro de lo permitido.	

Tabla 8 Resultado de Contenidos Químicos en porcentaje.

VIII. LICUACION DE ARENAS

Licuación de Suelos. - El cambio de suelo firme a un fluido denso con la ocurrencia de un sismo se denomina licuación. El suelo pierde su resistencia cortante. LAS ESTRUCTURAS SE HUNDEN EN EL SUELO Y OCURREN GRANDES FLUJOS DE TIERRA. Este fenómeno ocurre en arenas saturadas. Las principales manifestaciones de dicho fenómeno son:

- 1. El suelo pierde su capacidad portante con el hundimiento y se generan flujos de suelo y lodo.
- 2. Los taludes y terraplenes pierden su resistencia y se generan flujos de suelo y lodo.
- 3. Los pilotes y cajones de cimentación floten y pierden su resistencia lateral.
- 4. Aparecen cono o volcanes de arena.

Para que ocurra licuación, la resistencia del suelo debe ser nula o muy pequeña. Como la resistencia de los suelos friccionantes depende del esfuerzo efectivo, éste debe ser disminuido por el incremento del exceso de presión de poros, debido a la ocurrencia de un sismo.

Reglas prácticas para determinar la posibilidad de licuación en un suelo granular (KISHIDA 1969 – 1970)

- Que el suelo sea una arena fina con el diámetro promedio D50 comprendido entre 0.07mm y 0.4mm.
- 2. Que el suelo sea uniforme con un coeficiente de uniformidad < 2
- 3. Que el suelo sea suelto con una densidad relativa menor de 75%
- Que el esfuerzo efectivo vertical sea menor de 2.0 Kg. /cm2, es decir una profundidad inferior a 20m, por debajo de la superficie.









URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

© 976273071
● 971313659
Iem.sucoas@hotmail.com



6. Que exista un nivel freático alto y que exista en la zona la posibilidad de ocurrencia de un terremoto severo. El nivel de agua aumenta la presión de poros.

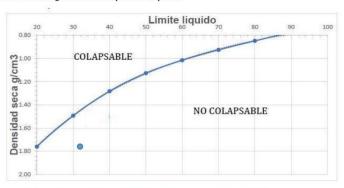


Tabla 9. En la figura se muestra como un suelo no colapsable

De lo expuesto, NO existe la posibilidad de licuación ante la eventualidad de un sismo severo

IX) CONCLUSIONES:

Después del análisis de campo laboratorio y de gabinete se puede concluir lo siguiente:

 El ingeniero proyectista y/o de diseño deberá tomar los resultados del presente estudio de suelos para definir el tipo de cimentación adecuado.

El presente estudio con fines de cimentación, solicitado por BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA

dirigido al proyecto "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021" ubicado en el caserío de Sarayuyo del distrito de Suyo, provincia de Ayabaca, departamento de Piura.











- A solicitud del Solicitante se realizó, en el área de estudio, la exploración de cuatro (04) calicatas, las cuales fueron ubicadas por el solicitante.
- No se ha detectado Nivel Freático dentro de la profundidad investigada (-3.00m) en las fechas que se realizó la investigación de campo (19/05/2021).

De acuerdo con "Anexo de Estudio de Estudio de Suelos con fines de Cimentación y saneamiento", solicitado por el BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA. Se tiene la proyección del "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

- 4. La acción química del suelo sobre el concreto ocurre mediante aguas subterráneas que reaccionan con el concreto. Tomando en cuenta las condiciones más críticas del estudio, la calicata 01, 02,03 presentan 0.12% de contenido de ataque a los sulfatos encontrándose una exposición MODERADA de sulfatos (0.10% a 0.20%). A manera de evitar el contacto directo entre el suelo y el concreto se recomienda colocar polietileno o geomembrana. De esta manera se podrá utilizar cemento Tipo II "MS".
- 5. El contenido de Sales Solubles NO supera el valor permisible dado por la norma, mayor a 15,000 ppm, pero igual se recomienda proteger y/o impermeabilizar el suelo que estará en contacto con el concreto con polietileno o geomembrana.
- 6. En suelo tipo CL (Calicata de cimentación 01,02,03) NO ocurren asentamientos mayores al permisible en zapatas cuadradas, el ingeniero proyectista deberá tomar las precauciones del caso.
- 7. El suelo sobre el cual se realizará el proyecto "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA, DEPARTAMENTO DE PIURA MAYO 2021" son Arcillas inorgánicas de media plasticidad arenosas, encontrándose en su mayoría que tienen como índice de Plasticidad entre 15 (media plasticidad).
- 8. Para los cálculos sísmicos se tomará en cuenta el Factor de Zona $(Z_4)=0.35$, material tipo S_2 , periodo predominante Tp=1.0 segundos y Factor de Ampliación (S)=1.20.











X) RECOMENDACIONES PARA LA CIMENTACIÓN:

- Los valores obtenidos para la capacidad de carga admisible para el diseño de la cimentación se muestran en el cuadro de diseño, se recomienda para fines cálculo Capacidad Portante del Suelo para una cimentación cuadrada Df = 2.00 m y ancho de 1.20 m es de 1.57 kg/cm².
- El nivel de cimentación recomendado es Df = 2.00 m. como mínimo contados desde el nivel de piso terminado, el proyectista podrá elegir menor distancia de acuerdo a su análisis estático dinámico.
- Con estos valores, no se espera problemas por asentamientos, ya que están por debajo de lo permisible.
- Como coeficiente de presión lateral se usará el valor Ka = 0.361 (según Meyerhof) para la consideración de la fuerza lateral.
- 5. Para la aplicación de las normas sismo resistentes del Reglamento Nacional de Edificaciones (RNE) debe considerarse al suelo como tipo uno con período predominante tp = 0.6 seg. Los resultados de este estudio se aplican exclusivamente al área estudiada, no se pueden utilizar en otros sectores o para otros fines.
- Considerando como altura de la construcción 12 metros, se recomienda una profundidad de cimentación mínima de 1.20m, teniendo en cuenta un relleno controlado y compactado por capas no mayores a 0.25m hasta tener una altura total de relleno de 0.50 m
- Se tiene en cuenta la colocación de las zapatas cuadradas deben de descansar en un solado de 0.10 cm, con dosificación 1:8
- 8. Para los Cimientos corridos se recomienda una profundidad entre 0.80 y 1.00m
- 9. actor de seguridad por esfuerzos cortantes FS=3
- 10. Asentamiento comienzan desde de 0.18 cm en suelo CL (Arcilla Inorgánica de media plasticidad arenosa) a 1.00 metros de profundidad de cimentación.
- 11. Parámetros de diseño según la Norma Técnica de Edificaciones E.0.30, el Factor de Zona (Z₄) = 0.45, material tipo S2, periodo predominante Tp= 0.6 segundos y Factor de Ampliación (S)= 1.05.
- 12. Para evitar el contacto de la cimentación con el suelo se recomienda usar geomembrana o geomalla.







Complete Lopez

Lovern Red Discover Lopez

Low Success and Complete

Low Success and Complete

Low Success and Complete

Red Complete Success and Complete

Low Success and Co



XI) RECOMENDACIONES ADICIONALES:

- Se deberá verificar que el fondo de cimentación en cualquier caso sea mayor que la profundidad de cimentación de cualquier estructura existente.
- Durante las excavaciones para la cimentación deberá verificarse que se sobrepase la capa superior de relleno con estos de desmonte y basura. Las sobre excavaciones necesarias para cumplir con este requisito deberán rellenarse con concreto pobre f'c=100 kg/cm2.
- 3. Previo a la conformación del relleno compactado se deberá eliminar integramente la capa superior de relleno con restos de desmonte, basura, raíces u otros elementos externos.
- 4. Después de realizar los ensayos de campo, laboratorio y gabinete se puede indicar que el suelo encontrado en el área en estudio tiene tienen las siguientes características:

ENSAYOS DE LABORATORIO	CALICATA DE CIMENTACIÓN 01 0.00 a 0.50m: Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc. UBICACIÓN: RESERVORIO COORDENADAS:7992417, E:04553875 ESTRATO 01 DE 0.50 a 3.00m		
% HUMEDAD	10.20		
% PASA TAMIZ N° 200	76.8		
LIMITE LIQUIDO	38		
LIMITE PLÁSTICO	25		
INDICE PLASTICO (I.P)	13		
CLASIFICACION SUCS	CL		
NOMBRE DE GRUPO	Arcilla inorgánica arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta		
UBICACIÓN DEL NIVEL FREÁTICO	No presenta hasta la profundidad explorada (-3.00m)		











ENSAYOS DE LABORATORIO	CALICATA DE CIMENTACIÓN 02 0.00 a 0.50m: Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc. UBICACIÓN: LINEA DE CONDUCCION COORDENADAS:9494231.00, E:0619916.58 ESTRATO 01 DE 0.50 a 3.00m		
% HUMEDAD	12.30		
% PASA TAMIZ N° 200	78.6		
LIMITE LIQUIDO	40		
LIMITE PLÁSTICO	25		
INDICE PLASTICO (I.P)	15		
CLASIFICACION SUCS	CL		
NOMBRE DE GRUPO	Arcilla inorgánica arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta		
UBICACIÓN DEL NIVEL FREÁTICO	No presenta hasta la profundidad explorada (-3.00m)		











	CALICATA DE CIMENTACIÓN 03		
ENSAYOS DE LABORATORIO	0.00 a 0.50m: Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc. UBICACIÓN: RED DE DISTRIBUCION COORDENADAS:9496564.81, E:0617380.329		
	ESTRATO 01 DE 0.50 a 3.00m		
% HUMEDAD	11.50		
% PASA TAMIZ N° 200	71.5		
LIMITE LIQUIDO	39		
LIMITE PLÁSTICO	22		
INDICE PLASTICO (I.P)	17		
CLASIFICACION SUCS	CL		
NOMBRE DE GRUPO	Arcilla inorgánica arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta		
UBICACIÓN DEL NIVEL FREÁTICO	No presenta hasta la profundidad explorada (-3.00m)		











ENSAYOS DE LABORATORIO	CALICATA DE CIMENTACIÓN 04 0.00 a 0.50m: Está conformado por material tipo arcilloso mezclado con restos pajilla de arroz, malezas agrícolas, palos, bolsas plásticas, materia orgánica, etc. UBICACIÓN: CAPTACION COORDENADAS:9493992.17, E:0619783.82 ESTRATO 01 DE 0.50 a 3.00m		
% HUMEDAD	12.30		
% PASA TAMIZ N° 200	78.6		
LIMITE LIQUIDO	40		
LIMITE PLÁSTICO	25		
INDICE PLASTICO (I.P)	15		
CLASIFICACION SUCS	CL		
NOMBRE DE GRUPO	Arcilla inorgánica arenosa de media plasticidad, muestra color amarillento en estado compacta		
UBICACIÓN DEL NIVEL FREÁTICO	No presenta hasta la profundidad explorada (-3.00m)		











RECOMENDACIONES ADICIONALES PARA CIMENTACIÓN DE LOSA, VEREDAS Y CONCRETO

MEJORAR TERRENO DE FUNDACION PARA LAS CONDICIONES: BASE GRANULAR

- Primera capa (fondo) de 0.30m de espesor (mezcla de Over de 3" a 6"), compactado y vibrado con el objetivo de estabilizar y disipar los asentamientos naturales del terreno encontrado.

- Segunda capa

De 0.25m de Hormigón compactado, (el material de hormigón que se utilice deberá estar en su óptimo contenido de humedad para luego controlar que el material llegue a obra en su óptimo estado).

-Tercera capa de 0.20 Afirmado preparado, Debiendo este llegar a obra con Índices de Plasticidad No mayores de 4%, Además deberá tener un porcentaje de agregado grueso no menor del 50% del peso total de la muestra, Se indica que se deberán realizar densidades de campo por capa de relleno y el porcentaje de compactación no deberá ser menor de 98% de su Densidad Máxima de Proctor Modificado.

Finalmente colocar un solado de concreto simple con una relación 1:10 con espesor de 0.10m.

Con los mejoramientos de los suelos de fundación se logrará mejorar la capacidad de soporte del suelo donde estará apoyada las zapatas, Además cabe indicar que es recomendable el uso de zapatas conectadas o plateas de cimentación según crea conveniente en Profesional Responsable del Proyecto.

Para las obras proyectadas se recomienda tomar los diseños como se muestra a continuación:

En veredas : concreto 210kg/cm2
En veredas : concreto 175 kg/cm2
En losas de concreto : concreto 210kg/cm2
En sardineles : concreto 175kg/cm2











- Para el caso de veredas se mejorará el suelo con 0.20 de afirmado, según se crea conveniente.
- Las juntas de dilatación serán las adecuadas tanto para los muros, falsos pisos y losas de concreto.
- Considerando que cíclicamente se presentan fuertes precipitaciones pluviales, es necesario diseñar sistemas de drenaje, veredas, canaletas o sardineles que eviten la infiltración de aguas pluviales y puedan originar asentamientos futuros y dañar las estructuras en un diseño de mezcla de concreto de fc'= 210 kg./cm².

En cuanto a la calidad de los materiales a utilizar es recomendable que al diseñar la loza de concreto pavimento y los espesores se tome en cuenta que los requisitos de calidad deberán adecuarse tomando en cuenta la norma EG-2013, del ministerio de transportes y comunicaciones, Tanto para sub base como para Base granular. Para lo cual es recomendable ajustarse a los siguientes parámetros de calidad:

REQUISITOS PARA BASE GRANULAR

Valor Relativo de Soporte, CBR (1)	Tráfico en ejes equivalentes (<10 ⁶)	Mín. 80%
	Tráfico en ejes equivalentes (≥10 ⁶)	Mín. 100%

Ensayo	Norma MTC	Norma ASTM	Norma AASHTO	Requerimientos Altitud	
				< 3.000 msnm	≥ 3.000 msnm
Partículas con una cara fracturada	MTC E 210	D 5821		80% mín.	80% mín.
Partículas con dos caras fracturadas	MTC E 210	D 5821		40% mín.	50% mín.
Abrasión Los Ángeles	MTC E 207	C 131	T 96	40% máx.	40% máx.
Partículas chatas y alargadas (1)		D 4791		15% máx.	15% máx.
Sales solubles totales	MTC E 219	D 1888		0,5% máx.	0,5% máx.
Durabilidad al sulfato de magnesio	MTC E 209	C 88	T 104		18% máx.











Tamiz	Porcentaje que pasa en peso					
Tamiz	Gradación A	Gradación B	Gradación C	Gradación D		
50 mm. (2")	100	100				
25 mm. (1")		75-95	100	100		
9,5 mm.(³ / ₈ ")	30-65	40-75	50-85	60-100		
4,75 mm. (N.º 4)	25-55	30-60	35-65	50-85		
2,0 mm. (N.º 10)	15-40	20-45	25-50	40-70		
425 μm. (N.º 40)	8-20	15-30	15-30	25-45		
75 µm. (N.º 200)	2-8	5-15	5-15	8-15		

Ensayo	Norma	Requerimientos Altitud	
		<3.000 msnm ≥3.000 ms	
Índice plástico	MTC E 111	4% máx.	2% min.
Equivalente de arena	MTC E 114	35% min.	45% mín.
Sales solubles	MTC E 219	0,5% máx.	0,5% máx.
Durabilidad al sulfato de magnesio	MTC E 209		15%











XII. REFERENCIAS BIBLIOGRAFICAS:

- Norma E-050, Suelos y Cimentaciones.
- Norma E-030, Diseño Sismorresistente
- Norma E-060 Concreto Armado
- * Karl Terzaghi / Ralph B. Peck Mecánica de Suelos, Practica. Segunda Edición 1973.
- Jesús Ayuso M. Cimentaciones y estructuras de contención 2010
- Rico Castillo / La Ingeniería de Suelos, Vol. 1 y 2. 1 edición 1998
- Peck/Hanson/ Thornburn: Ingeniería de Cimentaciones
- * Roy Whitlow / Fundamentos de Mecánica de Suelos. 1 edición 2000
- Manuel Delgado Vargas / Ingeniería de Cimentaciones/ 2da edición 1999
- Peter L. Berry / Mecánica de Suelos/ 1998
- Juárez Badillo Rico Rodríguez : Mecánica de Suelos, Tomos I,II.
- Ing. Carlos Crespo : Mecánica de suelos y Cimentaciones
- * T. William Lambe / Robert V. Whitman. Primera Edición 1972.
- Roberto Michelena / Mecánica de Suelos Aplicada. Primera Edición 1991
- Alva Hurtado J.E., Meneses J. y Guzmán V. (1984), "Distribución de Máximas Intensidades Sísmicas Observadas en el Perú", V Congreso Nacional de Ingeniería Civil, Tacna, Perú.
- Cimentaciones de Concreto Armado en Edificaciones ACI American Concrete Institute.
 Segunda Edición 1998.
- Geotecnia para Ingenieros, Principios Básicos. Alberto J. Martínez Vargas / CONCYTEC 1990.











XII) PLANO DE UBICACIÓN DE CALICATAS











Ilustración 1 PLANO DE UBICACIÓN DE CALICATAS (REFERENCIAL)











XIII) ANEXOS FOTOGRÁFICOS:

Ilustración 2 Como llegar al distrito de SUYO

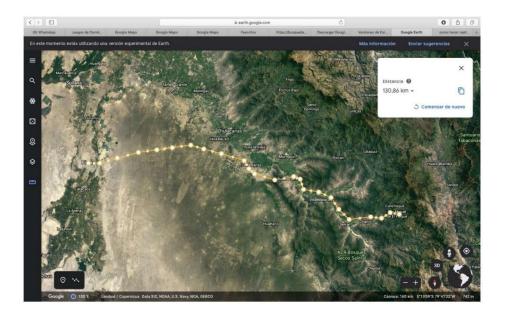














Ilustración 3 Ruta hacia el área de estudio, (SUYO – CASERIO SARAYUYO – SUYO).











VIII) ANEXOS FOTOGRÁFICOS:

SITUACION ACTUAL



CASERIO SARAYUYO - SUYO







48

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA © 976273071

971313659

lem.sucoas@hotmail.com



CALICATA CON FINES DE CIMENTACIÓN Y SANEAMIENTO – 01

SOLICITANTE : BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA

PROYECTO: "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE

ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA,

DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

<u>UBICACIÓN</u> : EL CASERÍO DE SARAYUYO – SUYO

PROFUNDIDAD : 3.00m



Se encontró:

<u>De 0.00 a 3.00m:</u> Arcilla de alta plasticidad arenosas con mínima presencia de materia orgánica en estado semi compacto y húmedo, color marrón oscuro, (CL)

No se encontró agua en el sub suelo (-3.00 m)









49















CALICATA CON FINES DE CIMENTACIÓN Y SANEAMIENTO – 02

SOLICITANTE : BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA

PROYECTO: "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE

ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA,

DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

<u>UBICACIÓN</u> : EL CASERÍO DE SARAYUYO – SUYO

PROFUNDIDAD : 3.00m



Se encontró:

De 0.00 a 3.00m: Arcilla de alta plasticidad arenosas con mínima presencia de materia orgánica en estado semi compacto y húmedo, color marrón oscuro, (CL)

No se encontró agua en el sub suelo (-3.00 m)























CALICATA CON FINES DE CIMENTACIÓN Y SANEAMIENTO - 03

SOLICITANTE : BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA

PROYECTO: "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE

ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA,

DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

<u>UBICACIÓN</u> : EL CASERÍO DE SARAYUYO – SUYO

PROFUNDIDAD : 3.00m



<u>De 0.00 a 3.00m:</u> Arcilla de alta plasticidad arenosas con mínima presencia de materia orgánica en estado semi compacto y húmedo, color marrón oscuro, **(CL)**No se encontró agua en el sub suelo (-3.00 m)























CALICATA CON FINES DE CIMENTACIÓN Y SANEAMIENTO – 04

SOLICITANTE : BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA

PROYECTO: "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE

ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA,

DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

<u>UBICACIÓN</u> : EL CASERÍO DE SARAYUYO – SUYO



<u>De 0.00 a 3.00m:</u> Arcilla de alta plasticidad arenosas con mínima presencia de materia orgánica en estado semi compacto y húmedo, color marrón oscuro, **(CL)**No se encontró agua en el sub suelo (-3.00 m)









9. ANÁLISIS FÍSICO QUÍMICO Y BACTERIOLÓGICO DEL AGUA



ENSAYOS QUÍMICOS CONTROL DE CALIDAD DE AGUA

: 12/05/2021 Fecha de Recepción Orden de Servicio 35263 Fecha de Ensayo : 15/05/2021 N° Informe : 176-2021 Fecha de Emisión : 16/05/2021

DATOS PROPORCIONADOS POR EL SOLICITANTE

SOLICITANTE : BACH. JUAN JOSE AQUINO LACHIRA

> "AMPLIACION Y REHABILITACION DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN EL CASERIO SARAYUYO, DISTRITO DE SUYO, PROVINCIA DE AYABACA,

DEPARTAMENTO DE PIURA - MAYO 2021"

RESULTADOS

OBRA

MUESTRA : AGUA SUBTERRANEA

UBICACION GEOGRAFICA COORDENADAS:

• NORTE: 9493992.17

PROCEDENCIA : • ESTE: 619783.82

ENSAYO	RESULTADO
Aspecto	TRANSPARENTE
Olor	INODORO
Color	INCOLORO
Sabor	AGRADABLE
Cloruros Cl ⁻ (ppm)	111.30
Sulfatos SO4 ⁻² (ppm)	136.60
Alcalinidad NaHCO3 ⁻ (ppm)	114.80
Materia Orgánica (ppm)	1.08
Sólidos totales disueltos (ppm)	326.90
Conductividad (mS/cm)	4.78
Sólidos en suspension (ppm)	3.60
Ph (ppm)	2.63

OBSERVACIONES:

MUESTRA NO PRESENTA COLIFORMES, SE CONSIDERA APTA PARA EL CONSUMO HUMANO

VIO TRATAMIENTO DE DICHA AGUA

Alexis Manuel Valdiviezo Chapoñan Ingeniero Químico CIP: 142347

Responsable

SUCOAS

Ivan Victor Ramirez garc Ingeniero Civil CIP: 249552 Jefe Responsable

El laboratorio LEM SUCOAS emite este reporte con información proporcionada por el cliente declarando esta como verdadera. El presente informe tiene validez única y exclusivamente en original, queda prohibida la reproducción del mismo con otros fines al original. El laboratorio LEM SUCOAS queda dispensado de cualquier responsabilidad que derive de la interpretación de resultados.

URB. ENACE I ETAPA Mz "A" LTE 36 - MICAELA BASTIDAS - DISTRITO 26 DE OCTUBRE - PIURA

10. PANEL TOPOGRAFICO

FOTO N°1: RESERVORIO EXISTENTE



FOTO N°2: I.E. SARAYUYO



FOTO N°3: CALICATA – RED DE DISTRIBUCION



FOTO N°4: MUNICIPALIDAD DE SUYO



11. PLANOS

