



Universidad de San Carlos de Guatemala
Facultad de Ingeniería
Escuela de Ingeniería Civil

**DISEÑO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE PARA LA ALDEA
SHORORAGUÁ Y DISEÑO DE MURO DE CONTENCIÓN PARA EL
INSTITUTO DE TELESECUNDARIA DE LA ALDEA SHORORAGUÁ,
CHIQUMULA, CHIQUMULA**

Luis Eduardo Morán Valenzuela

Asesorado por el Ing. Manuel Alfredo Arrivillaga Ochaeta.

Guatemala, marzo de 2009.

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



FACULTAD DE INGENIERÍA

**DISEÑO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE PARA LA ALDEA
SHORORAGUÁ Y DISEÑO DE MURO DE CONTENCIÓN PARA EL
INSTITUTO DE TELESECUNDARIA DE LA ALDEA SHORORAGUÁ,
CHIQUMULA, CHIQUMULA**

TRABAJO DE GRADUACIÓN
PRESENTADO A LA JUNTA DIRECTIVA DE LA
FACULTAD DE INGENIERÍA

POR:

LUIS EDUARDO MORÁN VALENZUELA

ASESORADO POR EL ING. MANUEL ALFREDO ARRIVILLAGA OCHAETA

AL CONFERÍRSELE EL TÍTULO DE
INGENIERO CIVIL

GUATEMALA, MARZO DE 2009

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA
FACULTAD DE INGENIERÍA



NÓMINA DE JUNTA DIRECTIVA

DECANO	Ing. Murphy Olympo Paiz Recinos
VOCAL I	Inga. Glenda Patricia García Soria
VOCAL II	Inga. Alba Maritza Guerrero de López
VOCAL III	Ing. Miguel Angel Dávila Calderón
VOCAL IV	Br. José Milton De León Bran
VOCAL V	Br. Isaac Sultán Mejía
SECRETARIA	Inga. Marcia Ivónne Véliz Vargas

TRIBUNAL QUE PRACTICÓ EL EXAMEN GENERAL PRIVADO

DECANO	Ing. Murphy Olympo Paiz Recinos
EXAMINADOR	Ing. Sydney Alexander Samuels Milson
EXAMINADOR	Ing. Manuel Alfredo Arrivillaga Ochaeta
EXAMINADOR	Ing. Juan Merck Cos
SECRETARIA	Inga. Marcia Ivónne Véliz Vargas

HONORABLE TRIBUNAL EXAMINADOR

Cumpliendo con los preceptos que establece la ley de la Universidad de San Carlos de Guatemala, presento a su consideración mi trabajo de graduación titulado:

**DISEÑO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE PARA LA ALDEA
SHORORAGUÁ Y DISEÑO DE MURO DE CONTENCIÓN PARA EL
INSTITUTO DE TELESECUNDARIA DE LA ALDEA SHORORAGUÁ,
CHIQUMULA, CHIQUMULA,**

tema que me fuera asignado por la Dirección de la Escuela de Ingeniería Civil, el 25 de agosto de 2008.

Luis Eduardo Morán Valenzuela

ACTO QUE DEDICO A:

- DIOS** Fuente de fortaleza y sabiduría, quien me ha guiado a lo largo de la vida y ha permitido que logre esta meta.
- MIS PADRES** Luis Ricardo Morán y Elvira Valenzuela, por el amor y apoyo incondicional que me han brindado a lo largo de mi vida.
- MIS HERMANOS** Mónica y José Pablo, por su apoyo, amistad y cariño.
- MIS TIOS** En especial a Edgar y Olga, quienes han sido como mis segundos padres y siempre han estado a mi lado.
- MI SOBRINO** Diego Andrés, por ser el ángel que llena de alegrías mi vida.
- MIS ABUELITAS** Leonarda Rodenas (q.e.p.d.) y Berta Méndez, por sus consejos y enseñanzas.
- MI FAMILIA Y AMIGOS EN GENERAL.**

AGRADECIMIENTOS A:

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA

Especialmente a la Facultad de Ingeniería, por mi formación y el orgullo de ser sancarlista.

MIS PADRES

Por su amor y sacrificios para brindarme siempre lo mejor. Que este logro sea una recompensa a todos sus esfuerzos

MIS HERMANOS

Por su cariño, apoyo y todos los momentos que hemos compartido.

MIS TÍOS

Por el afecto, interés y atenciones que siempre han manifestado hacia mi persona

MIS PRIMOS

Por el entusiasmo que siempre me han contagiado, su colaboración y ayuda.

INGENIERO MANUEL ALFREDO ARRIVILLAGA

Por su amistad y la asesoría brindada para la realización del presente trabajo.

MIS AMIGOS

Luis Arturo Monroy, Oscar Augusto Guerra, Carlos Pérez, Rudy Martínez, Juan Pablo Guerra, Paolo Gómez, Renato del Cid, Gustavo Monroy, Leonel Morales, Ingrid Estrada, por compartir conmigo buenos y malos momentos a lo largo de mi carrera.

**MIS COMPAÑEROS Y
AMIGOS DE LA
MUNICIPALIDAD DE
CHIQUIMULA**

Por su amistad, interés y colaboración durante mi E.P.S. y además, por hacerme sentir como en casa.

**MIS AMIGOS DE
CHIQUIMULA**

En especial a mis compañeros de la Aduana y a la familia Ruiz Sancé, por su hospitalidad y hacer de la Perla de Oriente mi segundo hogar.

**LA FAMILIA GUERRA
QUIJADA Y EL PERSONAL
DE CONSTRUCTORA
GUERRA**

Por compartir conmigo una amistad sincera y por todas sus enseñanzas, que siempre han sido orientadas a hacerme un mejor profesional

**LA FAMILIA GONZÁLEZ
QUIÑONEZ**

En especial a Lucky, por su amistad incondicional, sus atenciones, sus palabras de aliento, su cariño, y por siempre creer en mí.

A todo aquel que me brindó su confianza e influyó en mi formación académica.

ÍNDICE GENERAL

ÍNDICE DE ILUSTRACIONES	VII
LISTA DE SÍMBOLOS	IX
GLOSARIO	XIII
RESUMEN	XV
OBJETIVOS	XVII
INTRODUCCIÓN	XIX

1. ASPECTOS MONOGRÁFICOS

1.1	Antecedentes históricos	1
1.2	Características geográficas	4
1.2.1.	Localización	4
1.2.2.	Colindancias	4
1.2.3.	Vías de Acceso	4
1.2.4.	Clima e hidrografía	5
1.2.5.	Fisiología y orografía	6
1.3.	Características económicas	6
1.3.1.	Producción agropecuaria	7
1.3.2.	Actividad comercial	7
1.4.	Características socioculturales	8
1.4.1.	Población	8
1.4.2.	División político – administrativa	9
1.4.3.	Educación	10
1.4.4.	Servicios básicos existentes	11

2. DISEÑO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE LA ALDEA SHORORAGUÁ

2.1. Investigación preliminar	15
2.1.1. Información recolectada en campo	15
2.1.1.1. Sobre la aldea Shororaguá	15
2.1.1.2. Accesos	15
2.1.1.3. Vivienda y población	16
2.1.1.4. Abastecimiento de agua	17
2.1.1.5. Servicios existentes	17
2.1.1.6. Fuente propuesta	18
2.1.1.7. Organizaciones y consejos comunitarios	18
2.1.2. Descripción del proyecto	19
2.1.3. Levantamiento topográfico	19
2.1.4. Descripción del sistema a usar	21
2.1.5. Aforos	21
2.1.6. Exámenes de calidad del agua	22
2.1.7. Normas de diseño	23
2.1.8. Parámetros de diseño	23
2.1.8.1. Período de diseño	23
2.1.8.2. Población a servir	24
2.1.8.3. Dotación y consumo de agua potable	25
2.1.8.4. Consumo medio	26
2.1.8.5. Consumo máximo diario	27
2.1.8.6. Consumo máximo horario	28
2.1.8.7. Caudal simultáneo	29
2.1.8.8. Caudal unitario	29
2.2. Cálculo hidráulico del sistema	30
2.2.1. Diseño de la captación	31

2.2.2.	Diseño de línea de conducción	31
2.2.3.	Diseño del tanque de almacenamiento	37
2.2.4.	Diseño de red de distribución	38
2.2.5.	Obras de arte	46
2.2.5.1.	Cajas rompe presión	46
2.2.5.2.	Cajas distribuidoras de caudales	46
2.2.5.3.	Conexiones prediales	47
2.2.6.	Válvulas	47
2.2.7.	Desinfección	48
2.3.	Especificaciones técnicas	51
2.4.	Operación y mantenimiento	51
2.4.1.	Programa de operación y mantenimiento	51
2.4.2.	Propuesta de tarifa	52
2.4.2.1.	Costo de operación	52
2.4.2.2.	Costo de mantenimiento	53
2.4.2.3.	Costo de tratamiento	54
2.4.2.4.	Gastos administrativos	54
2.4.2.5.	Cálculo de tarifa	55
2.5.	Presupuesto	55
2.6.	Cronograma de ejecución	57
2.7.	Evaluación de impacto ambiental inicial	57
2.8.	Evaluación socio-económica	58
2.8.1.	Valor presente neto	59
2.8.2.	Tasa interna de retorno	60

3. DISEÑO DE MURO DE CONTENCIÓN PARA EL INSTITUTO DE TELESECUNDARIA DE LA ALDEA SHORORAGUÁ

3.1.	Descripción del proyecto	63
------	--------------------------	----

3.2.	Tipos de suelos	63
3.2.1.	Arcillas	64
3.2.2.	Limos	65
3.2.3.	Arenas	66
3.2.4.	Gravas	66
3.3.	Características físicas de los suelos	67
3.3.1.	Densidad	67
3.3.2.	Peso volumétrico	67
3.3.3.	Absorción	67
3.3.4.	Granulometría	67
3.4.	Estudios de suelos	68
3.4.1.	Ensayo de corte directo	68
3.4.2.	Granulometría	69
3.4.3.	Límites de Atterberg	71
3.5.	El agua en el suelo	72
3.6.	Drenaje en muros de contención	73
3.7.	Empuje de tierras	75
3.8.	Estabilidad de taludes	76
3.9.	Tipos de muros de contención	76
3.9.1.	Muros por gravedad	76
3.9.2.	Muros en voladizo (muros de concreto armado)	78
3.9.3.	Muros de semi-gravedad	78
3.9.4.	Muros con contrafuertes	78
3.10.	Especificaciones para el diseño de muros de contención	78
3.11.	Cálculo y diseño del muro de contención	80
3.12.	Presupuesto del proyecto	103
3.13.	Cronograma de ejecución	103
3.14.	Evaluación de impacto ambiental inicial	104
3.15.	Evaluación socio-económica	105

3.15.1. Valor presente neto	106
3.15.2. Tasa interna de retorno	106
CONCLUSIONES	107
RECOMENDACIONES	109
BIBLIOGRAFÍA	111
APÉNDICE	113
PLANOS DE LOS PROYECTOS	123

ÍNDICE DE ILUSTRACIONES

FIGURAS

1. Mapa del departamento de Chiquimula	3
2. Localización de centros poblados del municipio de Chiquimula	10
3. Ubicación de la aldea Shororaguá	16
4. Circuito ramal 1 (E-58 – E-59 – E-60 – E-94 – E-93 – E-58)	42
5. Modelo circuito ramal 1	42
6. Diagrama de flujo de efectivo del sistema de agua potable, $i=12\%$	60
7. Diagrama de flujo de efectivo del sistema de agua potable.	61
8. Esquema del aparato de resistencia al esfuerzo cortante directo	69
9. Diagrama de presiones según la teoría de Rankine	74
10. Tipos de muros de contención	77
11. Diagramas de presiones en el muro.	82
12. Diagrama de distribución geométrica.	84
13. Diagrama de líneas teóricas de falla	89
14. Chequeo de presión máxima bajo el muro	89
15. Diagrama de presiones en la parte inferior del muro	91
16. Diagrama de presiones actuantes en ambos dientes	92
17. Diagrama de presiones actuantes en pie de muro	95
18. Diagrama de presiones actuantes en talón de muro	98
19. Diagrama de presiones actuantes en la pantalla del muro	100

TABLAS

I.	Población de Chiquimula por sexo. Censo 2002	8
II.	Población de Chiquimula por grupos de edad. Censo 2002	9
III.	Infraestructura escolar en Chiquimula	11
IV.	Levantamientos topográficos según instrumentos de medición	20
V.	Períodos de diseño para componentes de un sistema de agua	24
VI.	Dotaciones según sistemas de abastecimiento para el área rural	26
VII.	Factores de día máximo	27
VIII.	Factores de hora máxima	28
IX.	Parámetros de diseño para el sistema de agua potable de la aldea Shororaguá	30
X.	Resumen de cálculos hidráulicos con fórmula de Hazen-Williams	44
XI.	Resumen de cálculos con método de la gradiente hidráulica	45
XII.	Volúmenes de hipoclorito para lograr solución al 10%	50
XIII.	Catálogo de renglones de trabajo sistema de agua potable	56
XIV.	Cronograma de ejecución del sistema de agua potable	57
XV.	Flujo de efectivo del sistema de agua potable	59
XVI.	Tipos de suelos transportados	64
XVII.	Porcentajes obtenidos en análisis granulométrico	70
XVIII.	Resultados de ensayo de límites de Atterberg	72
XIX.	Parámetros de diseño para el muro de contención para el instituto de telesecundaria de Shororaguá	80
XX.	Predimensionamiento del muro en voladizo	81
XXI.	Resumen calculos de peso total y momentos del muro	86
XXII.	Catálogo de renglones de trabajo muro de contención	103
XXIII.	Cronograma de ejecución muro de contención	104

LISTA DE SÍMBOLOS

As	Área de acero
As min	Área de acero mínima
As máx	Área de acero máxima
b	Base unitaria
C	Coeficiente de fricción, coeficiente de la capacidad hidráulica de la tubería
CMD	Consumo máximo diario
CMH	Consumo máximo horario
CT	Cota del terreno
d	Peralte efectivo
DH	Distancia horizontal
E-	Indica estación en aspectos topográficos
f'c	Resistencia del concreto a los 28 días

fy	Resistencia a la fluencia del acero
FDM	Factor de día máximo (adimensional)
FHM	Factor de hora máximo (adimensional)
Fs	Factor de seguridad
Hf	Pérdida de carga expresada en metros
i	Tasa de interés anual
INE	Instituto Nacional de Estadística
Lts/hab/día	Litros por habitante por día (dotación)
Lts/seg	Litros por segundo
m.c.a	Metros columna de agua
m³	Metro cúbico
ml	Metro lineal
Ø	Indica diámetro comercial de tubería
psi	Libras por pulgada cuadrada (Lb/plg ²)
Pa	Población actual (habitantes)

PU.	Precio unitario (en Quetzales)
PVC	Cloruro de polivinilo
Qs	Caudal simultaneo
Qu	Caudal unitario
r	Tasa de crecimiento poblacional
t	Tiempo
Vol	Volumen
ΣM	Sumatoria de momentos
γ suelo	Peso volumétrico del suelo
γ concreto	Peso volumétrico del concreto

GLOSARIO

Aforo	Medición del volumen de agua que circula en una sección o corriente por unidad de tiempo.
Agua potable	Agua sanitariamente segura y agradable a los sentidos.
Azimut	Ángulo formado por la dirección horizontal y la del norte verdadero, determinado astronómicamente, este es medido en el sentido de las agujas del reloj.
Caudal	Volumen de agua expresado generalmente en litros sobre una unidad de tiempo (segundo).
Cloración	Desinfección de aguas por medio de cloro.
Dotación	Cantidad de agua en litros asignada a un usuario y/o habitante durante un día.
Fuente	Lugar donde se realiza la toma del agua para un acueducto, esta puede ser superficial o un nacimiento.
Grava	Acumulaciones sueltas de fragmentos de rocas y que tienen más de 2 milímetros de tamaño.

Hipoclorador	Instrumento que sirve para la dosificación de pequeñas cantidades de hipoclorito de calcio en la entrada de un tanque de distribución de agua potable.
Presión dinámica	Es la altura que alcanzaría en agua un tubo piezométrico a partir del eje central a lo largo de una tubería con agua a presión, también llamada carga dinámica o hidráulica.
Presión estática	Es la distancia vertical que existen entre la superficie libre de la fuente de abastecimiento a la caja rompe presión o al tanque de distribución, también llamada carga estática. Se mide en metros columna de agua.
Suelo	Material con arreglo variable de partículas que dejan entre ellas una serie de poros conectados unos con otros para formar una compleja red de canales de diferentes magnitudes que se comunican tanto con la superficie del terreno, las fisuras y grietas del mismo.
Tanque de captación	Estructura que permite recolectar las aguas de la fuente abastecedora.
Voladizo	Se refiere al método de diseño, en este caso del muro de contención, el cual se refiere a que es un muro diseñado por medio de concreto armado, es decir concreto más acero de refuerzo.

RESUMEN

El presente trabajo de graduación contiene los aspectos más importantes considerados en el desarrollo de dos proyectos de infraestructura durante el Ejercicio Profesional Supervisado (E.P.S.) realizado en la municipalidad de Chiquimula. Uno de estos proyectos es el diseño del sistema de agua potable para la aldea Shororaguá y el otro es el diseño de un muro de contención para el instituto de telesecundaria de la misma aldea.

Primeramente, se presenta una monografía del municipio de Chiquimula, destacando los aspectos más relevantes del municipio: su ubicación, su geografía, las vías de acceso, las características socioeconómicas, etc.

Para el proyecto de agua potable, se realizó una investigación de campo de las características de la aldea Shororaguá. Luego, por la topografía del lugar y economía en su funcionamiento, se optó por implementar un sistema que trabaje por gravedad, con un período de diseño de 21 años, constituido por una captación tipo superficial, 6,150.33 metros de tubería, además de un tanque de almacenamiento de 120 m³, ocho cajas rompe presión de 1 m³, dos cajas distribuidoras de caudales, y 367 conexiones prediales para abastecer una población futura de 3,177 habitantes.

El muro para el instituto de telesecundaria tiene como propósito evitar el colapso de un talud compuesto de arena limosa implementando un muro en voladizo de 5.10 m de altura con una longitud total de 42 metros con juntas de construcción de cinco centímetros a cada 3 metros. El muro contará además con un sistema de drenaje para evacuar el exceso de agua y así evitar cualquier sobrecarga.

OBJETIVOS

GENERAL

Diseñar el sistema de agua potable para la aldea Shororaguá y el muro de contención para el instituto de telesecundaria de la aldea Shororaguá del municipio de Chiquimula.

ESPECÍFICOS:

1. Recabar información de campo de la aldea Shororaguá para evaluar las condiciones del servicio de agua potable existente, detectando las fallas para implementar un sistema de abastecimiento eficiente.
2. Mejorar las condiciones de vida de la población, mediante la implementación de un sistema de agua potable que abastezca el total de viviendas, los establecimientos educativos y la iglesia de la aldea Shororaguá.
3. Realizar los cálculos hidráulicos necesarios para el diseño de un sistema de agua potable eficiente que cumpla con las necesidades de los habitantes de la aldea Shororaguá.
4. Desarrollar la planificación del proyecto de agua potable para la aldea Shororaguá, elaborando los planos, especificaciones técnicas, el presupuesto con costos directos y el cronograma de ejecución.

5. Proteger la infraestructura del instituto de telesecundaria de la aldea Shororaguá, así como la integridad física de la población que hace uso de sus instalaciones.
6. Realizar pruebas de límites de Atterberg, granulometría y corte directo a una muestra inalterada extraída del talud del instituto de telesecundaria, para determinar las características del suelo, clasificarlo y determinar su ángulo de fricción interna.
7. Diseñar un muro de concreto armado que cumpla con especificaciones técnicas, elaborando planos, presupuesto con costos directos y el cronograma de ejecución.
8. Elaborar un análisis de impacto ambiental inicial para determinar cómo afectará la ejecución y operación de ambos proyectos

INTRODUCCIÓN

El Ejercicio Profesional Supervisado (E.P.S.) brinda la oportunidad de contribuir con el desarrollo de Guatemala, implementando obras de infraestructura que ayuden a mejorar las condiciones de vida de las comunidades en el interior del país. En este caso particular, el E.P.S. se realizó en la municipalidad de Chiquimula y el presente informe es un resumen del desarrollo de dos proyectos, aplicando conocimientos adquiridos en el transcurso de la carrera para la solución de problemas reales.

Como parte de la Oficina Municipal de Planificación, OMP, se priorizaron necesidades y se atendieron solicitudes para diferentes proyectos, prestando especial atención a los problemas priorizados por el Consejo Comunitario de Desarrollo, COCODE, de la aldea Shororaguá, siendo estos: la carencia de un sistema adecuado de abastecimiento de agua potable para la población y el peligro inminente que corren las instalaciones del instituto de telesecundaria local ante los constantes deslizamientos en el talud adyacente.

Para atender dichas necesidades, se propone la implementación de un sistema de agua potable que trabaje por gravedad con un servicio de conexión tipo predial que permitirá economía en la operación y mantenimiento, principal razón por la cual el sistema existente cayó en desuso. Y la construcción de un muro de contención de concreto armado para evitar el colapso del talud y así proteger la infraestructura del instituto de telesecundaria.

1. ASPECTOS MONOGRÁFICOS DEL MUNICIPIO DE CHIQUIMULA

1.1. Antecedentes históricos

El municipio de Chiquimula, remonta su historia al período de la conquista de Guatemala y Centro América. A Chiquimula se le menciona como un corregimiento, que era una forma de clasificar los pueblos según su importancia en esa época.

Se cree que el nombre de Chiquimula proviene de vocablos ancestrales que significa jilgueros; otros le llaman Tierra de Pájaros derivado del nahuatl *chiqin* que significa pájaro y de *molín* que significa lugar de.

La primera ciudad de Chiquimula fue erigida al oriente de la ciudad actual, en las cercanías del río San José, pero los terremotos llamados de la Santísima Trinidad la destruyeron en 1765. Aún quedan ruinas y vestigios presentados por la Iglesia Antigua cuya estructura es considerada como monumento y patrimonio cultural nacional y de la humanidad.

Por resolución de la corte de España, el 29 de junio de 1821, fue elevada a la categoría de ciudad confirmándosele el título de *Muy Noble*. Anterior al año 1871, Chiquimula ocupaba una extensión mayor que la actual, pero a partir del 10 de noviembre de dicho año se dividió en dos: Chiquimula y Zacapa.

El Padre Domingo Juarros señala los límites siguientes: “Al oeste, la Verapaz; al este, Comayagua; al sur, Escuintla, Sacatepéquez y Sonsonate; y el mar del norte por el rumbo norte”. Según estos lugares limítrofes dadas por el sacerdote, la provincia comprendía la zona de oriente, extendiéndose hacia el norte y el este en dirección al mar y hacia las montañas de Honduras, a lo largo del Motagua y de las faldas occidentales, la cordillera de Copán.

Según las anotaciones de Juarros, la provincia estaba formada por 30 pueblos, como algunos valles, muchas haciendas y trapiches repartidos en curatos, contaba con 52,423 habitantes de todos los costos y se dividía en dos partidos que eran dos Corregimientos; uno, Zacapa y Acasaguastlán y otro Chiquimula.

El Corregimiento de Chiquimula tenía como pueblo principal a Chiquimula de la Sierra, que era capital de la provincia y la sede de su corregidor; con 2000 habitantes indios, 295 españoles y 589 mulatos. Allá por el año 1760 los dos Corregimientos se unieron en uno que se llamó Chiquimula y Zacapa.

Dentro de los sólidos argumentos para la fundación de Chiquimula, se encuentra el hecho de haber sido tomada como centro de pernoctación por don Pedro y Jorge de Alvarado, para restablecerse y continuar la lucha contra las etnias existentes en ese tiempo.

El clima en esa época era mucho más templado que el actual, pues no existía mucha población, además no había mucha deforestación y un 50% de sus calles eran empedradas. Sus bosques eran densos, pues existía mucha vegetación, conociendo especies arbóreas, como: ceiba, matilísquate, roble, morro, quebracho, madre cacao, upay etc.

El recurso hídrico era abundante, ejemplo de ello es que en el período invernal se contaba con la quebrada del Tacó, y en forma similar con los ríos San José y Shusho. En ese período se identifican las especies animales siguientes: mapache, venado, tepezcuintle, guacamayas, armado, pavo real, loro, clarinero, tigres, etc.

Figura 1. Mapa del departamento de Chiquimula.



Fuente: Oficina Municipal de Planificación, Municipalidad de Chiquimula.

1.2. Características geográficas

1.2.1. Localización

El municipio de Chiquimula se encuentra ubicado al nororiente de la República de Guatemala, es la cabecera del departamento que lleva el mismo nombre; a una distancia de 168 kilómetros de la ciudad de Guatemala y cuenta con una extensión territorial de 372 kilómetros cuadrados. Las coordenadas geográficas lo sitúan en una latitud de 14 grados, 47 minutos y 58 segundos y una longitud de 89 grados, 32 minutos y 37 segundos. La cabecera municipal se encuentra ubicada a una altura de 423 msnm.

1.2.2. Colindancias

El municipio de Chiquimula colinda al norte con Zacapa (Zacapa); al este con Jocotán, San Juan Ermita y San Jacinto (Chiquimula); al sur con San José La Arada y San Jacinto (Chiquimula); y al oeste con Huité y Cabañas (Zacapa).

1.2.3. Vías de Acceso

El acceso a la ciudad y municipio de Chiquimula puede hacerse procedente de la ciudad capital, por medio de la CA-9-N, para luego tomar la CA-10 en el cruce ubicado en el municipio de Río Hondo, Zacapa. También proveniente de la RD JUT-04 por el municipio de Agua Blanca, Jutiapa, para luego tomar la RD CHI-01, que atraviesa el municipio de Ipala y San José La Arada, llegando por la RD CHI-06 a la Aldea San Esteban y luego cruzando en la CA-10 hacia esta ciudad.

Procedente de Honduras ingresando por la frontera El Florido, tomando la CA-11, que atraviesa los municipios de Camotán, Jocotán y San Juan Ermita, hasta el cruce de la aldea Vado Hondo y luego tomando la CA-10 al norte hasta la ciudad; también procedente de Honduras se puede llegar por la misma CA-10, ingresando por la frontera de Agua Caliente en el municipio de Esquipulas y después por los municipios de Quezaltepeque, San Jacinto y finalmente Chiquimula.

Procedente de El Salvador, se puede ingresar de la frontera de Nueva Anguiatú por medio de la CA-12 en el municipio de Concepción Las Minas, para entroncar con la CA-10, atravesando luego los municipios de Quezaltepeque, San Jacinto y llegando así a Chiquimula.

También puede accederse por el tramo pavimentado de la RD CHI-01 que parte del municipio de San José La Arada, atraviesa el río San José, pasa por la aldea Vega Arriba y llega a la cabecera municipal.

1.2.4. Clima e hidrografía

La cabecera municipal de Chiquimula se encuentra a 423 metros sobre el nivel del mar, y según información obtenida del INSIVUMEH, Chiquimula cuenta con una temperatura media anual de 25.3° C y una temperatura mínima de 20.6° C, para los últimos diez años. Su humedad media anual es de 69%, considerados en aproximadamente 120 días de precipitación promedio anual.

Referente a la hidrografía, son dos las principales cuencas hidrográficas cuyas corrientes, a su vez, tributan a las que hacia el norte descargan sus aguas en el mar Caribe, y hacia el sur, después de atravesar la República de El Salvador, desembocan en el Océano Pacífico.

1.2.5. Fisiología y orografía

Orográficamente, la cordillera Central proveniente de Jalapa penetra por la parte sur del departamento de Chiquimula, formando estribaciones de la sierra del Merendón en el confín de las Repúblicas de Honduras y El Salvador. El sistema montañoso que penetra el departamento de Zacapa desciende a los municipios de Jocotán, Camotán y Chiquimula formando un valle por donde corre el río Jocotán procedente de Honduras, el cual a su vez, desemboca en el río San José, conocido más adelante como río Grande de Zacapa hasta su desembocadura en el río Motagua.

El macizo montañoso es irregular, por lo que sus alturas varían entre los 1350 msnm en Olopa y los 435 en San José La Arada, su clima tiene algunas variantes. En Esquipulas se encuentra el cerro de Montecristo, denominado Biosfera de la Amistad, que en 1987 fue declarado como Área Protegida del Trifinio.

1.3. Características económicas

La economía del municipio, en mayor proporción, se fundamenta en su producción, agrícola, ganadera, artesanal, así como en su pujante movimiento comercial a nivel regional. También existe un considerado movimiento en lo que respecta a construcción, sobretodo del mes de octubre a diciembre, pues la mayoría de personas deciden empezar construcciones en la época seca.

El ingreso promedio de las familias en el área rural es de Q 45.00 diarios lo que equivale a Q 1,350.00 mensuales. En lo que respecta a los albañiles, sus ingresos ascienden a Q 1,600.00 mensuales con la única desventaja que éste se da por temporadas.

En el área urbana, los ingresos por familia dependen de la institución donde se trabaje, por ejemplo, los albañiles ganan un promedio de Q 1,750.00 mensuales, una trabajadora de oficios domésticos Q 1,000.00 mensuales. Con respecto a los trabajadores del estado o iniciativa privada, éstos ganan dependiendo el tiempo que tengan de trabajar, por lo cual su salario oscila entre: Q 1,500.00 hasta Q 5, 000.00 mensuales.

1.3.1. Producción agropecuaria

En Chiquimula, especialmente en el área rural, la actividad agrícola es la fuerza de trabajo, y en la cual las familias encuentran un gran alivio económico, pues además de cosechar para sostenerse, muchas veces es posible contar con algo para la venta y de esa forma pueden satisfacer sus necesidades económicas. Esta labor generalmente está compuesta por todos los miembros de la familia. Los productos agrícolas más importantes son: el maíz, arroz, frijol, papa, café, caña de azúcar, cacao, banano y frutas de clima cálido.

Referente a la actividad pecuaria, el subsector ganadería tiene una participación bastante importante en la economía del municipio, predominando la crianza de ganado vacuno y bovino en fincas y haciendas, además, se da el engorde de ganado porcino y la cría de aves de corral para consumo doméstico.

1.3.2. Actividad comercial

Una de las ventajas comparativas del municipio de Chiquimula es la actividad comercial que se desarrolla, debido a que es considerado un mercado

regional, pues sus consumidores provienen de los departamentos y municipios vecinos y también de los departamentos fronterizos de Honduras y El Salvador.

La mayor actividad se da los días jueves y domingos, que se caracterizan por ser días de mercado, y en los cuales viajan personas de toda la región a hacer sus transacciones comerciales

Chiquimula cuenta con una gama de servicios comerciales, entre los que pueden mencionarse: tiendas, supermercados, almacenes, farmacias, carnicerías, librerías, bloqueras, ferreterías, agroservicios, venta de vehículos, inmuebles y electro domésticos, zapaterías, hoteles, restaurantes y comedores, constructoras, talleres, etc.

1.4. Características socioculturales

1.4.1. Población

La población en su mayoría está constituida por raza mestiza o ladina, y según datos obtenidos por el XI censo poblacional y VI censo habitacional, efectuado en el año 2002 por el Instituto Nacional de Estadística (INE), alcanzaba un total de 90,838 habitantes, de los cuales 46,327 son mujeres y 44,511 son hombres.

Tabla I. Población de Chiquimula por sexo. Censo 2002

Sexo	Población	Porcentaje (%)
Femenino	46,327	51.00
Masculino	44,511	49.00
Total:	90,838	100.00

Fuente: Instituto Nacional de Estadística.

Tabla II. Población de Chiquimula por grupos de edad. Censo 2002

Grupo de edad	Población	Porcentaje (%)
0 – 1 años	2,924	3.22
2 – 5 años	11,168	12.29
6 – 14 años	21,905	24.11
15 – 24 años	18,467	20.33
25 años y más	36,374	40,05
Total:	90,838	100.00

Fuente: Instituto Nacional de Estadística.

1.4.2. División político – administrativa

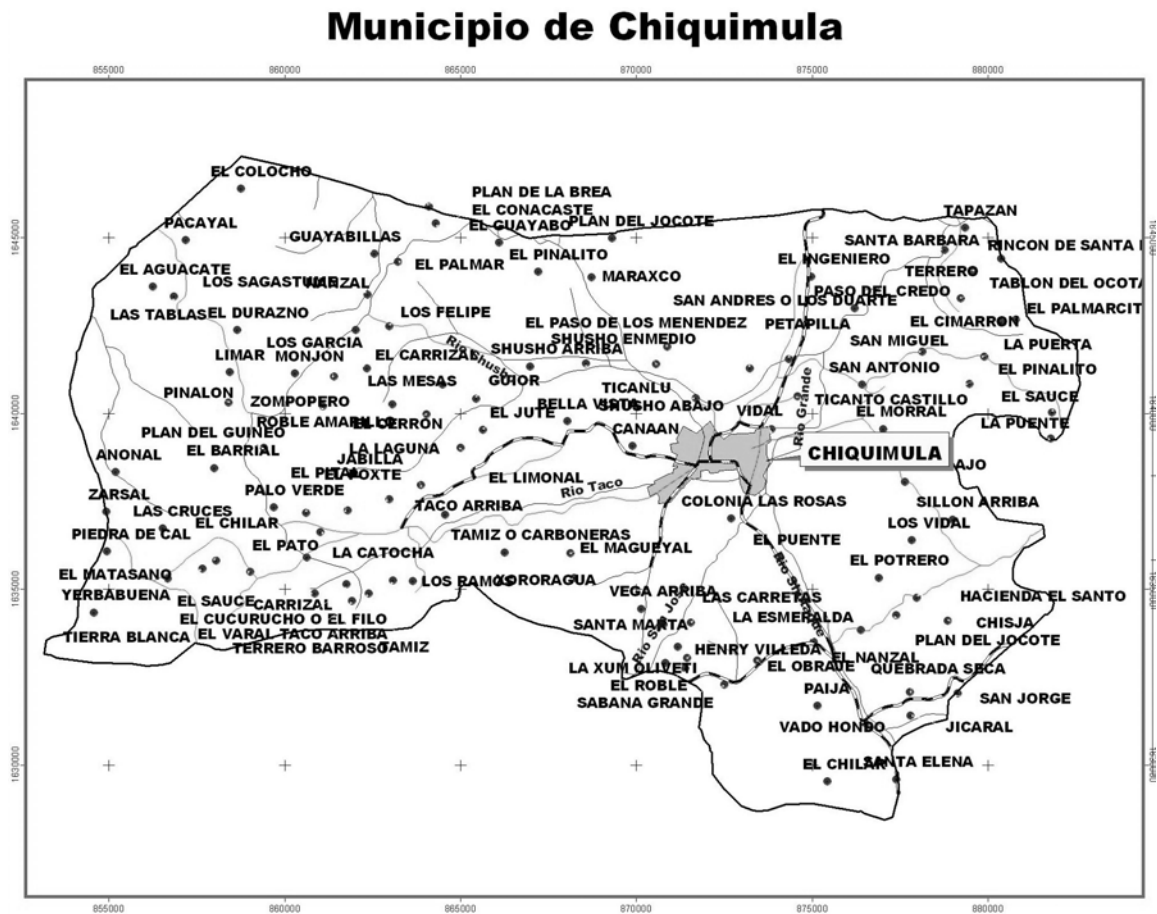
El municipio de Chiquimula está constituido por la cabecera municipal, la cual por ser cabecera departamental, ostenta el título de ciudad, 37 aldeas y 50 caseríos.

Aldeas: El Barrial, El Carrizal, Conacaste, Durazno, El Guayabo, El Ingeniero, El Matasano, El Morral, El Obraje, El Palmar, El Pinalito, El Santo, El Sauce, El Sillón, Guior, La Catocha, La Laguna, La Puente, La Puerta, Las Tablas, Maraxcó, Petapilla, Plan del Guineo, Rincón de Santa Bárbara, Sabana Grande, San Antonio, San Esteban, San Miguel, Santa Bárbara, Santa Elena, Shusho Abajo, Shusho Arriba, Taco Arriba, Tablón del Ocotol, Tierra Blanca, Vado Hondo, Vega Arriba y Shororaguá.

Caseríos: Aguacate, El Colocho, Limar, Limón, Pinalón, Quebrada Arriba, Morral, Nanzal, Plan del Jocote, Los Vidal, El Varal, Loma Larga, Sillón Abajo, Las Mesas, El Pato, El Poshte, Bella Vista, Canaán, El Jute, Limonal, Cimarrón, Plan del Carmelo, Plan del Jocote, Paso del Credo, Paijá, Laguneta, Tapazán, El Chilar, El Llano, El Otro Lado, Herepán, Shusho En Medio, Cuesta de San

Antonio, Quebrada Los Cangrejos, Sabanetas, Vuelta del Guayacán, Ticanlú, Guayabillas, Los Ramos, Tamiz, Terreno Barroso, Las Cruces, Yerbabuena, Zarzal, Clarinero, Jicaral, La Falda, El Pinal, La Angostura, San Jorge y Magueyal.

Figura 2 Localización de centros poblados del municipio de Chiquimula.



Fuente: Oficina Municipal de Planificación, Municipalidad de Chiquimula.

1.4.3. Educación

Con respecto al analfabetismo en el municipio de Chiquimula, según datos del Instituto Nacional de Estadística, INE, el porcentaje de personas que no saben leer ni escribir asciende al 21% de la población y según fuentes

estadísticas de CONALFA, se considera que campañas de alfabetización han tenido una efectividad de un 55%.

Chiquimula cuenta con cobertura en todos los niveles de educación: preprimaria, primaria, básicos, diversificado y superior. Y según la Caracterización social del municipio de Chiquimula del año 2002, el municipio cuenta con la siguiente infraestructura escolar:

Tabla III. Infraestructura escolar en Chiquimula.

Nivel	Cantidad
Preprimaria	58
Primaria	97
Básicos	20
Diversificado	11
Universitario	3
Total:	189

Fuente: Municipalidad de Chiquimula. Caracterización social del municipio de Chiquimula, 2002.

La educación superior es ofrecida a la población chiquimulteca, a través de la representación de 3 universidades que funcionan en Guatemala: Universidad de San Carlos de Guatemala (USAC), a través del Centro Universitario de Oriente (CUNORI), la Universidad Mariano Gálvez (UMG) y la Universidad Francisco Marroquín (UFM).

1.4.4. Servicios básicos existentes

Según la Jefatura del Área de Salud, el municipio de Chiquimula cuenta con 32,746 viviendas que poseen el servicio de agua potable, equivalente al

73% de la población. La municipalidad proporciona el vital servicio a la mayoría de los hogares del casco urbano, abasteciéndose principalmente de las captaciones ubicadas en la quebrada La Abundante y el río Tacó, afluente que resulta insuficiente para satisfacer la demanda, por lo cual se han perforado pozos mecánicos, medida que ha paliado parte del abastecimiento del agua en la ciudad. En lo que respecta a las aldeas y caseríos, la mayoría cuentan con agua potable, algunas comunidades cuentan con agua en sus hogares o en su defecto se abastecen en los denominados llena cántaros, proviniendo de fuentes existentes en cerros cercanos.

De acuerdo a registros de la Jefatura del Área de Salud, el municipio cuenta con 11,960 viviendas que poseen el servicio de drenaje sanitario, equivalente al 26%, la mayoría de éstas ubicadas en el área urbana. El servicio de drenajes es proporcionado por la municipalidad en un 50% y el otro 50% es recuperado por los vecinos, el que cancelan según contrato establecido en cuotas mensuales. En cuanto al área rural, en la mayoría de casos, el tratamiento de las aguas negras se circunscribe a la construcción de fosas sépticas, letrinas o bien sus necesidades fisiológicas las realizan en la patio de las viviendas, o bien, las aguas de desecho son trasladadas a *flor de tierra*.

Se dispone del servicio de energía eléctrica, tanto domiciliario, industrial y público, el cual es proporcionado en su totalidad por DEORSA, y según cifras de esta empresa, en el municipio existen 13,637 hogares conectados a la red de distribución de energía eléctrica, urbana y rural.

Referente a servicios médicos, puede decirse que todavía existen problemas, especialmente con las personas que habitan en el área rural, pues no todas las aldeas cuentan con centros comunitarios o puestos de salud, y muchas veces tienen que caminar varios kilómetros para llevar a sus enfermos

a donde sean tratados de cualquier afección. Debido a lo anterior, en el área rural todavía existen prácticas tradicionales, por ejemplo, cuando una mujer va dar a luz, la comadrona se encarga de asistirle, también existen en mínima escala algunos curanderos, práctica que paulatinamente se ha ido perdiendo, ya las personas han ido perdiendo la creencia en éstos.

2. DISEÑO DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE LA ALDEA SHORORAGUÁ

2.1. Investigación preliminar

2.1.1. Información recolectada en campo

2.1.1.1. Sobre la aldea Shororaguá

La aldea Shororaguá se encuentra ubicada al sur poniente del municipio de Chiquimula a una altitud de 560 metros sobre el nivel del mar, a una latitud de 14°48'01.44" y longitud de 89°32'46.68", situada a cinco kilómetros de la cabecera municipal.

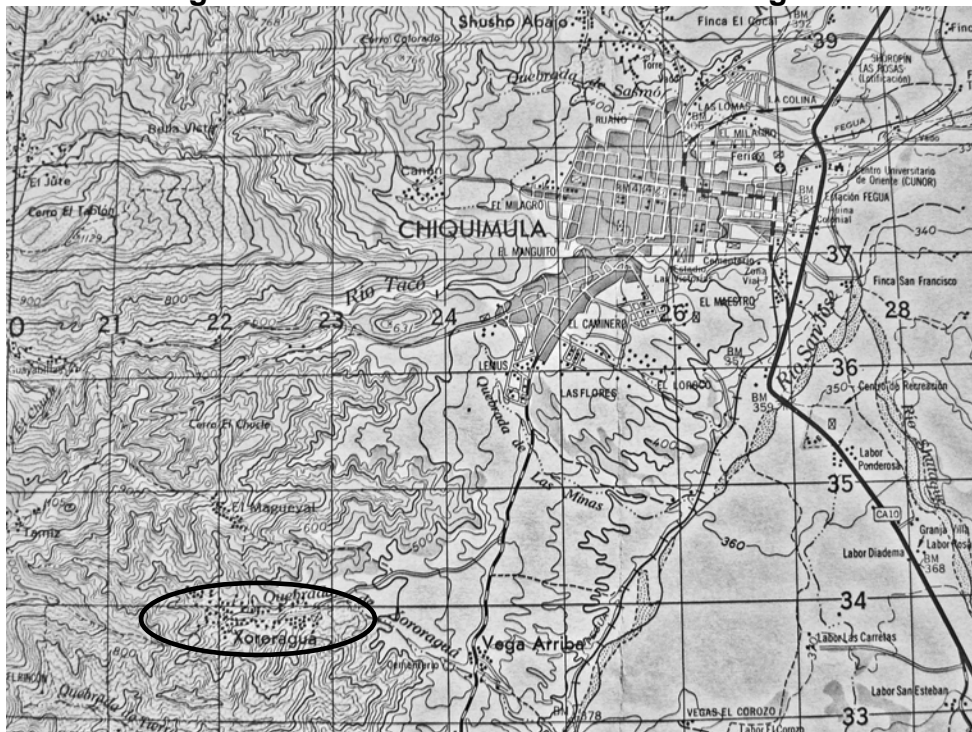
Según información de las personas más ancianas, la aldea Shororaguá tiene unos doscientos años de haberse fundado, y una de las razones por la cual fue ubicada en las faldas de los cerros El Chucte y El Aguacate, fue lo inmediato que se encontraba una fuente de agua que les facilitaba el estilo de vida rural que llevaban sus habitantes, y el riego de los terrenos donde tenían sus cultivos.

2.1.1.2. Accesos

Su vía de acceso es por un camino que entronca con la RD CHI-01 que parte del municipio de San José La Arada, atraviesa el río San José, y llega al

barrio El Molino de la zona 4 de la cabecera municipal, estos tramos han sido pavimentados recientemente.

Figura 3. Ubicación de la aldea Shororaguá



Fuente: Instituto Geográfico Nacional (IGN) Hoja Cartográfica municipio de Chiquimula, escala 1:50,000.

2.1.1.3. Vivienda y población

Según datos de la Dirección General del Sistema Integral de Atención en Salud (SIAS), la aldea Shororaguá cuenta con una población de 1,891 habitantes agrupados en 429 familias, distribuidas en 364 viviendas. De la población total, se considera que el 98% son ladinos, el 51% pertenecen al sexo femenino y el 60% es económicamente activo. Con respecto al nivel de alfabetización, la comunidad se encuentra en un nivel alto, ya que el 85% es considerado como alfabetos

2.1.1.4. Abastecimiento de agua

La comunidad se abastece de agua por medio de siete pozos públicos y seis llena cántaros, también de servicio público, los cuales son administrados por el Consejo Comunitario de Desarrollo, COCODE, además de la compra de toneles de agua.

La aldea Shororaguá cuenta con un sistema de agua potable inhabilitado. Este sistema se abastecía por medio de un pozo mecánico y funcionó durante algún tiempo, pero el alto costo de operación y mantenimiento de la línea de impulsión, aunado con la morosidad en el pago mensual de los vecinos, ocasionaron que éste cayera en desuso. Las expectativas en relación a la reactivación de este proyecto son nulas, ya que los vecinos manifiestan que no disponen de recursos económicos para el pago de la tarifa de dicho sistema.

2.1.1.5. Servicios existentes

Además del servicio de abastecimiento de agua descrito en el apartado anterior, la aldea Shororaguá cuenta con los siguientes servicios:

- Un proyecto de drenaje de aguas negras de reciente construcción y que cubre el total de las viviendas.
- La comunidad dispone de un puesto de salud bajo responsabilidad del Sistema Integral de Atención en Salud, SIAS, el cual recibe la visita de un médico dos veces por mes.
- Se cuenta con dos edificios escolares, uno para el nivel preprimaria y otro con funcionamiento en jornadas: matutina para primaria y vespertina para telesecundaria, en el nivel básico.
- Un 97% de la población cuenta con servicio de energía eléctrica.

- Un salón comunal.
- Telefonía domiciliar y celular.
- La calle principal y algunos callejones están *fraguados*.
- Transporte entre la comunidad y la cabecera municipal.

2.1.1.6. Fuente propuesta

La fuente propuesta es un pequeño afluente conocido como Roca del Mapache, el cual se encuentra ubicado entre los cerros El Chucte y El Aguacate, a aproximadamente dos kilómetros de la aldea Shororaguá y desemboca en la quebrada que lleva el mismo nombre de la aldea, que a su vez desemboca en el río San José. Los integrantes del Consejo Comunitario de Desarrollo, COCODE, han obtenido la autorización de utilizar dicha vertiente, que en la actualidad se encuentra en desuso, por lo que se hace necesaria su utilización para evitar el mal manejo o contaminación de este recurso.

2.1.1.7. Organizaciones y consejos comunitarios

La comunidad cuenta con un Consejo Comunitario de Desarrollo (COCODE) elegido popularmente y regido por la Ley de Consejos de Desarrollo, el cual se encarga de identificar y priorizar necesidades para presentarlas ante la Oficina Municipal de Planificación, para luego gestionar proyectos ante el Consejo Municipal de Desarrollo (COMUDE) para ser solicitados al Consejo Departamental de Desarrollo (CODEDE).

También se cuenta con un comité denominado Guardianes de la Salud, a cargo del Sistema Integral de Atención en Salud, SIAS, integrado por diecisiete guardianes y una facilitadora comunitaria.

2.1.2. Descripción del proyecto

El proyecto consiste en el diseño de un sistema de abastecimiento de agua, que responda a las necesidades de la población de la aldea Shororaguá, el cual captará el agua de forma superficial en el vertiente conocido como Roca del Mapache, para luego conducirla por gravedad hasta un tanque de distribución de ciento veinte metros cúbicos (120 m³).

La línea de conducción estará compuesta por una serie de tuberías de cloruro de polivinilo (PVC) de diferentes diámetros y donde la topografía lo requiera, se instalarán cajas rompe presión sin válvula de flote para evitar pérdidas excesivas.

La red de distribución es del tipo mixta, constituida por circuitos abiertos y cerrados, debido a la dispersión de las viviendas, y la topografía del lugar. Esta red consiste en tuberías de PVC que llevarán el agua desde el tanque de almacenamiento hasta las líneas que conforman las conexiones domiciliarias, y será complementada por cajas distribuidoras de caudales y cajas rompe presión con válvula de flote, según lo requiera la altimetría de la población, además, se instalará una serie de accesorios y válvulas según sean necesarios.

2.1.3. Levantamiento topográfico

Según Monroy Hernández (2008), la topografía tiene como objetivo el medir extensiones de tierra, tomando datos recolectados en el campo para luego poder representarlos sobre un plano, y definir su escala, su forma y accidentes del terreno.

La topografía se divide en dos ramas:

1. Planimetría, es la parte de la topografía que estudia el conjunto de métodos y procedimientos que tienden a conseguir la representación a escala de todos los detalles interesantes del terreno sobre una superficie plana, prescindiendo de su relieve.

2. La altimetría, también llamada hipsometría, es la parte de la topografía que estudia el conjunto de métodos y procedimientos para determinar y representar la altura, también llamada "cota", de cada uno de los puntos, respecto de un plano de referencia. Con ésta se consigue representar el relieve del terreno.

Un levantamiento topográfico permite trazar mapas o planos de un área, en los cuales aparecen las principales características físicas del terreno, dependiendo de los instrumentos utilizados y su precisión, existen tres tipos de levantamientos:

Tabla IV. Levantamientos topográficos según instrumentos de medición.

No. ORDEN	PLANIMETRÍA	ALTIMETRÍA
1er Orden	Teodolito	Nivel de precisión
2do Orden	Teodolito	Taquimetría
3er Orden	Brújula o cinta	Nivel de mano

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela.

La Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR) recomienda realizar un levantamiento de segundo orden cuando: la distancia de la fuente a la comunidad sea mayor de seis kilómetros, la diferencia de altura fuente-comunidad sea mayor de 10 metros por kilómetro, o bien, las viviendas a abastecer sean más de 100 al momento de hacer el levantamiento.

Basado en lo anterior, el levantamiento planimétrico se realizó mediante el trazo de una poligonal abierta, utilizando el método de conservación de azimut y en la red de distribución se radiaron las viviendas para conocer su ubicación. La altimetría se realizó por medio de nivelación taquimétrica, obteniendo los datos para calcular las distancias y las cotas del terreno.

2.1.4. Descripción del sistema a usar

Para este proyecto se adoptará un sistema por gravedad, ya que el costo de operación y mantenimiento es menor en comparación al sistema en desuso descrito en el apartado 2.1.1.4., y además, la topografía del lugar hace ideal el empleo de este tipo de sistema tanto en la línea de conducción del agua, como en la línea y red de distribución de la misma. El tipo de servicio que se implementará será por conexiones prediales.

2.1.5. Aforos

Se conoce como aforo a la determinación del caudal de una fuente. Por economía y facilidad se utilizó el método volumétrico para realizar el aforo de la fuente Roca del Mapache, siguiendo el siguiente procedimiento:

- a) Recibir el agua en un recipiente de volumen conocido, en este caso, una cubeta de cinco galones (18.9 litros).
- b) Tomar el tiempo de llenado en cinco ocasiones para determinar un tiempo promedio, en este caso fue de 4.67 segundos.

- c) Calcular:
$$Q = \frac{V}{t}$$

Donde: Q, es el caudal de la fuente (lt/s); V, es el volumen conocido del recipiente que se utiliza para el aforo (lt); y t, es el tiempo de llenado promedio (s). Sustituyendo valores se tiene:

$$Q = \frac{18.9lt}{4.67s} = 4.05lt / s$$

El aforo se realizó el 1 de mayo de 2008, a finales de la época seca, por lo cual, el caudal obtenido es confiable.

2.1.6. Exámenes de calidad del agua

El estudio de la calidad del agua, se hace con la finalidad de determinar la potabilidad y el grado de pureza que ésta posee, para establecer el tratamiento que se debe seguir. Para definir la calidad del agua, se realizaron el análisis físico químico sanitario y un examen bacteriológico, para ambos exámenes se tomaron muestras de la vertiente, obteniendo las siguientes observaciones:

Análisis físico químico sanitario:

Según el análisis físico químico realizado, la muestra tomada cumple con la norma COGUANOR NGO 29 001:99, observándose únicamente un ligero grado de turbiedad que puede solucionarse con el tratamiento adecuado, pero éste no afecta la calidad sanitaria del agua.

Examen bacteriológico:

Según el examen bacteriológico realizado, la muestra posee incontable número de colonias de bacterias coliformes fecales, por lo que el agua

administrada no será apta para el consumo humano, sin antes proceder a un tratamiento de desinfección.

2.1.7. Normas de diseño

La implementación de sistemas de agua potable en el área rural involucra la funcionalidad en el diseño hidráulico de cada uno de sus componentes y el diseño estructural de aquellos elementos que así lo requieran. Para lograr lo anterior, se hace necesario apoyarse en códigos, normas y guías para el diseño.

En el caso del cálculo hidráulico de este sistema, se consultó la “Guía para el diseño de abastecimientos de agua potable a zonas rurales” de la Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR) y el Instituto de Fomento Municipal (INFOM), y para el diseño estructural de elementos de concreto armado se tomó como base el código ACI 318-05.

2.1.8. Parámetros de diseño

2.1.8.1. Período de diseño

López Cualla (2000) define como período de diseño al número de años durante los cuales una obra determinada ha de prestar con eficiencia el servicio para el cual fue diseñada. Entre los factores que influyen en la elección del período de diseño se encuentran: la vida útil de las estructuras, equipo y materiales, el desarrollo social y económico de la comunidad y posibles ampliaciones futuras. A continuación se presentan los períodos de diseño utilizados en algunos componentes de un sistema de abastecimiento de agua.

Tabla V. Períodos de diseño para componentes de un sistema de agua.

ELEMENTO	AÑOS
Fuentes de Abastecimiento	20
Líneas de conducción	20
Tanque de almacenamiento	20 mínimo
Líneas y redes de distribución	20 mínimo
Estaciones de bombeo	5
Plantas purificadoras	20 mínimo

Fuente: López Cualla. Diseño de acueductos y alcantarillados. 2ª edición.

Para el diseño de este proyecto se considerará un período de 20 años de servicio más 1 año de gestión, por lo que el período de diseño será de 21 años.

2.1.8.2. Población a servir

La determinación del número de habitantes para los cuales ha de diseñarse el sistema de agua potable es un parámetro básico. La base de cualquier proyección de población son los censos, registros municipales, censos escolares, levantamientos locales de densidad habitacional.

Según datos del Instituto Nacional de Estadística INE, el área urbana del municipio de Chiquimula cuenta con un estimado de crecimiento poblacional del 3% de habitantes por año y el área rural con un 2.5%. Y según datos del Sistema Integral de Atención en Salud (SIAS) la población actual de la aldea Shororaguá es de 1,891 habitantes.

Existen diversos métodos para realizar la estimación de poblaciones futuras, entre los que destaca el método utilizado en este proyecto, conocido como método geométrico, el cual se considera como el más aproximado para estimar el crecimiento de poblaciones en el área rural, y cuya fórmula es:

$$Pf = Po \times \left(1 + \frac{r}{100}\right)^n$$

Donde:

Pf = Población futura

Po= Población actual

Po= 1,891 habitantes

r = Tasa de crecimiento poblacional

r = 2.50%

n = Período de diseño

n = 21 años

Entonces:

$$Pf = 1891 \times \left(1 + \frac{2.50}{100}\right)^{21}$$

$$Pf = 3,177hab$$

La población de diseño para este proyecto será de 3,177 habitantes.

2.1.8.3. Dotación y consumo de agua potable

López Cualla (2000) define dotación como el volumen de agua asignada a un usuario en un día y se expresa por lo general en litros por habitante y por día (L/hab/día). Los factores que deben tomarse en cuenta para fijar la dotación en un proyecto de agua potable son: el clima, nivel de vida, calidad y cantidad de agua disponible.

Para fijar la dotación deben tomarse en cuenta estudios de demanda para la población o de poblaciones similares, si los hubiere, de lo contrario, la Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR) recomienda los siguientes valores para definir la dotación a usar en un sistema de agua potable en el área rural:

Tabla VI. Dotaciones según sistemas de abastecimiento para el área rural.

SISTEMA DE ABASTECIMIENTO	DOTACIÓN (Lt/hab/día)
Llena cántaros	30 - 60
Llena cántaros y conexiones prediales	60 - 90
Conexiones prediales	60 - 120
Conexión intradomociliar	90 - 170
Pozo excavado	15 mínimo

Fuente: Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR).

Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua de la aldea Shororaguá se ha fijado una dotación de 100 Lt/hab./día, debido a que este proyecto se localiza en el área rural del municipio de Chiquimula y prestará un servicio con conexiones prediales. Además, se considera un tanto bajo el caudal resultante del aforo de la fuente.

2.1.8.4. Consumo medio

Según López Cualla (2000), se conoce como consumo medio al caudal promedio consumido en un día, obtenido en un período de un año. Éste es expresado en litros por segundo y se obtiene de la siguiente forma:

$$Q_m = \frac{P_f * Dotación}{86,400}$$

Donde:

Q_m = caudal medio diario

P_f = Población futura

El valor 86,400 representa la cantidad de segundos en un día.

Para este proyecto se tiene:

$$Q_m = \frac{3177hab * (100Lt / hab. / día)}{86,400}$$

$$Q_m = 3.68lt / s$$

Comparando el consumo medio obtenido con el caudal aforado (4.05 lt/s), éste resulta menor, por lo que se considera que la fuente satisface la demanda de la población de la aldea Shororaguá.

2.1.8.5. Consumo máximo diario

López Cualla (2000) define el consumo máximo diario como la demanda máxima que se presenta en un día del año, en otras palabras, representa el día de mayor consumo en el año y se calcula según la siguiente expresión:

$$CMD = FMD * Q_m$$

Donde:

FMD= Factor de día máximo

El factor de día máximo depende de la población en estudio. La Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR) sugiere los siguientes criterios para su determinación:

Tabla VII. Factores de día máximo.

ÁREA	FMD
Población < 1000	1.2 - 1.5
Población > 1000	1.2

Fuente: Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR)

En este proyecto la población es mayor de 1,000 habitantes, por lo que se utilizará un FMD = 1.2, obteniendo:

$$CMD = 1.2 * 3.68 \text{ lt / s}$$

$$CMD = 4.42 \text{ lt / s}$$

Usualmente, este caudal es utilizado para diseñar la línea de conducción, pero en este caso resulta mayor que el caudal aforado (4.05 lt/s), por lo tanto se utilizará un caudal de 4.00 lt/s para el diseño de la conducción.

2.1.8.6. Consumo máximo horario

Según López Cualla (2000), el consumo máximo horario corresponde a la demanda máxima que se presenta en una hora durante un año completo. Éste es utilizado para el diseño para la línea de distribución, y se determina:

$$CMH = FMH * Q_m$$

Donde:

FMH= Factor de hora máxima

Al igual que el factor de día máximo, el factor de hora máxima depende de la población en estudio. Según datos de la Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales, los valores a considerar para este factor son:

Tabla VIII. Factores de hora máxima.

ÁREA	FMH
Población < 1000	2.0 - 3.0
Población > 1000	2.0 - 2.2

Fuente: Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR)

En este proyecto la población es mayor de 1,000 habitantes, por lo que se utilizará un FMH = 2.2, obteniendo:

$$CMD = 2.2 * 3.68lt / s$$

$$CMD = 8.10lt / s$$

2.1.8.7. Caudal simultáneo

La Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales recomienda que para el diseño hidráulico de las tuberías de distribución se tome en cuenta criterios de caudal simultáneo versus caudal unitario, seleccionando siempre el valor más alto obtenido de ambos cálculos. El caudal simultáneo (Qs) se estima de la siguiente forma:

$$Q_s = K\sqrt{n-1}$$

Donde:

Qs = caudal simultáneo

K = constante en función de cantidad de viviendas

n = número de viviendas en el tramo a diseñar

El valor de la constante en función de la cantidad de viviendas (K) se determina como:

K = 0.15 si el número de viviendas es menor que 100

K = 0.25 si el número de viviendas es mayor o igual que 100

2.1.8.8. Caudal unitario

El caudal unitario se calcula con la siguiente expresión:

$$\text{Caudal unitario } (Q_u) = \frac{CMH}{N}$$

Donde:

CMH = consumo máximo horario o caudal de distribución

N = número total de viviendas para el proyecto

Una vez conocido el valor del caudal unitario, se encuentra el caudal de diseño para el tramo, que esta dado por el producto del caudal unitario por el número de viviendas existentes en el tramo que se diseña, es decir:

$$Q_{\text{diseño}} = Q_u * \# \text{ viviendas del tramo}$$

2.2. Cálculo hidráulico del sistema

Tabla IX. Parámetros de diseño para el sistema de agua potable de la aldea Shororaguá

Sistema adoptado:	Por gravedad
Tipo de servicio:	Conexión predial
Numero de conexiones:	367
Población actual:	1,891 habitantes
Período de diseño:	21 años
Tasa de crecimiento anual:	2.50 %
Población Futura:	3,177 habitantes
Dotación:	100 Lt/hab/día
Factor de día máximo:	1.20
Factor de hora máxima:	2.20
Consumo medio:	3.68 Lt/s
Consumo máximo diario:	4.42 Lt/s
Consumo máximo horario:	8.10 Lt/s
Caudal de diseño para conducción:	4.00 Lt/s
Caudal de aforo (mayo 2008)	4.05 Lt/s

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela.

2.2.1. Diseño de la captación

Para ubicar la obra de captación, deben tomarse en cuenta los siguientes aspectos: ésta debe situarse de tal forma que la corriente no amenace la seguridad de la estructura y se eviten acumulaciones de bancos de arena, y además, el acceso de personas y animales debe ser lo más restringido posible para evitar cualquier inconveniente.

Básicamente, el agua puede captarse de dos formas: superficialmente (ríos y afluentes) y en manantiales (nacimientos). La captación para el sistema de agua potable de la aldea Shororaguá se realizará de manera superficial, ya que ésta se ubicará sobre un afluente denominado como Roca del Mapache, que desemboca en la quebrada que lleva el mismo nombre de la aldea, y que a su vez desemboca en el río San José.

2.2.2. Diseño de línea de conducción

La línea de conducción en un sistema de agua potable que trabaja por gravedad está comprendida de la captación hasta el tanque de distribución. En el caso de este proyecto, la conducción comprende de la estación E-0, situada en la fuente Roca del Mapache con una elevación de 1000.00 metros, a la estación E-32, donde se ubicará el tanque de distribución de 120 m³ con una cota de terreno de 859.15 metros

Se trabajará con tubería PVC de 160 psi, que resiste una presión equivalente de 112 metros columna de agua, por lo que es recomendable, como medida de seguridad, evitar presiones estáticas por encima del 80% de esta capacidad, es decir, no sobrepasar presiones de 90 mca.

Del levantamiento topográfico se tiene la diferencia entre la cota de la estación E-0, 1000.00 m, y la estación más baja, la E-26 con una elevación de 806.91 metros, es de 193.09 m y con respecto a la cota de terreno del tanque de distribución es de 140.85 m. Considerando que ambas sobrepasan por mucho la presión de trabajo descrita en el párrafo anterior, se hace necesario colocar dos cajas rompe presión de un metro cúbico para solventar dicho problema. La primera se ubicará en la estación E-7 con una altura de 943.87 m, y la restante se colocará en la E-16 a 884.81 metros.

En el cálculo y diseño de la línea de conducción se utilizó la fórmula de Hazen-Williams para conductos circulares a presión, cuya expresión matemática es:

$$H_f = \frac{1743.811 * L * Q^{1.85}}{C^{1.85} * D^{4.87}}$$

Donde:

H_f = pérdida del tramo (mca)

L = longitud del tramo (m)

Q = caudal en el tramo (lt/s)

C = constante según el material (para PVC $C=150$)

D = diámetro real de la tubería (pulgadas)

La longitud de diseño de la tubería horizontal se incrementó en un 5% como un factor de seguridad que comprende las uniones de tubería, las pendientes existentes del terreno y condiciones de accesibilidad que puedan surgir al ejecutar el proyecto.

A continuación se presenta el diseño del primer tramo de la línea de conducción, que comprende desde la captación, E-0, hasta la caja rompe presión 1, E-7. Para los tramos restantes se utilizó el mismo procedimiento.

Cota del terreno estación 1: 1000.00 metros.

Cota del terreno estación 7: 943.87 metros.

La presión estática disponible es la diferencia entre las cotas de terreno de las dos estaciones. De este modo, se tiene $1000.00 - 943.87$, cuyo resultado es 56.13 mca. Después de obtener este dato, debe considerarse la presión dinámica con la que se pretende que el fluido llegue a la estación final, es recomendable que ésta se mantenga entre 10 y 40 metros columna de agua. La diferencia entre estos dos números será la pérdida o carga disponible, H_f , para trabajar con la fórmula de Hazen-Williams. Para el diseño de este tramo se tomará una presión dinámica de 30 mca por lo que se tiene H_f disponible de $56.13 - 30.00 = 26.13$ mca y una longitud total del tramo de 305.18 metros.

Trabajando con la ecuación de Hazen – Williams, se despeja el diámetro:

$$D = \left(\frac{1743.811 * L * Q^{1.85}}{C^{1.85} * H_f} \right)^{\frac{1}{4.87}}$$

Con los datos obtenidos anteriormente, sustituir en la ecuación:

$L = 305.18$ m, $Q = 4.00$ L/s, $H_f = 26.13$ m, $C = 150$ (para tubería PVC)

$$D = \left(\frac{1743.811 * (305.18 * 1.05) * 4.00^{1.85}}{150^{1.85} * 26.13} \right)^{\frac{1}{4.87}} = 1.96''$$

El diámetro resultante es un valor teórico, por lo que se procede a tomar dos diámetros comerciales, uno superior y el otro inferior a dicho resultado. Por lo que se utilizarán los diámetros nominales $\varnothing 2''$ y de $\varnothing 1\frac{1}{2}''$ que se tienen los siguientes diámetros reales:

Diámetro interno 1 ($\varnothing 2''$) = 2.193" (diámetro mayor)

Diámetro interno 2 ($\varnothing 1\frac{1}{2}''$) = 1.754" (diámetro menor)

Luego, se procede a calcular las pérdidas con cada uno de estos diámetros.

$$H_{f1} = \frac{1743.811 * (305.18 * 1.05) * 4.00^{1.85}}{150^{1.85} * 2.193^{4.87}} = 14.94 \text{ m}$$

$$H_{f2} = \frac{1743.811 * (305.18 * 1.05) * 4.00^{1.85}}{150^{1.85} * 1.754^{4.87}} = 44.35 \text{ m}$$

Como chequeo, puede observarse que el valor de h_{f1} debe ser menor que la carga disponible, y el valor de h_{f2} debe ser mayor que la carga disponible.

Se procede al cálculo de la longitud de la tubería 2, cuyo diámetro es de $1\frac{1}{2}''$. Conociendo las pérdidas, se parte de la ecuación:

$$\text{Longitud } 2 = \frac{\text{Longitud del tramo} * (\text{Carga Disponible del tramo}(h_f) - h_{f1})}{h_{f2} - h_{f1}}$$

$$\text{Longitud } 2 = \frac{(305.18 * 1.05) * (26.13 - 14.94)}{44.35 - 14.94} = 121.92 \text{ m}$$

y luego la longitud 1 de la ecuación:

$$\text{Longitud } 1 = \text{Longitud del tramo} - \text{Longitud } 2$$

$$\text{Longitud } 1 = (305.18 * 1.05) - 121.92 = 198.52 \text{ m}$$

Conociendo la longitud de cada tubería, se calcula el número de tubos para cada uno de los diámetros, este dato se obtiene dividiendo cada longitud encontrada entre la longitud de un tubo, considerando que la longitud en metros de un tubo PVC en el mercado es de 6 metros, se tiene:

$$\# \text{Tubos } 2" = \frac{198.52\text{m}}{6\text{m}/\text{tubo}} = 33.09$$

aproximando al entero mayor más próximo, se utilizarán 34 tubos.

$$\# \text{Tubos } 1\frac{1}{2}" = \frac{121.92\text{m}}{6\text{m}/\text{tubo}} = 20.32$$

de igual forma, aproximando al entero mayor más próximo, se utilizarán 21 tubos.

Con las longitudes reales de cada una de las tuberías, se calculan las pérdidas reales. Partiendo siempre de la ecuación de Hazen – Williams:

$$H_{f1} = \frac{1743.811 * 198.52 * 4.00^{1.85}}{150^{1.85} * 2.193^{4.87}} = 9.26 \text{ m}$$

$$H_{f2} = \frac{1743.811 * 121.92 * 4.00^{1.85}}{150^{1.85} * 1.754^{4.87}} = 16.87 \text{ m}$$

La sumatoria de ambas pérdidas debe ser igual a la carga disponible del tramo, el cual es 26.13 mca. La suma de H_{f1} y H_{f2} da como resultado 26.13 m. Una vez calculadas las pérdidas reales, se procede al cálculo de las cotas piezométricas con las siguientes ecuaciones:

$$\text{Cota piezométrica 1} = \text{Cota de terreno inicial} - H_{f1}$$

$$\text{Cota piezométrica 2} = \text{Cota de terreno inicial} - (H_{f1} + H_{f2})$$

Sustituyendo los datos ya obtenidos:

$$\text{Cota piezométrica 1} = 1000.00 - 9.26 = 990.74 \text{ m}$$

$$\text{Cota piezométrica 2} = 1000.00 - (9.26 + 16.87) = 973.87 \text{ m}$$

A manera de chequeo, la suma de la cota de terreno final y la presión dinámica debe ser igual a la cota piezométrica 2. Verificando: $943.87 + 30.00 = 973.87 \text{ m}$.

Finalmente, se procede a chequear las velocidades de diseño, que según parámetros recomendados deben mantenerse entre 0.30 m/s y 3.00 m/s aunque en casos donde la topografía no lo permita podrán tomarse valores de hasta 4.00 m/s.

Para el cálculo de la velocidad se emplea la ecuación:

$$\text{Velocidad (V)} = \frac{1.974 * (\text{Caudal de distribución o Consumo máximo diario (CMD)})}{\text{Diámetro interno}^2}$$

$$\text{Velocidad 1} = \frac{1.974 * (4.00)}{2.193^2} = 1.65 \text{ m/s}$$

$$\text{Velocidad 2} = \frac{1.974 * (4.00)}{1.754^2} = 2.57 \text{ m/s}$$

Con esto concluye el diseño del primer tramo de la línea de conducción. Para diseñar los dos tramos restantes se siguió el procedimiento anterior. En la tabla X se presenta el resumen de los resultados.

2.2.3. Diseño del tanque de almacenamiento

Según López Cualla (2000), la función básica del tanque es almacenar agua en los períodos en los cuales la demanda es menor que el suministro, de tal forma que en los períodos en los que la demanda sea mayor que el suministro se complete el déficit con el agua almacenada inicialmente. En general, las dimensiones de un tanque regulador se determinan para cumplir las siguientes funciones:

- Compensar variaciones horarias que se producen durante el día.
- Tener almacenamiento para casos de emergencia.
- Garantizar presiones de servicio adecuadas.

Se calcula su volumen a partir de la siguiente ecuación:

$$Vol = \frac{(Q \text{ conducción} * 86400)}{1000} * Fs$$

Donde:

Vol = volumen del tanque de almacenamiento

Qconducción = Caudal de conducción

Fs = Factor de seguridad

El Fs ayuda a determinar el volumen total del tanque, el cual varía según:

- Poblaciones menores de 1,000 habitantes entre 25% a 35%.
- Poblaciones entre 1,000 y 5,000 habitantes un 35% más 10% para eventualidades.
- Poblaciones mayores de 5,000 habitantes, un 40% más un 10% para eventualidades.

- En sistemas por bombeo, la reserva mínima deberá ser la de un día de consumo.

Para este sistema se ha adoptado un factor del 35%, ya que la población a servir es de 3,177 habitantes, no se ha tomado en cuenta el 10% para eventualidades, ya que el caudal aportado por la fuente es un tanto pobre. Calculando el volumen del tanque se tiene:

$$Vol = \frac{(3.68 \text{ lt/s} * 86400 \text{ s})}{1000 \text{ lt/m}^3} * 0.35 = 111.28 \text{ m}^3$$

Redondeando 111.28 m³ a la decena superior más próxima, se obtendría un volumen de 120 m³, ésta será la capacidad del tanque de almacenamiento. Por la cantidad de agua y dimensiones del tanque, éste será de concreto armado (ver detalle en planos).

2.2.4. Diseño de línea y red de distribución

López Cualla (2000) le da el nombre de red de distribución al conjunto de tuberías cuya función es la de suministrar el agua potable a los consumidores de la localidad. La unión entre el tanque de almacenamiento y la red de distribución se hace mediante la denominada línea de distribución, y su diseño depende de las condiciones de operación de la red de distribución tales como trazado, caudal y presiones de servicio.

El trazo de la red debe obedecer a la conformación física de la población y por tanto no existe una forma predefinida. Hidráulicamente, la red de distribución puede ser:

- Red abierta: se diseña en líneas que van de mayor a menor diámetro, o bien, en forma de árbol. Se recomienda su utilización en aquellos casos en que la población es muy dispersa y su cálculo hidráulico se realiza mediante la fórmula de Hazen-Williams para conductos circulares a presión.
- Red cerrada: se conforma por circuitos de tuberías y según sea el caso habrá redes principales que alimentan a redes secundarias o llamadas de relleno. Desde el punto de vista técnico funciona mejor que la anterior, ya que ésta elimina extremos muertos y permite la circulación del agua. Para su diseño, la UNEPAR recomienda utilizar el método de la gradiente hidráulica, o bien, el método de Hardy-Cross.
- Red mixta: una combinación de las dos anteriores. Para este sistema en particular, se ha escogido este tipo de red debido a la topografía y distribución de las casas de la aldea.

Línea de distribución:

La línea de distribución está comprendida entre el tanque de distribución, E-32 (C.T. = 859.15 m), y la primera caja distribuidora ubicada en la estación E-37 (C.T. = 804.73 m), donde la red de distribución se dividirá en dos ramales principales, ramal 1 y ramal 2, que finalizarán cada uno en un circuito. El diseño hidráulico de la línea de distribución se realizó de la misma forma que la línea de conducción, considerando una longitud horizontal de $L = 245.12$ m.

Según el resultado de dichos cálculos, para este tramo se usarán 188.78 metros de tubería $\varnothing 2\frac{1}{2}$ ", equivalentes a 32 tubos, y 68.60 metros de tubería $\varnothing 2$ ", equivalentes a 12 tubos.

Determinación del caudal de diseño:

Previo al diseño hidráulico de cada tramo y circuito, se efectuó la comparación entre el caudal simultáneo y el caudal unitario para determinar cuál se utilizaría como caudal de diseño. A continuación se presenta dicho procedimiento para el primer tramo del ramal 1 comprendido entre las estaciones E-37 y E-39. El número de conexiones por tramo se deduce de la siguiente forma:

Conexiones tramo = Total de conexiones del ramal - # conexiones anteriores

Conexiones tramo E-37 – E39 = 179 – 0 = 179 conexiones

Teniendo los datos: CMH = 8.11 L/s y N = 179, se calcula el caudal unitario:

$$\text{Caudal unitario } (Q_u) = \frac{8.11 \text{ lt/s}}{179} = 0.0221 \text{ lt/s/viv}$$

Con el valor del caudal unitario, se encuentra el caudal de distribución:

$$Q_{dist} = Q_u * \# \text{ viviendas del tramo}$$

$$Q_{dist} = 0.0221 \text{ lt/s/viv} * 179 \text{ viv} = 3.96 \text{ lt/s}$$

Considerando que el número de viviendas del tramo es mayor que 100, se utilizará K = 0.25:

$$Q_s = 0.25 \sqrt{179 - 1} = 3.34 \text{ lt/s}$$

Comparando ambos caudales, se tiene que el producto del caudal unitario es mayor que el caudal simultáneo, por lo que éste será el caudal de diseño para el tramo.

Diseño de los tramos abiertos de la red de distribución:

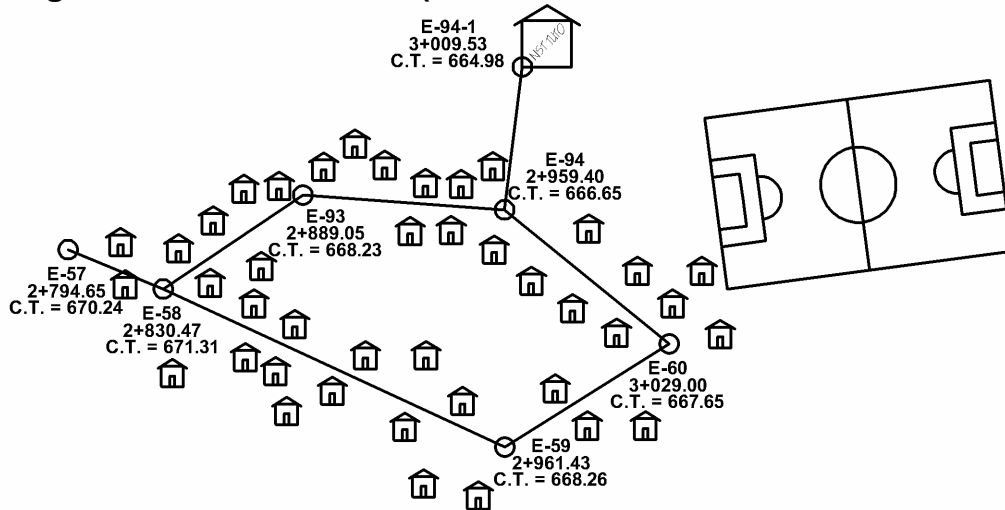
La diferencia de altura, entre la caja distribuidora de caudales de la E-37 (804.77 m) y los puntos más bajos del ramal 1, E-94 (666.65 m), y el ramal 2, E-103 (652.94 m), excede la presión de trabajo de la tubería (90 mca), por lo que se implementarán un total de seis cajas rompe presión con válvula de flote, ubicándolas en puntos que permitan mantener diámetros mínimos de 2", y las presiones de servicio entre 10 y 40 metros columna de agua, cumpliendo recomendaciones de la UNEPAR. Las cajas rompe presión del ramal 1 se ubicarán en las estaciones E-39 y E-52, así mismo, este ramal contará con una caja distribuidora de caudales que además de repartir caudales, también servirá para mantener presiones estáticas menores de 90 mca. Las cajas pertenecientes al ramal 2 estarán en las estaciones E-62, E-72, E-77, E-97.

El cálculo de los diámetros de tuberías con sus respectivas longitudes y por consiguiente el número de tubos, así como las pérdidas, el chequeo de presión dinámica y de velocidades se realiza de la misma manera que el diseño de la línea de conducción. Los resultados de dichos cálculos se resumen en la tabla X.

Diseño de los circuitos en la red de distribución:

La red de distribución cuenta con dos circuitos localizados al final de cada ramal, y cada uno cubre 40 viviendas. Para su diseño hidráulico se empleó el método de la gradiente hidráulica, también conocido como método de Bustamante, tal y como recomienda la Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR). A continuación se desarrollará el cálculo hidráulico utilizando el método descrito anteriormente para el circuito perteneciente al ramal 1 (E-58 – E-59 – E-60 – E-94 – E-93 – E-58).

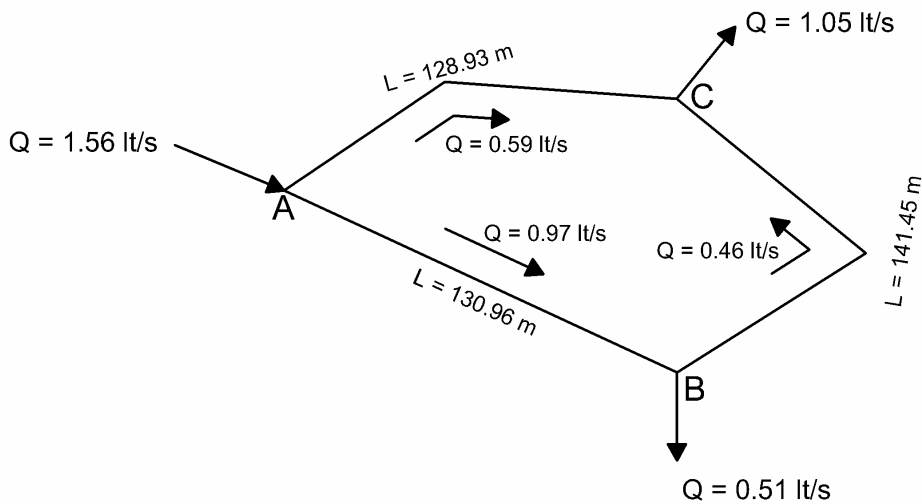
Figura 4. Circuito ramal 1 (E-58 – E-59 – E-60 – E-94 – E-93 – E-58)



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Por la traza irregular del circuito, se fijaron los puntos de consumo en las estaciones E-58, E-59 y E-94, determinándolos con la cantidad de casas por tramo y asignando el sentido de los caudales según la pendiente del terreno, cumpliendo con la premisa: $\Sigma Q_{entrada} = \Sigma Q_{salida}$. El caudal de entrada es de 1. Así es que el modelo del circuito queda de la siguiente manera:

Figura 5. Modelo circuito ramal 1



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Posteriormente, teniendo la longitud de los tramos AB y BC, la diferencia entre las cotas de terreno de los nodos, y el caudal que circula, se encontraron los diámetros comerciales más próximos para los mediante la fórmula de Hazen-Williams:

$$D_{AB} = \left(\frac{1743.811 * 130.96 * 0.97^{1.85}}{150^{1.85} * 3.05} \right)^{\frac{1}{4.87}} = 1.44" \approx 1 \frac{1}{2}"$$

$$D_{BC} = \left(\frac{1743.811 * 141.45 * 0.46^{1.85}}{150^{1.85} * 1.61} \right)^{\frac{1}{4.87}} = 1.30" \approx 1 \frac{1}{2}"$$

Encontrando las pérdidas para cada tramo, considerando positivos los caudales en sentido horario:

$$H_{fAB} = \frac{1743.811 * 130.96 * 0.97^{1.85}}{150^{1.85} * 1.754^{4.87}} = 1.32m = -1.32m$$

$$H_{fBC} = \frac{1743.811 * 141.45 * 0.46^{1.85}}{150^{1.85} * 1.754^{4.87}} = 0.37m = -0.37m$$

Sumando algebraicamente las pérdidas de ambos tramos, se tiene que en el tramo restante, AC, deben compensarse 1.69 metros de pérdida. Encontrando el diámetro teórico:

$$D_{AC} = \left(\frac{1743.811 * 128.93 * 0.59^{1.85}}{150^{1.85} * 1.69} \right)^{\frac{1}{4.87}} = 1.38"$$

Se utilizarán los diámetros nominales $\emptyset 1"$ y de $\emptyset 1 \frac{1}{2}"$. A partir de estos, el cálculo de la longitud de cada tubería, el número de tubos, las pérdidas reales, el chequeo de presión dinámica y de velocidades se realiza de la misma manera que el diseño de la línea de conducción (Ver resultados en tabla XI).

Tabla X. Resumen de cálculos hidráulicos con fórmula de Hazen-Williams.

LINEA DE CONDUCCIÓN															
TRAMO DE EST A EST	COTA		Carga Dinámica	Carga Disponible	Caudal Q	LONGITUD		Coef C	Diámetro Teórico (")	Diámetro Comercial (")	Diámetro Interno	LONGITUD L	NUMERO DE TUBOS	COTA PIEZOMETRICA	VELOCIDAD V
	INICIAL	FINAL				Horizontal	Diseño								
1	7	1000.00	943.87	26.13	4.00	305.18	320.44	150	1.96	2	2.193	198.52	34.00	990.74	1.65
											1.754	121.92	21.00	973.87	2.57
7	16	943.87	884.81	29.06	4.00	357.16	375.02	150	1.98	2	2.193	248.92	42.00	932.26	1.65
											1.754	126.10	22.00	914.81	2.57
16	32	884.81	859.15	15.66	4.00	634.68	698.15	150	2.55	2	2.665	591.12	99.00	874.14	1.12
											2.193	107.03	18.00	869.15	1.65

LINEA DE DISTRIBUCIÓN Y RAMAL 1 RED DE DISTRIBUCIÓN															
TRAMO DE EST A EST	COTA		Carga Dinámica	Carga Disponible	Caudal Q	LONGITUD		Coef C	Diámetro Teórico (")	Diámetro Comercial (")	Diámetro Interno	LONGITUD L	NUMERO DE TUBOS	COTA PIEZOMETRICA	VELOCIDAD V
	INICIAL	FINAL				Horizontal	Diseño								
32	37	859.15	804.73	24.42	8.11	245.12	257.38	150	2.48	2	2.665	188.78	32.00	846.55	2.26
											2.193	68.60	12.00	834.72	3.33
37	39	804.73	760.25	4.48	3.96	168.41	176.83	150	2.48	2	2.665	128.70	22.00	802.45	1.11
											2.193	48.13	9.00	800.25	1.63
39	46	760.25	733.84	6.41	3.67	351.61	369.19	150	2.60	2	2.665	339.24	57.00	755.03	1.03
											2.193	29.95	5.00	753.84	1.51
46	52	733.84	696.82	7.02	2.42	420.13	441.14	150	2.26	2	2.665	97.44	17.00	733.15	0.68
											2.193	343.70	58.00	726.82	1.00
52	58	696.82	671.31	5.51	2.00	348.18	365.59	150	2.13	2	2.193	334.93	56.00	692.49	0.83
											1.754	30.66	6.00	691.31	1.29
46	92	733.84	682.65	30.00	21.19	419.48	440.45	150	1.41	1	1.532	356.23	60.00	722.76	1.06
											1.161	84.22	15.00	712.65	1.84

RAMAL 2 RED DE DISTRIBUCIÓN															
TRAMO DE EST A EST	COTA		Carga Dinámica	Carga Disponible	Caudal Q	LONGITUD		Coef C	Diámetro Teórico (")	Diámetro Comercial (")	Diámetro Interno	LONGITUD L	NUMERO DE TUBOS	COTA PIEZOMETRICA	VELOCIDAD V
	INICIAL	FINAL				Horizontal	Diseño								
37	62	804.73	754.83	9.90	4.15	229.71	241.20	150	2.29	2	2.665	69.94	12.00	803.38	1.16
											2.193	171.26	29.00	794.83	1.71
62	63	754.83	746.42	4.47	4.15	86.25	89.51	150	2.20	2	2.665	0.00	0.00	754.83	1.16
											2.193	89.51	15.00	750.36	1.71
63	72	748.42	713.92	12.24	3.03	417.78	438.67	150	2.20	2	2.193	438.67	74.00	738.18	1.25
											1.754	0.00	0.00	736.18	1.95
72	77	713.92	679.18	4.84	2.45	244.58	256.81	150	2.20	2	2.193	256.81	43.00	709.08	1.01
											1.754	0.00	0.00	709.08	1.58
77	83	679.18	680.00	13.68	2.17	348.18	365.59	150	2.20	2	2.193	365.59	61.00	673.68	0.90
											1.754	0.00	0.00	673.68	1.40
83	97	750.36	719.85	28.42	1.77	192.91	202.56	150	2.20	2	2.193	202.56	34.00	744.33	0.73
											1.754	0.00	0.00	744.33	1.14
97	101	719.85	701.23	15.00	1.30	289.04	303.49	150	1.90	2	2.193	142.15	24.00	719.02	0.54
											1.754	161.34	27.00	716.23	0.84

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela.

Tabla XI. Resumen de cálculos con método de la gradiente hidráulica.

CIRCUITO 1																	
TRAMO DE EST	A	EST	COTA		Carga Dinámica	Carga Disponibile	Caudal Q	SENTIDO	LONGITUD		Coef C	Diámetro Teórico (")	Diámetro Comercial (")	Diámetro Interno	LONGITUD L	NUMERO DE TUBOS	COTA PIEZOMETRICA
			INICIAL	FINAL					Horizontal	Diseño							
58	59	94	671.81	668.26	0.00	3.55	0.97	-1.00	130.96	130.96	150	1.44	1 1/2	1.754	130.96	22.00	690.49
59	94	58	668.26	666.65	0.00	1.61	0.47	-1.00	141.45	141.45	150	1.30	1 1/2	1.754	141.45	24.00	690.12
94	58	59	671.31	666.65	0.00	1.69	0.59	1.00	128.93	128.93	150	1.38	1	1.161	83.77	14.00	691.81
															45.16	8.00	691.47
CIRCUITO 2																	
TRAMO DE EST	A	EST	COTA		Carga Dinámica	Carga Disponibile	Caudal Q	SENTIDO	LONGITUD		Coef C	Diámetro Teórico (")	Diámetro Comercial (")	Diámetro Interno	LONGITUD L	NUMERO DE TUBOS	COTA PIEZOMETRICA
			INICIAL	FINAL					Horizontal	Diseño							
83	85	103	660.00	654.55	0.00	5.45	1.06	1.00	156.52	156.52	150	1.41	1 1/2	1.754	156.52	27.00	671.92
85	103	83	654.55	652.94	0.00	1.61	0.40	1.00	103.84	103.84	150	1.15	1 1/2	1.754	103.84	18.00	671.72
103	83	85	660.00	652.94	0.00	2.06	1.28	-1.00	108.10	108.10	150	1.28	1	1.161	45.39	8.00	673.78
															62.71	11.00	671.72

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela.

2.2.5. Obras de arte

2.2.5.1. Cajas rompe presión

Éstas deben colocarse en puntos de la conducción para evitar que la presión estática iguale o supere la presión máxima de trabajo de la tubería. Deben estar provistas de sus respectivas válvulas tanto en la entrada como en la salida.

Para este proyecto se han requerido de dos cajas rompe presión en la conducción y de seis cajas rompe presión con válvula de flote en la distribución, las cuales se han previsto serán de un metro cúbico, de mampostería de piedra pegada con sabieta (ver detalle en planos).

2.2.5.2. Cajas distribuidoras de caudales

Las dimensiones estarán de acuerdo al número de vertederos y la distribución de caudales requeridos. En este proyecto existen dos cajas distribuidoras de caudales de dos vertederos, las cuales se han previsto serán de mampostería de piedra pegada con sabieta (ver detalle en planos). La primera está situada en la estación E-37 para repartir el caudal en los dos ramales principales de la red, y la restante se ubicará en la estación E-46 para distribuir hacia un ramal secundario, además de mantener una presión estática menor de 90 mca.

Para distribuir equitativamente el caudal se utilizó un vertedero triangular con ángulo de 90° diseñado con la fórmula de Thompson.

$$Q = 1.41h^{5/2}$$

Donde:

Q = caudal (lt/s)

h = tirante de agua (m)

2.2.5.3. Conexiones prediales

Esta es la última unidad de todo sistema de agua potable y tiene como finalidad, suministrar finalmente el vital líquido en condición aceptable a la población, ya sea a través de un servicio domiciliario o bien un servicio tipo comunitario.

Para este sistema, se adoptó un servicio tipo predial que comprende de un solo chorro por terreno o inmueble. La ubicación de este chorro debe de ser visible y accesible para sus usuarios, se recomienda para comunidades rurales semidispersas con nivel socioeconómico regular. Las conexiones se realizarán con tubería PVC de ½" y estará compuesta por:

- Conexión a la tubería con diámetro de ½"
- Válvula de paso
- Contador
- Llave de compuerta
- Válvula de cheque

2.2.6. Válvulas

Las válvulas que se utilizarán para este proyecto serán:

- Válvulas de compuerta: funcionan mediante el descenso progresivo de una compuerta que regula el paso del agua. las válvulas de compuerta

pueden ser de hierro fundido o de bronce, estas se instalan a la entrada y salida del tanque de distribución. Además sirven para seccionar tramos de tubería.

- Válvulas de globo: este tipo de válvulas es aconsejable emplearlas en las conexiones domiciliarias, tanto para suspender temporalmente el servicio como para regular el caudal.

2.2.7. Desinfección

El tratamiento mínimo que debe dársele al agua con el fin de entregarla libre de organismos patógenos es la desinfección, ésta puede obtenerse por medio de cualquiera de los procedimientos siguientes:

- Desinfección por rayos ultravioleta: se hace pasar el agua en capas delgadas debajo de lámparas ultravioleta. Para que la desinfección sea efectiva, el agua debe ser de muy baja turbiedad, lo cual limita su aplicación y adicionalmente no se obtiene una desinfección posterior.
- Desinfección por medio de ozono: el empleo del ozono como desinfectante es un sistema muy efectivo y de uso generalizado en Europa. El sistema de ozonificación consiste básicamente en una elevación de voltaje que, al producir chispas y entrar éstas en contacto con el oxígeno, produce el ozono.
- Desinfección por medio de cloro (cloración): Este procedimiento es bastante efectivo y es de uso generalizado en Estados Unidos y en América Latina. Además, es un sistema de desinfección más económico que los dos métodos anteriores. Para que el cloro actúe efectivamente,

se debe dejar un tiempo de contacto del cloro con el agua, preferentemente de 15 a 20 minutos.

En la práctica, el método más confiable y exitoso para evitar la reaparición de bacterias en las tuberías, y más usado en el medio guatemalteco es la cloración. La jefatura de salud de Chiquimula recomienda que en el caso del sistema de la aldea Shororaguá, el agua se desinfecte con una concentración del 10%, debido a que el examen bacteriológico dio como resultado que la muestra contenía numerosas colonias de bacterias, clasificándola como no apta para el consumo humano.

Para efectuar una adecuada limpieza en los tanques, primero se debe conocer el volumen de agua. La cantidad de desinfectante se determinará según el grado de desinfección que se requiera, para una desinfección al 5% deberá agregarse 50 gr. de cloro por cada litro de agua y cuando sea al 10% deberán administrarse 100 gr. de cloro por cada litro. Además de seguirse el siguiente procedimiento:

- Introducir la solución de cloro en los depósitos de agua potable.
- Inmediatamente después, llenar el depósito completamente de agua.
- Abrir los grifos hasta que aparezca agua clorada.
- Debe dejarse que el agua clorada permanezca en el tanque durante al menos 4 horas.
- Posteriormente, el tanque y tuberías deben vaciarse y lavarse con agua potable hasta que el agua ya no tenga un sabor desagradable a cloro.

Tabla XII. Volúmenes de hipoclorito para lograr solución al 10%.

VOLUMEN DE SOLUCIÓN AL 10% QUE DEBE INGRESAR AL TANQUE PARA DOSIFICAR 1 mg/lit		
CAUDAL DEL SISTE	CANTIDAD NECESARIA DE SOLUCIÓN	
litro/segundo	litro/hora	litro/día
0.50	1.80	43.20
0.60	2.16	51.84
0.70	2.52	60.48
0.80	2.88	69.12
0.90	3.24	77.76
1.00	3.60	86.40
1.10	3.96	95.04
1.20	4.32	103.68
1.30	4.68	112.32
1.40	5.04	120.96
1.50	5.40	129.60
1.60	5.70	138.24
1.70	6.12	146.88
1.80	6.48	155.52
1.90	6.84	164.16
2.00	7.20	172.80
2.10	7.56	181.44
2.20	7.92	190.08
2.30	8.28	198.72
2.40	8.64	207.36
2.50	9.00	216.00
2.60	9.36	224.64
2.70	9.72	233.28
2.80	10.08	241.92
2.90	10.44	250.56
3.00	10.80	259.20
3.30	11.88	285.12
3.50	12.60	302.40
3.80	13.68	328.32
4.00	14.40	345.60
4.50	16.20	388.80
5.00	18.00	432.00
5.50	19.80	475.20
6.00	21.60	518.40

Fuente: Jefatura del Área de Salud de Chiquimula.

2.3. Especificaciones técnicas

Para el diseño del sistema de agua potable de la aldea Shororaguá se tomó como base las especificaciones técnicas que establece la Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR), así como también se utilizaron planos de obras típicas para acueductos desarrollados esta misma entidad.

2.4. Operación y mantenimiento

2.4.1. Programa de operación y mantenimiento

Para la operación de la red de agua potable, previo iniciar su funcionamiento, corresponderá limpiarse y desinfectarse la tubería instalada, haciendo correr agua hasta llenar la tubería, utilizando una concentración de 1mg/lit de cloro (ver Tabla XII). También deberá efectuarse una prueba de presión en la tubería instalada, de preferencia entre cada tramo limitado por válvulas, a efecto de comprobar el hermetismo del tramo y el cierre de las válvulas del tramo correspondiente, como mínimo deberá elevarse la presión igual a un 50% más de la presión a la que trabajará normalmente la tubería, pero es preferible que ésta se acerque a la presión nominal de la tubería, para comprobar su comportamiento previo a cerrar la zanja de su instalación.

Esto se consigue cerrando en su totalidad las válvulas y conectando en un punto del tramo a probar, un equipo de bomba manual para subir la presión al valor correspondiente y mantenerla durante 30 minutos, verificando que la pérdida de presión en ese tiempo no sea mayor de un 5% de la inicial.

Además, es recomendable colocar un poco de material selecto sobre la

tubería a probar, pero sin que cubra las uniones de tubería y accesorios para comprobar si existen fugas o no.

Al cerrar la zanja, se procederá a comprobar que se coloquen capas de material selecto compactado hasta donde sea posible, a los lados y sobre la tubería instalada, buscando no afectar la misma, posteriormente a esta fase sí se deberá compactar en debida forma las demás capas hasta rellenar completamente la zanja.

Un correcto mantenimiento de la red, implica una adecuada reducción de las fugas en la misma, su detención rápida y eficaz, su correcta reparación e incluso su prevención. Esto se logra teniendo materiales disponibles que sean de calidad para que cuando sean requeridos por el fontanero de la comunidad este pueda disponer de ellos para realizar las reparaciones y así mantener el sistema en condiciones óptimas.

2.4.2. Propuesta de tarifa

Para implementar un programa de operación y mantenimiento adecuado, es necesario contar con un recurso financiero para costearlo y tener una reserva para cualquier eventualidad. Estos recursos se obtienen a través del pago de una tarifa mensual por parte de los beneficiarios del proyecto. Se calculará la tarifa a partir de los siguientes costos:

2.4.2.1. Costo de operación

Éste contempla el pago mensual a fontaneros para efectuar revisiones constantes en el sistema. Este cálculo se realiza considerando que un fontanero

revisa 20 conexiones prediales y 3 kilómetros de línea al día, de la siguiente manera:

$$Co = \left(\frac{L}{3} + \frac{Nc}{20} \right) * Pj * Fp$$

Donde:

L = longitud de línea central de tubería = 6.150 Km.

Nc = número de conexiones = 367

Pj = Pago diario a jornalero = Q 60.00

Fp = Factor de prestaciones, según la legislación laboral = 1.77

$$Co = \left(\frac{6.150}{3} + \frac{367}{20} \right) * 60.00 * 1.77 = Q 2,166.48 / mes$$

2.4.2.2. Costo de mantenimiento

Para determinar este costo, se estima el tres por millar de los costos de materiales no locales presupuestados para el período de diseño que servirá básicamente para la compra de materiales cuando haya necesidad de cambiar los existentes.

$$Cm = \left(\frac{3}{1000} \right) * \frac{Mnl}{n}$$

Mnl= costos de los materiales no locales = Q 330,485.00

n = período de diseño = 21 años

$$Cm = \left(\frac{3}{1000} \right) * \frac{Q330,485.00}{21} = Q 47.22$$

2.4.2.3. Costo de tratamiento

El costo de tratamiento está destinado para la compra de hipoclorito de calcio y se determina con la siguiente ecuación:

$$Ct = \left(\frac{\text{Dias en un mes} * Ch * CMH * Rac * \text{segundos en un dia}}{\text{No.de gramos de hipoclorito} * Cc} \right)$$

Ch= costo de hipoclorito de calcio (100 libras) = Q 2,175.00

CMH= consumo máximo horario o caudal de distribución = 8.11 lt/s

Rac= relación de agua cloro en una parte por millar = 1.0 (lt/s)= 0.001

Cc= concentración de cloro al 65% = 0.65

En una solución al 10% y con una cantidad de hipoclorito al 65% (recomendada por la jefatura de salud de Chiquimula), se necesitan 61538.40 gramos.

$$Ct = \left(\frac{30 * 2,175.00 * 8.11 * 0.001 * 86,400}{61,538.40 * 0.65} \right) = Q 1,143.03$$

2.4.2.4. Gastos administrativos

Sirven para mantener un fondo para gastos que puedan surgir en viáticos, papelería, sellos entre otros. Se realiza estimando un porcentaje sobre la suma de los gastos de operación, mantenimiento y tratamiento, para este proyecto se consideró un porcentaje igual al 5%.

$$Ga = 0.05 (Co + Cm + Ct)$$

$$Ga = 0.05 (Q 2,166.48 + Q47.22 + Q1,143.03) = Q 167.88$$

2.4.2.5. Cálculo de tarifa

Con dichos datos, se procede a obtener la tarifa propuesta, la cual se obtiene de la suma de los gastos anteriores y dividiendo en el número de conexiones totales para el proyecto:

Costo de operación	= Q 2,166.48
Costo de mantenimiento	= Q 47.22
Costo de tratamiento	= Q 1,143.03
Gastos administrativos	= <u>Q 167.88</u>
	Q 3,534.61/mes

Dividiendo el resultado obtenido, entre el número total de conexiones se obtiene el valor para cubrir los gastos mensuales requeridos para el proyecto.

$$Tp = \frac{Q\ 3,534.61}{367} = Q\ 9.60$$

La tarifa adoptada será de Q 10.00 por usuario del servicio de agua potable. Dicha tarifa está dentro del rango de Q10.00 y Q20.00 que la Dirección Integral de Comunidades Rurales (DICOR) recomienda para el área rural del municipio de Chiquimula,.

2.5. Presupuesto

Para elaborar el presupuesto del sistema de agua potable se definieron renglones de trabajo, los materiales necesarios, y el volumen de trabajo para estimar el costo de la mano de obra de cada renglón. A continuación se presenta el catálogo de renglones de trabajo con el costo directo. Estimando

que para su ejecución éste se incremente un 47% por los gastos de administración, fianzas, impuestos y utilidades de la empresa ejecutora.

Tabla XIII. Catálogo de renglones de trabajo sistema de agua potable.

GOBIERNO MUNICIPAL DE CHIQUIMULA 2008 - 2012 OFICINA MUNICIPAL DE PLANIFICACIÓN						
PROYECTO: SISTEMA DE AGUA POTABLE PARA LA ALDEA SHORORAGUA UBICACIÓN: ALDEA SHORORAGUA, CHIQUIMULA FECHA: ENERO DE 2009						
RESUMEN DE COSTOS DIRECTOS						
No.	REGLON/DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	COSTO UNITARIO	TOTAL REGLON	COSTO DIRECTO POR PARTIDA
1	CAPTACIÓN EN FUENTE ROCA DEL MAPACHE					
1.1	OBRA DE CAPTACIÓN	1.00	UNIDAD	Q 16,152.41	Q 16,152.41	
TOTAL CAPTACIÓN EN FUENTE ROCA DEL MAPACHE:						Q 16,152.41
2	LÍNEA DE CONDUCCIÓN					
2.1	REPLANTEO TOPOGRÁFICO DE LÍNEA DE CONDUCCIÓN	1393.61	ML	Q 3.15	Q 4,389.87	
2.2	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2 1/2"	591.12	ML	Q 106.00	Q 62,658.72	
2.3	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2"	554.47	ML	Q 94.47	Q 52,380.78	
2.4	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1 1/2"	248.02	ML	Q 84.20	Q 20,883.28	
TOTAL LÍNEA DE CONDUCCIÓN:						Q 140,312.65
3	TANQUE DE DISTRIBUCIÓN DE 120 M3 CON HIPOCLORADOR					
3.1	TANQUE DE 120 m3 DE CONCRETO ARMADO CON HIPOCLORADOR Y ACCESORIOS (según planos)	1.00	UNIDAD	Q 193,505.01	Q 193,505.01	
TOTAL TANQUE DE DISTRIBUCIÓN DE 120 M3 CON HIPOCLORADOR:						Q 193,505.01
4	RED DE DISTRIBUCIÓN					
4.1	REPLANTEO TOPOGRÁFICO DE RED DE DISTRIBUCIÓN	4756.72	ML	Q 3.15	Q 14,983.67	
4.2	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2 1/2"	824.10	ML	Q 106.08	Q 87,420.53	
4.3	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2"	2491.86	ML	Q 94.32	Q 235,032.24	
4.4	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1 1/2"	887.03	ML	Q 84.00	Q 74,510.52	
4.5	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1 1/4"	356.23	ML	Q 79.31	Q 28,252.60	
4.6	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1"	197.50	ML	Q 76.00	Q 15,010.00	
TOTAL RED DE DISTRIBUCIÓN:						Q 455,209.56
5	OBRAS DE ARTE					
5.1	CAJA ROMPE PRESIÓN 1 m3 SIN FLOTE (según planos)	2.00	UNIDADES	Q 4,065.60	Q 8,131.20	
5.2	CAJA DISTRIBUIDORA DE CAUDALES	2.00	UNIDADES	Q 5,076.75	Q 10,153.50	
5.3	CAJA ROMPE PRESIÓN 1 m3 CON FLOTE (según planos)	6.00	UNIDADES	Q 4,387.08	Q 26,322.48	
TOTAL OBRAS DE ARTE:						Q 44,607.18
6	CONEXIONES PEDIALES					
6.1	CONEXIÓN PREDIAL (según planos)	367.00	UNIDADES	Q 707.39	Q 259,612.13	
TOTAL CONEXIONES PEDIALES:						Q 259,612.13
COSTO DIRECTO TOTAL DEL PROYECTO:						Q 1,109,398.94
EN LETRAS:		UN MILLÓN CIENTO NUEVE MIL TRESCIENTOS NOVENTA Y OCHO QUETZALES CON NOVENTA Y CUATRO CENTAVOS				

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela.

El presupuesto anterior se realizó con los precios vigentes en las primeras dos semanas del mes de enero de 2009, con una tasa de cambio de

Q 7.85 por US\$ 1.00, por lo que el costo directo equivalente en dólares del proyecto es: US\$ 141,324.71 (ciento cuarenta y un mil trescientos veinticuatro dólares con setenta y un centavos).

2.6. Cronograma de ejecución

Tabla XIV. Cronograma de ejecución del sistema de agua potable.

GOBIERNO MUNICIPAL DE CHIQUIMULA 2008 - 2012 OFICINA MUNICIPAL DE PLANIFICACIÓN																	
PROYECTO: SISTEMA DE AGUA POTABLE PARA LA ALDEA SHORORAGUA UBICACIÓN: ALDEA SHORORAGUA, CHIQUIMULA FECHA: ENERO DE 2009																	
RESUMEN DE COSTOS																	
No.	REGLON/DESCRIPCIÓN	MES 1				MES 2				MES 3				MES 4			
		SEM 1	SEM 2	SEM 3	SEM 4	SEM 1	SEM 2	SEM 3	SEM 4	SEM 1	SEM 2	SEM 3	SEM 4	SEM 1	SEM 2	SEM 3	SEM 4
1.1	OBRA DE CAPTACIÓN																
2.1	REPLANTEO TOPOGRÁFICO DE LÍNEA DE CONDUCCIÓN																
2.2	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2 1/2"																
2.3	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2"																
2.4	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1 1/2"																
5.1	CAJA ROMPE PRESIÓN 1 m3 SIN FLOTE (según planos)																
3.1	TANQUE DE 120 m3 DE CONCRETO ARMADO CON																
4.1	REPLANTEO TOPOGRÁFICO DE RED DE DISTRIBUCIÓN																
4.2	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2 1/2"																
5.2	CAJA DISTRIBUIDORA DE CAUDALES																
4.3	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 2"																
5.3	CAJA ROMPE PRESIÓN 1 m3 CON FLOTE (según planos)																
4.4	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1 1/2"																
4.5	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1 1/4"																
4.6	TUBERÍA PVC 160 psi norma ASTM D-2241 Ø 1"																
6.1	CONEXIÓN PREDIAL (según planos)																

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela.

2.7. Evaluación de impacto ambiental inicial

- **Impacto ambiental en construcción:** Durante el proceso de construcción del sistema de agua potable para la aldea Shororaguá, debe tomarse en cuenta la remoción de vegetación, debido a la apertura de brecha que se realiza para colocar la tubería de la línea de conducción y la red de distribución. Para evitar cualquier remoción

innecesaria, se ubicó la tubería donde se tuviera derecho de paso o en terrenos utilizados para agricultura, manteniendo la flora de los bosques intacta. Al finalizar la colocación de la tubería, se deberá compactar para resguardar la tubería y continuar con el cultivo en los terrenos.

En cuanto a la construcción de las obras de arte, es necesario tomar en cuenta el retiro de todos los sobrantes de material, así como la limpieza de toda el área de trabajo para evitar cualquier tipo de contaminación e incomodidades con los residentes en los alrededores.

- **Impacto ambiental en operación:** Para este proyecto, debe cuidarse el caudal del afluente denominado Roca del Mapache, implementando proyectos de reforestación por parte de la Unidad de Gestión Ambiental Municipal, UGAM, en sus alrededores para conservar dicho caudal o bien incrementarlo. La captación se diseñó para que sólo se capte el agua necesaria para satisfacer las necesidades de la población en el período de diseño establecido, y ubicación de la misma será la menos perjudicial, permitiendo que el agua que no es captada siga su curso, además no se utilizará ningún tipo de químico para no afectar a la población y comunidades aguas abajo.

2.8. Evaluación socio-económica

Los proyectos de interés comunitario, como el sistema de agua potable de la aldea Shororaguá, tienen como objetivo principal proveer servicios a la ciudadanía, buscando el bienestar público y no las ganancias. Los proyectos del sector público no generan renta alguna, por lo que lo más recomendable para evaluar económicamente las alternativas públicas es un análisis beneficio/costo, considerando como costos los gastos para la construcción,

operación y mantenimiento del proyecto, y como beneficios las ventajas que experimentará el público con la implementación del proyecto.

En el caso de este proyecto, no es posible estimar un monto exacto del impacto económico de los beneficios que traerá la implementación del sistema de agua potable, entre los que pueden mencionarse: el ahorro en el sector salud, los gastos y molestias ocasionados por la falta del vital líquido (compra de toneles de agua y el acarreo de los pozos públicos, entre otros), por lo que el análisis se hará mediante el valor presente neto, VPN y la tasa interna de retorno (TIR).

2.8.1. Valor presente neto

El valor presente neto es un procedimiento que permite calcular el valor presente de un determinado número de flujos de caja.

Como inversión inicial del proyecto, la Municipalidad de Chiquimula y el Consejo Departamental de Desarrollo deben desembolsar el costo directo del proyecto más los costos indirectos de la empresa ejecutora, considerando un 47%, para un total de Q 1, 630,816.45. Se contratará un fontanero para mantenimiento con un salario anual de Q 7,200.00. El aporte de los vecinos por acometida será de Q350.00 por conexión, y la tarifa mensual de Q 10.00 por vivienda. Con una vida útil de 21 años y suponiendo una tasa del 12%.

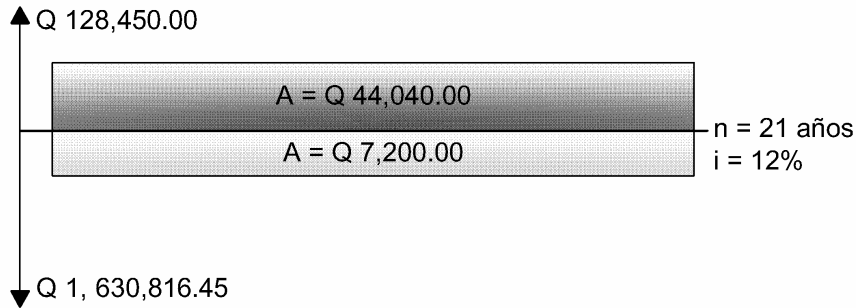
Tabla XV. Flujo de efectivo del sistema de agua potable

Detalle	Operación	Resultado
Costo inicial	(Q 1, 109,398.94)*1.47	Q 1, 630,816.45
Ingreso inicial	(Q 350.00/con)*(367 conexiones)	Q 128,450.00
Costos anuales		Q 7,200.00
Ingresos anuales	(Q 10.00/con)*(367 con)*(12 meses)	Q 44,040.00

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela.

Construyendo el diagrama de flujo de efectivo se tiene:

Figura 6. Diagrama de flujo de efectivo del sistema de agua potable, $i=12\%$



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

$$VPN = Q\ 128,450.00 - Q\ 1,630,816.45 + (Q\ 44,040.00 - Q\ 7,200.00)(P/A, 12\%, 21)$$

$$VPN = - Q\ 1,223,782.37$$

Un VPN negativo significa que hay más gastos que ganancias, obteniendo pérdidas, en el sector privado, un proyecto con un VPN negativo sería rechazado inmediatamente, pero como se estableció anteriormente, el impacto de los beneficios que el sistema de agua potable traerá a los usuarios son los que avalan el proyecto.

2.8.2. Tasa interna de retorno

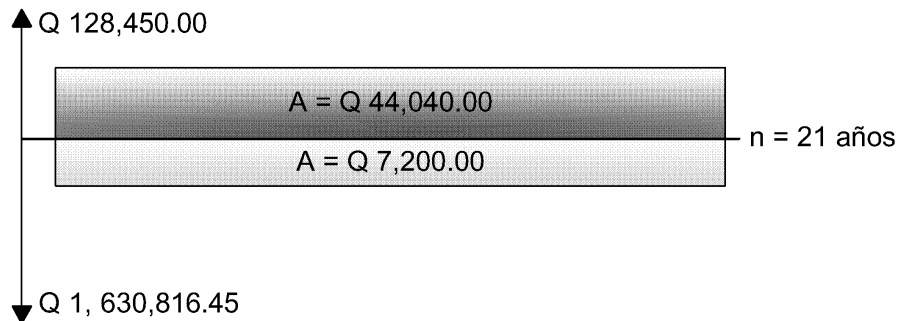
Vásquez Pinelo (2007) define la tasa interna de retorno o tasa interna de rendimiento (TIR) de una inversión como la tasa de interés con la cual el valor presente neto (VPN) es igual a cero, es decir, es la tasa de interés en la cual el valor presente de costos es igual al valor presente de ingresos.

$$VPN_{COSTOS} = VPN_{INGRESOS}$$

Según Blank (2006), el valor numérico de la TIR puede oscilar en un rango entre -100% hasta el infinito. En términos de inversión, una tasa interna de retorno con valor negativo representa pérdida, por lo que una $TIR = -100\%$ significa que se ha perdido la cantidad completa.

El procedimiento para hallar la TIR, se basa en la regla de los signos de Descartes, la cual establece que el número total de raíces reales siempre es menor o igual al número de cambios de signos en la serie. Se utiliza una tasa de interés con un VPN negativo y otra con valor positivo, luego se usa una interpolación matemática para encontrar la tasa de interés con la cual el $VPN = 0$. Con el diagrama de flujo del apartado anterior:

Figura 7. Diagrama de flujo de efectivo del sistema de agua potable.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Con $i = 0.25\%$ se tiene un $VPN = - Q 749,600.00$ y

Con $i = 12\%$ se tiene un $VPN = - Q 1, 223,783.37$,

por lo que se deduce que la tasa interna de retorno del proyecto es negativa, ratificando así, la conclusión del apartado anterior el proyecto generaría pérdidas, pero el objetivo del proyecto son los beneficios que el sistema de agua potable traerá a los usuarios.

3. DISEÑO DE MURO DE CONTENCIÓN PARA EL INSTITUTO DE TELESECUNDARIA DE LA ALDEA SHORORAGUÁ

3.1. Descripción del proyecto

Este proyecto consiste en diseñar un muro de contención que cubra 41.50 metros lineales y tenga una altura de 5.10 metros con para evitar cualquier colapso del talud adyacente al instituto de telesecundaria de la aldea Shororaguá, que según resultados de ensayos realizados a muestras inalteradas está constituido por arena limosa.

El tipo de muro a utilizar será un muro en voladizo, es decir, será un muro de concreto armado. A lo largo de éste se dejarán juntas de construcción a cada tres metros, por lo que el proyecto estará compuesto por 14 módulos, lo que da una longitud total de 42 metros lineales. Así mismo, el muro contará con un sistema de drenaje para evitar la acumulación de agua entre el talud y así, prevenir la saturación del suelo.

3.2. Tipos de suelos

Para Juárez Badillo (2003), la palabra suelo representa todo tipo de material terroso sobre la superficie terrestre que se ablande o desintegre por la acción de la intemperie. Puede hablarse de dos amplios grupos de suelos: los que cuyo origen es principalmente orgánico y los que su formación se debe a la descomposición de las rocas. Los suelos orgánicos se quedan siempre en el sitio donde se formaron, ya sea en forma no descompuesta o de humus. En su

estado de descomposición, su cantidad es tan alta con relación a la de suelo inorgánico, que las propiedades que pudiesen derivarse de la porción mineral quedan eliminadas.

Según Braja M. Das (2004), la mayoría de los suelos que cubren la tierra están formados por el interperismo, ya sea mecánico o químico, de diferentes rocas. El interperismo mecánico es el proceso por el cual las rocas se fracturan en piezas de menor tamaño bajo la acción de fuerzas físicas, como la corriente de agua de los ríos, el viento, las olas oceánicas, etc., conservando su composición química. En tanto, el interperismo químico es el proceso de descomposición química de la roca original, y en el cual, el material original puede transformarse en otro totalmente diferente.

El suelo producido por el interperismo de las rocas llega a ser transportado mediante procesos físicos a otros lugares. Estos depósitos de suelo son llamados suelos transportados y aquellos que permanecen donde se forman se conocen como suelos residuales. Según el agente de transporte, los suelos transportados pueden ser:

Tabla XVI. Tipos de suelos transportados.

Tipo de suelo	Agente de transporte
Aluviales o fluviales	Corrientes de agua
Glaciales	Acción de los glaciares
Eólicos	Viento

Fuente: Braja M. Das. Principios de Ingeniería de Cimentaciones. 5ª edición

3.2.1. Arcillas

Se da el nombre de arcilla a las partículas sólidas con tamaño menor de 0.005 milímetros y cuya masa tiene la propiedad de volverse plástica al ser

mezclada con agua. Químicamente es un silicato de aluminio hidratado, aunque en muchas ocasiones contiene también silicatos de hierro o de magnesio hidratados. La estructura de estos minerales es generalmente cristalina y complicada, y sus átomos están dispuestos en forma laminar.

Algunas entidades consideran como arcillas a las partículas menores a 0.02 milímetros, y son plásticas, se contraen al secarse, presentan marcada cohesión según su humedad, son compresibles y al aplicárseles una carga en su superficie se comprimen lentamente, desde el punto de vista de la construcción, es que la resistencia perdida por el remoldeó se recupera parcialmente con el tiempo. Este fenómeno se conoce con el nombre de tixotropía y es de naturaleza físico-química. Puede decirse que un contenido mínimo del 15% de arcilla en un suelo le dará a éste las propiedades de la arcilla.

3.2.2. Limos

Los limos son suelos de granos finos con poco o nula plasticidad, pudiendo ser limo inorgánico como el producido artificialmente en las canteras, o limo orgánico como el que suele encontrarse en los ríos, siendo de este último caso de características plásticas. El tamaño de las partículas de los limos está comprendido entre 0.05 milímetros y 0.005 milímetros.

Los limos sueltos y saturados son completamente inadecuados para soportar cargas por medio de zapatas. Su color varía desde gris claro a muy oscuro. La permeabilidad de los limos orgánicos es muy baja y su compresibilidad muy alta. Los limos, de no encontrarse en estado denso, a menudo son considerados como suelos pobres para cimentar.

3.2.3. Arenas

Arena es el nombre que se le da a los materiales de granos finos procedentes de la denudación de las rocas o de su trituración artificial, y cuyas partículas varían entre 2 milímetros y 0.05 milímetros de diámetro. El origen y la existencia de las arenas es análoga a la de las gravas, las dos suelen encontrarse juntas en el mismo depósito.

La arena de río contiene muy a menudo proporciones relativamente grandes de grava y de arcilla. Las arenas estando limpias no se contraen al secarse, no son plásticas, son mucho menos compresibles que la arcilla y si se aplica una carga en su superficie, se comprimen casi de manera instantánea.

3.2.4. Gravas

Las gravas son acumulaciones sueltas de fragmentos de rocas y que tienen más de 2 milímetros de tamaño. Dado el origen, cuando son acarreadas por las aguas, las gravas sufren desgaste en sus aristas y son, por lo tanto, redondeadas o rodadas. Como material suelto suele encontrarse en los lechos y márgenes de los ríos, también en muchas depresiones de terrenos rellenadas por el acarreo de los ríos y en muchos otros lugares a los cuales las gravas han sido retransportadas.

Las gravas ocupan grandes extensiones, pero casi siempre se encuentran con mayor o menor proporción de cantos rodados, arenas, limos y arcillas. Sus partículas varían desde 7.62 centímetros, es decir 3 pulgadas hasta 2 milímetros.

3.3. Características físicas de los suelos

Dentro de lo que es la mecánica de suelos, uno de los aspectos más importantes va a ser el conocimiento de las propiedades físicas de los mismos, pues mediante su acertada interpretación se puede predecir un futuro comportamiento de un terreno con determinado tipo de suelo cuando éste se encuentre bajo cargas y con diferentes contenidos de humedad.

3.3.1. Densidad

La densidad absoluta de un cuerpo es la masa de dicho cuerpo contenida en la unidad de volumen, sin incluir sus vacíos, es por eso que se dice que es absoluta, y la densidad aparente es la masa de un cuerpo contenida en la unidad de volumen incluyendo sus vacíos.

3.3.2. Peso volumétrico

Se denomina peso volumétrico de un suelo al peso de dicho suelo contenido en la unidad de volumen, esta relación se expresa generalmente en unidades de masa dividido volumen $[m/V]$. Se considera como peso volumétrico seco suelto al peso volumétrico aparente, tomando el peso previamente cuarteado y secado en un horno a peso constante. Cuando se dice que es peso volumétrico aparente, se considera el volumen de vacíos que forman parte del suelo.

3.3.3. Absorción

Es importante conocer la capacidad de absorción de cualquier suelo, ya que uno de los aspectos más importantes en el estudio de suelos será la

presencia de agua en éstos, debido a que el contenido de agua está relacionado directamente con la capacidad de soporte.

3.3.4. Granulometría

En cualquier masa de suelo, los tamaños de las partículas varían en forma considerable, esta propiedad es conocida como granulometría. Para clasificar de manera apropiada un suelo se debe conocer su distribución granulométrica. La distribución granulométrica de suelos de grano grueso generalmente se determina mediante un análisis granulométrico por mallas, también conocido como tamizado. Para suelos de grano fino, la distribución granulométrica puede obtenerse por medio del análisis con hidrómetro.

3.4. Estudios de suelos

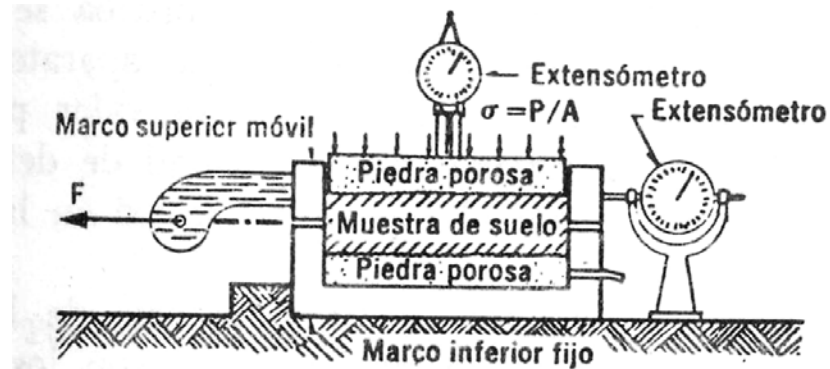
3.4.1. Ensayo de corte directo

Durante muchos años, la prueba de resistencia al esfuerzo de corte fue prácticamente la única usada para la determinación de la resistencia de los suelos; hoy por hoy, ha sido sustituida en buena parte por las pruebas de compresión triaxial, pero se conserva cierto interés práctico en su realización debido a su simplicidad.

El aparato para realizar esta prueba consta de dos marcos, uno fijo y otro móvil, que contienen a la muestra de suelo. Dos piedras porosas, una superior y otra inferior, para proporcionar drenaje a muestras saturadas, según sea el caso. La parte móvil tiene un aditamento al cual es posible aplicar una fuerza rasante, que provoca la falla del espécimen a lo largo de un plano, que por la construcción del aparato, resulta bien definido. Sobre la cara superior del

conjunto se aplican cargas que proporcionan una presión normal en el plano de falla, σ , graduable a voluntad. La deformación de la muestra es medida con extensómetros, tanto en dirección horizontal como vertical.

Figura 8. Esquema del aparato de resistencia al esfuerzo cortante directo.



Fuente: Juárez Badillo. Mecánica de Suelos. Tomo 1. 3ª Edición. Pag. 377

Ejecutando varias pruebas con diversos valores de la presión normal, pueden trazarse puntos en una gráfica con los valores de σ en el eje de las ordenadas y los valores de τ en el eje de las abscisas. Uniendo los puntos obtenidos se tendrá la línea de falla del material y a partir de ésta, su ángulo de fricción interna (ϕ).

El ensayo de corte directo se realizó a una muestra remoldeada, siguiendo la norma ASTM 3080/79, en la cual se obtuvo un ángulo de fricción interna (ϕ) de 19.65° , presentando un valor de cohesión; $C_u = 1.01 \text{ ton/m}^2$.

3.4.2. Granulometría

Un análisis granulométrico por mallas se efectúa tomando una cantidad medida de suelo seco, bien pulverizado y pasándolo a través de una pila de

mallas de abertura cada vez más pequeña y con una charola en el fondo. Se mide la cantidad de suelo retenido en cada malla y se determina el porcentaje acumulado de suelo que pasa a través de cada una.

El porcentaje que pasa cada tamiz se grafica sobre papel semilogarítmico, ubicando en la escala logarítmica el diámetro del grano D y el porcentaje que pasa cada malla sobre la escala aritmética. Se unen todos los puntos y se obtiene la curva granulométrica, a partir de la cual, se determinan el coeficiente de uniformidad (C_U) y el coeficiente de graduación (C_C). Estos coeficientes son:

$$C_U = \frac{D_{60}}{D_{10}} \qquad C_C = \frac{D_{30}^2}{(D_{60})(D_{10})}$$

Donde:

D_{60} = Diámetro máximo del 60%

D_{30} = Diámetro máximo del 30%

D_{10} = Diámetro máximo del 10%

A la muestra obtenida se le realizó un análisis granulométrico por mallas siguiendo las normas AASHTO T-27 y T-11, efectuando un lavado previo. Obteniendo los siguientes porcentajes:

Tabla XVII. Porcentajes obtenidos en análisis granulométrico.

Tipo de suelo	Porcentajes (%)
Grava	2.27
Arena	78.47
Finos	19.26

Fuente: Centro de Investigaciones de Ingeniería. Informe no. 0417 S.S.

El suelo analizado puede describirse como una arena limosa color café y ser clasificada por el S.C.U. como SM y por el P.R.A. como A-2-4.

3.4.3. Límites de Atterberg

Los límites de Atterberg son un parámetro para determinar, a partir de su contenido de humedad, las propiedades plásticas de suelos arcillosos o limosos. Juárez Badillo (2003) define estos límites, llamados también de consistencia, como las fronteras convencionales entre los diferentes estados del suelo.

El límite líquido (LL) es el porcentaje de contenido de agua con el que un suelo cambia de un estado líquido a un estado plástico. En el laboratorio, éste se determina por medio de la copa de Casagrande (Designación de Prueba D-4318 de la ASTM), y se define como el contenido de agua con el cual se obtiene un cierre en la ranura de 12.7 mm (1/2 pulgada) al aplicar 25 golpes.

El límite plástico (LP) es el porcentaje de contenido de agua con el que un suelo cambia de estado plástico a estado semisólido. Éste se determina moldeando un rollito de 3.18 mm (1/8 pulgada) de diámetro, y es el contenido de agua con el que dicho rollito se desmorona (Prueba D-4318 de la ASTM).

La diferencia entre los valores de los límites descritos anteriormente, se conoce como índice plástico (IP).

El ensayo de la muestra obtenida se realizó según las normas AASHTO T-89 Y T-90, obteniendo los resultados mostrados en la tabla XVIII, y de acuerdo a la carta de plasticidad, el suelo se clasifica como CL-ML.

Tabla XVIII. Resultados de ensayo de límites de Atterberg.

Parámetro	Porcentaje de humedad (%)
Límite líquido (LL)	11.1
Índice plástico (IP)	6.3
Límite plástico (LP)	4.8

Fuente: Centro de Investigaciones de Ingeniería. Informe no. 0418 S.S.

3.5. El agua en el suelo

El suelo es un material con arreglo variable de partículas que dejan entre sí una serie de poros, conectados unos con otros para formar una compleja red de canales de diferentes magnitudes que se comunican tanto con la superficie del terreno, como con las fisuras y grietas del mismo. El agua escurre a través de éstos y parte se infiltra por acción de la gravedad hasta estratos impermeables más profundos, a los que conocemos comúnmente con el nombre de nivel freático. Al agua que pasa a través de estos poros se le llama agua gravitacional y a aquella que se encuentra por debajo del nivel freático se le llama agua freática. Al agua que no es capaz de drenar ya sea por las fuerzas de tensión superficial y de adsorción a través de estos poros recibe el nombre de agua retenida. Estas son las dos formas básicas de presencia de agua en el suelo, y las cuales requieren un estudio especial para tomar las medidas pertinentes para evitar que estas afecten la estructura.

3.6. Drenaje en muros de contención

La mayoría de los muros de contención fallan debido a la presión que tienen que resistir, causada por el agua o bien, el incremento de humedad en la tierra detrás del muro. Todos los muros deben de permitir la circulación de agua en dirección contraria a su cortina. Esto se logra rellenando la parte

posterior del muro con grava, o con cubiertas para drenar prefabricadas y conductos para drenaje.

En ocasiones, los muros estructurales requieren de la colocación de tubería para permitir que el agua se drene de detrás de la pared. Los dos procedimientos citados anteriormente fueron aplicados en el diseño del muro de contención para el instituto de telesecundaria de la aldea Shororaguá, el cual cuenta con una capa de aproximadamente 20 centímetros de grava de tamaño de $\frac{3}{4}$ " a 1" para romper la energía y la presión que el agua pueda ejercer sobre la estructura del muro, así mismo fueron colocados tubos PVC de \varnothing 3" para ayudar a drenar el agua gravitacional que corre por el suelo de relleno colocado atrás de la pared del muro, en el fondo de la capa de grava será colocado en forma longitudinal, un tubo PVC perforado de \varnothing 8", el cual recolectará toda el agua que drene de la grava y la desfogará hacia una cuneta que se encuentra al lado de la estructura.

3.7. Empuje de tierras

Barros (2005) define el empuje como la acción que las tierras ejercen sobre el muro. Los empujes pueden ser activos y pasivos. El empuje activo es el que ejerce la tierra que es sostenida por el muro y que para dicho fin, se construye éste. El empuje pasivo contrarresta la acción del empuje activo, y es producido en un terreno derivado de la acción de la estructura.

El método más utilizado, debido a su simplicidad, para calcular el empuje activo y pasivo, es la teoría de Rankine que asume el empuje de tierras como diagrama de presiones de forma triangular, definido por la siguiente ecuación:

$$P_{Empuje} = h * \gamma_{suelo} * K$$

Donde:

P_{Empuje} = presión del terreno

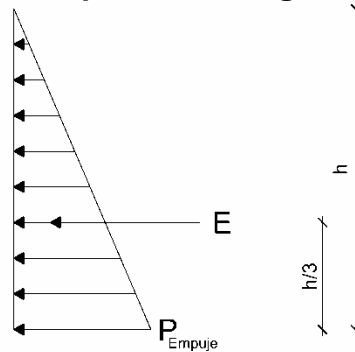
γ_{suelo} = Peso específico del suelo

h = altura efectiva, y

K = coeficiente de Rankine

Gráficamente, la teoría de Rankine se representaría de la siguiente forma:

Figura 9. Diagrama de presiones según la teoría de Rankine.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Para encontrar la carga puntual del empuje es necesario encontrar el área del diagrama de presiones, por lo cual la ecuación que define el empuje de tierras (E) es:

$$E = \frac{h^2}{2} \gamma_{suelo} * K$$

Existe un coeficiente de Rankine para el empuje activo (K_A) y un coeficiente para el empuje pasivo (K_P), cuyo valor numérico es el inverso del coeficiente de empuje activo. Ambos coeficientes se encuentran mediante estas ecuaciones matemáticas:

$$K_A = \frac{1 - \operatorname{sen}\phi}{1 + \operatorname{sen}\phi} \quad \text{y} \quad K_P = \frac{1 + \operatorname{sen}\phi}{1 - \operatorname{sen}\phi}$$

Entonces sustituyendo ambas ecuaciones en la del empuje, se obtienen las expresiones para hallar el empuje activo y pasivo:

$$E_A = \frac{h^2}{2} \gamma_{\text{suelo}} * \frac{1 - \operatorname{sen}\phi}{1 + \operatorname{sen}\phi}$$

$$E_P = \frac{h^2}{2} \gamma_{\text{suelo}} * \frac{1 + \operatorname{sen}\phi}{1 - \operatorname{sen}\phi}$$

3.8. Estabilidad de taludes

Un talud de tierra no puede considerarse estable porque tarde o temprano la estabilidad que este pueda presentar se pierde debido a los agentes naturales como las presiones hidrostáticas, el interperismo y la erosión. Un aumento temporal de cargas, la reducción de la resistencia del suelo o una redistribución desfavorable de esfuerzos son causas que contribuyen de una u otra manera a que el talud busque su posición más estable.

La estabilidad de los paramentos de un corte se confía a la resistencia propia del material que los forma y el valor soportante del suelo subyacente al pie del talud.

Cuando el material que forma los paramentos de un corte tiene un límite elástico bien definido, la falla de talud consiste en el deslizamiento de una parte de dicho paramento a lo largo de una superficie conchoidal bien definida que puede aflorar al pie del talud o puede extenderse por debajo del corte y aflorar a una cierta distancia del talud. A este tipo de falla se le denomina deslizamiento

y se observa tanto en materiales cohesivos como en los de poca cohesión. Cuando el suelo además de ser cohesivo se encuentra en un estado plástico, o bien cuando se trata de materiales granulares sueltos y saturados, es muy frecuente que la falla tenga las características de un escurrimiento lodoso o flujo plástico.

A menudo la falla por deslizamiento, una vez que ha dado comienzo el movimiento, degenera en flujo plástico por haber perdido su estructura y elasticidad el material que participó en el deslizamiento. Cuando el material que forma los taludes se encuentra fracturado, o está formado por bloques mal cementados con suelos limosos erosionables, entonces se producen desprendimientos de los estratos superficiales. A este tipo de falla se les denomina derrumbe, es decir, se han clasificado las fallas de los taludes por las características del material que forma el suelo, pero también pueden clasificarse de acuerdo con el tiempo en que estas se presentan. Cuando la falla ocurre durante la construcción del corte, ella se deberá, casi exclusivamente, a que la altura del talud es mayor que la necesaria para que el peso propio del suelo pueda ser equilibrado por la resistencia interna del mismo. Cuando la falla del corte se produce algún tiempo después de efectuado aquel, es muy probable que en la inestabilidad del mismo hayan intervenido causas variadas, tales como presiones hidrostáticas, interperismo y erosión.

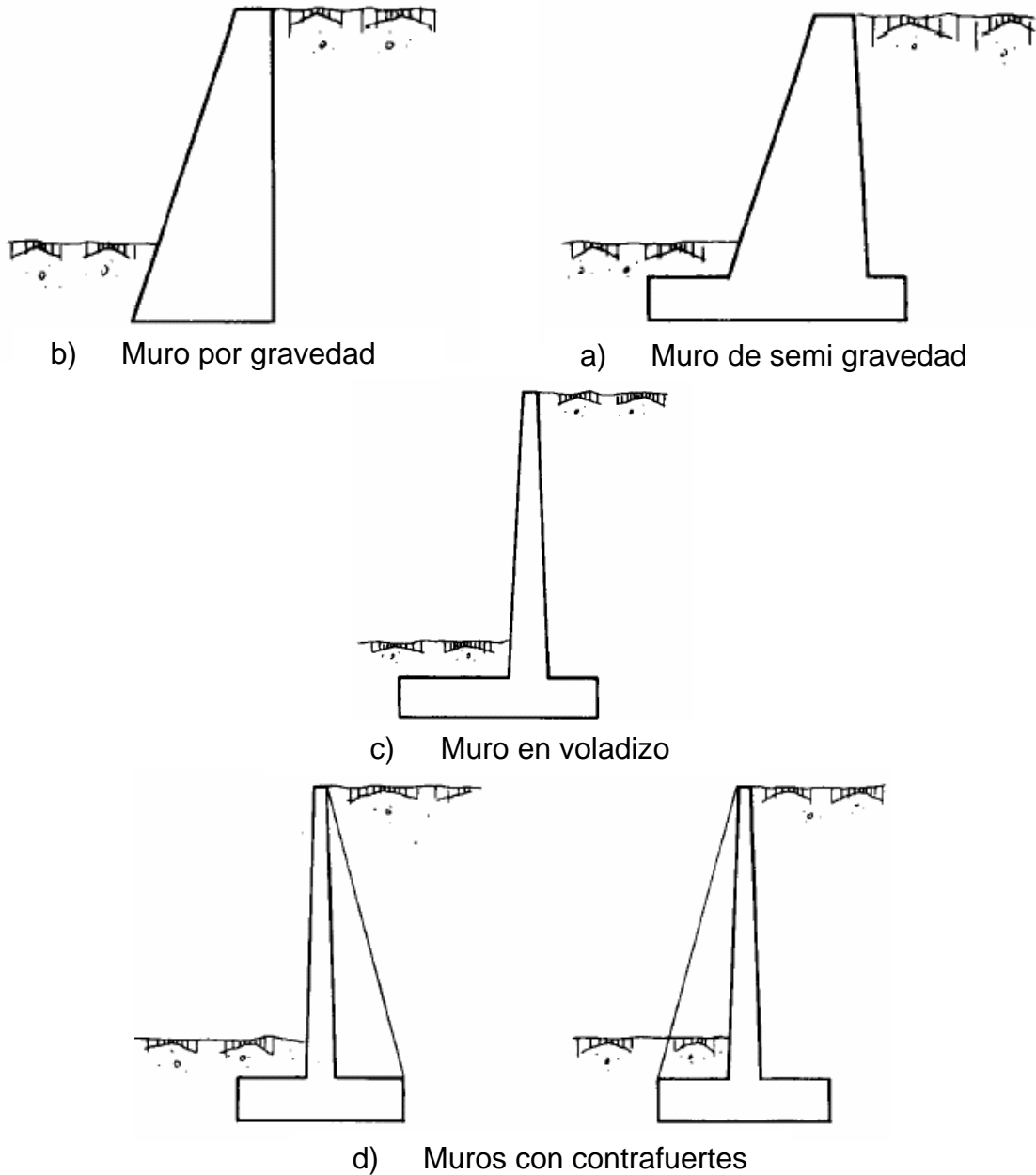
3.9. Tipos de muros de contención

3.9.1. Muros por gravedad

Los muros de contención por gravedad se construyen con concreto simple o con mampostería. Dependen de su propio peso y de cualquier suelo

que descansa sobre él para su estabilidad. Este tipo de muro no es económico para muros altos

Figura 10. Tipos de muros de contención.



Fuente: Braja M. Das. Principios de Ingeniería de Cimentaciones. 5ª edición. Pag. 332

3.9.2. Muros en voladizo (muros de concreto armado)

Los muros de contención en voladizo están hechos de concreto reforzado y constan de una pantalla delgada y una losa de base, en algunos casos, es necesario implementar una cortina llamada diente por debajo de la base para contrarrestar el deslizamiento. Este tipo de muro es económico hasta una altura de ocho metros.

3.9.3. Muros de semi-gravedad

Los muros de semi-gravedad se dan cuando se utiliza una pequeña cantidad de acero de refuerzo para la construcción de muros de gravedad, minimizando así el tamaño de las secciones de los muros.

3.9.4. Muros con contrafuertes

Son similares a los muros en voladizo. Sin embargo, a intervalos regulares éstos tienen losas verticales delgadas de concreto conocidas como contrafuertes que enlazan el muro con la losa de la base. El propósito de los contrafuertes es reducir la fuerza cortante y los momentos flexionantes.

Puede tener los contrafuertes en la parte interna del muro, es decir en la que está en contacto con el suelo contenido (trasdós) o en la parte externa del muro (intradós).

3.10. Especificaciones para el diseño de muros de contención

Estas se refieren directamente a este caso en particular, es decir a muros de concreto armado y que el comportamiento de sus elementos es a flexión, por

lo cual se diseña el acero de manera que sea capaz de resistir el momento actuante. Este muro, que es caso del tipo voladizo, se hace necesario realizar un análisis detallado de las cargas que actúan en el, para después determinar el momento y por último se realiza el cálculo y diseño del acero, no dejando sin importancia los chequeos relativos a volteo y de deslizamiento del muro. A continuación se presentan las especificaciones que se utilizaron para el muro de contención del instituto de telesecundaria de la aldea Shororaguá.

El área de acero por temperatura está dada por la ecuación:

$$A_{s_{\min}} = 0.002 * b * t$$

Donde:

b = ancho unitario (cm)

t = espesor de losa (cm)

El corte resistente está dado por:

$$V_{Resistente} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{f'c} * b * d$$

Donde:

f'c = resistencia del concreto (kg/cm²)

b = ancho unitario (cm)

d = peralte efectivo (cm)

Las longitudes de traslapes de las varillas de acero de la No. 2 a la No. 11 vienen dadas por:

$$L_d = \left(\frac{0.06 * A_{varilla} * f_y}{\sqrt{f'c}} \right) \geq 0.0057 * \phi_{varilla} * f_y$$

3.11. Cálculo y diseño del muro de contención

Tabla XIX. Parámetros de diseño para el muro de contención para el instituto de telesecundaria de Shororaguá

γ suelo:	1.53 ton/m ³
γ concreto:	2.40 ton/m ³
Ángulo de fricción interna (ϕ):	19.65°
Valor soporte del suelo:	15.63 ton/m ²
Coefficiente μ :	0.45
f_y :	2810 kg/cm ²
f'_c :	210 kg/cm ²
Factor de carga última (FCU):	1.70
Sobrecarga (SC):	0.60 ton/m ²
Altura de talud:	4.10 m

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Predimensionamiento del muro:

Para predimensionar un muro en voladizo es útil tomar los siguientes parámetros:

- Para la base del muro se puede tomar un valor entre $0.40 \times H$ a $0.90 \times H$
- Para el espesor de la cortina del muro se puede tomar un valor entre $10/H$ y $12/H$
- Para el pie del muro puede tomarse un tercio de la base anteriormente calculada, es decir, $B/3$
- El talón del muro será la resta de la base menos el pie del muro menos la cortina.
- El espesor de la zapata se puede tomar un valor entre 0.30 metros a 1.20 metros.

Con estos valores se procede a realizar el predimensionamiento respectivo:

Tabla XX. Predimensionamiento del muro en voladizo.

PREDIMENSIONAMIENTO DE MURO			
ELEMENTO	PARAMETRO	CALCULADO	UTILIZAR
Altura total de muro	H	5.10	5.10 m
Cortina de muro superior	H/11	0.46	0.50 m
Cortina de muro inferior	2*H/11	0.92	1.00 m
Base de muro	0.65H	3.32	3.25 m
Talón de muro	2/3 BASE	2.21	2.25 m
Pie de muro	BASE/3	1.11	1.00 m
Espesor de zapata	0.40 m	0.40	0.40 m
Desplante	12% de H	0.61	0.60 m
Recubrimiento	7.5 cm	0.075	0.075 m

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Primeramente, se procede al cálculo de los coeficientes de empuje activo (K_a) y de empuje pasivo (K_p) de Rankine:

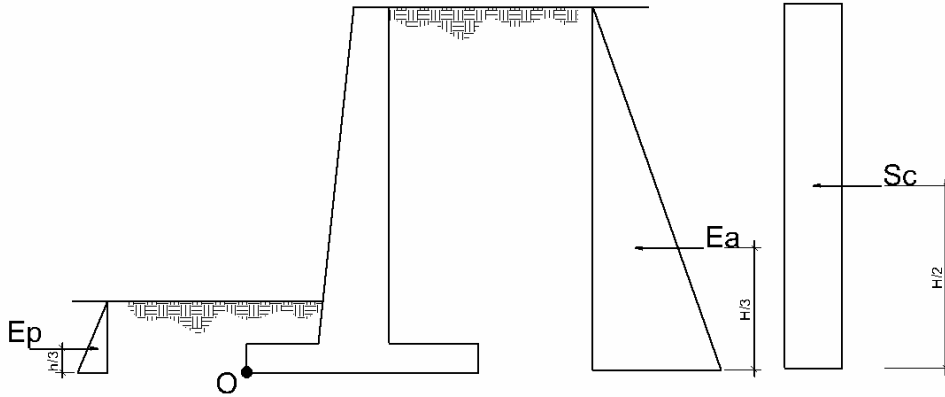
$$K_A = \frac{1 - \text{sen}(19.65^\circ)}{1 + \text{sen}(19.65^\circ)} = 2.01$$

$$K_P = \frac{1 - \text{sen}(19.65^\circ)}{1 + \text{sen}(19.65^\circ)} = 0.50$$

Para luego encontrar las fuerzas actuantes en el muro, que en este caso son: el empuje activo, la sobrecarga y el empuje pasivo y que interactúan como se muestra en la figura 11. Ambos empujes se encuentran en la forma descrita en la sección 3.7. y la sobrecarga con la siguiente ecuación:

$$F_{SC} = H * SC * K_A$$

Figura 11. Diagramas de presiones en el muro.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

- **Empuje pasivo:**

$$E_p = \frac{h^2}{2} * \gamma_{suelo} * K_p$$

Donde: h = desplante + espesor de zapata

$$E_p = \frac{(0.60m + 0.40m)^2}{2} * 1.53 \text{ ton}/m^3 * 2.01 = 1.54 \text{ ton}/m$$

- **Empuje activo:**

$$E_A = \frac{H^2}{2} * \gamma_{suelo} * K_A$$

Donde: H = altura total del muro

$$E_p = \frac{(5.10m)^2}{2} * 1.53 \text{ ton}/m^3 * 0.50 = 9.95 \text{ ton}/m$$

- **Sobrecarga:**

$$F_{SC} = H * SC * K_A$$

Donde: H = altura total del muro

$$F_{SC} = 5.10m * 0.60 \text{ ton/m} * 0.5 = 1.53 \text{ ton/m}$$

Con cada uno de las fuerzas anteriores, se calculan los momentos actuantes con respecto al punto donde se voltearía el muro, es decir el punto O en la figura 11.

- **Momento Pasivo (Mp) (momento resistente):**

$$M_p = E_p * h/3$$

$$M_p = 1.54 \text{ ton/m} * 1.00m/3 = 0.51 \text{ ton-m/m}$$

- **Momento Activo (Ma) (momento actuante):**

$$M_A = E_A * H/3$$

$$M_p = 9.95 \text{ ton/m} * 5.10m/3 = 16.92 \text{ ton-m/m}$$

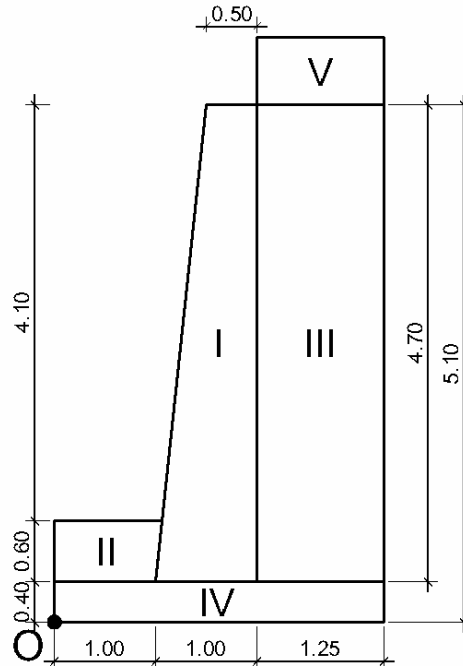
- **Momento Pasivo (Msc) (momento actuante):**

$$M_{SC} = F_{SC} * H/2$$

$$M_p = 1.53 \text{ ton/m} * 5.10m/2 = 3.90 \text{ ton-m/m}$$

La estructura por sí misma, contrarresta también los momentos actuantes, por lo que es necesario encontrar el peso total de la estructura. Para ello, se toma la forma geométrica de la sección del muro (ver figura 12), dividiéndola en figuras comunes para encontrar el área y considerando una franja unitaria se obtiene el volumen, para que así multiplicando por el peso específico del concreto o del suelo obtener el peso aportado por cada figura.

Figura 12. Diagrama de distribución geométrica.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Figura I = trapecio de la cortina del muro

Figura II = trapecio que forma el desplante por encima del pie del muro

Figura III = rectángulo que forma el suelo por encima del talón del muro

Figura IV = rectángulo de la zapata (pie + talón)

Figura V = rectángulo que se forma debido a la sobrecarga

Como se dijo anteriormente, el peso de la figura por unidad de longitud (W) es el área de ésta por el peso específico del concreto o del suelo, según sea el caso. Por lo tanto, el momento con respecto al punto O será la distancia horizontal de este punto al centroide de la figura, es decir:

$$M = W * \bar{x}$$

A modo de ejemplo, se presentan los cálculos para las figuras I y V:

Figura I

Área I:

$$A = \left(\frac{\text{base} + \text{Base}}{2} \right) * (\text{desplante} + \text{talud})$$
$$A = \left(\frac{0.50m + 1.00m}{2} \right) * (0.60m + 4.10m) = 3.53 \text{ m}^2$$

Peso de la figura I:

$$W_I = A * \gamma_{\text{Concreto}}$$
$$W_I = 3.53m^2 * 2.40 \text{ ton/m}^3 = 8.47 \text{ ton/m}$$

Brazo de la figura:

Brazo = ((Pie+(espesor inferior de la cortina – espesor superior de la cortina) – 1/3*espesor superior de la cortina)+(Pie+(espesor inferior de la cortina – espesor superior de la cortina)+1/2*espesor superior de la cortina))/2

$$\text{Brazo} = \left(\frac{(1.00 + (1.00 - 0.50) - (1/3 * 0.50)) + (1.00 + (1.00 - 0.50) - (1/2 * 0.5))}{2} \right) = 1.54m$$

Momento I:

$$M_I = W_I * \bar{x}_I$$
$$M_I = 8.47 \text{ ton/m} * 1.54m = 13.04 \text{ ton-m/m}$$

Figura V

Longitud V:

$$\text{Longitud} = \text{Base} - (\text{pie} + \text{espesor inferior de la cortina})$$
$$L = 3.25m - (1.00m + 1.00m) = 1.25$$

Peso de la figura I:

$$W_v = S_c * L$$

$$W_v = 0.60 \text{ ton/m}^2 * 1.25\text{m} = 0.75 \text{ ton/m}$$

Brazo de la figura:

Brazo = Base – (Base – (pie + espesor inferior de la cortina))/2

$$\text{Brazo} = 3.25\text{m} - \left(\frac{3.25 - (1.00 + 1)}{2} \right) = 2.63\text{m}$$

Momento I:

$$M_v = W_v * \bar{x}_v$$

$$M_v = 0.75 \text{ ton/m} * 2.63\text{m} = 1.97 \text{ ton - m/m}$$

A continuación se presenta un resumen de los cálculos de los pesos y momentos que aporta la estructura:

Tabla XXI. Resumen calculos de peso total y momentos del muro

MOMENTOS FIGURAS DE MURO					
FIGURA	ÁREA (m ²)	γ ton/m ³	W (ton/m)	BRAZO (m)	M (ton/m - m)
I	3.53	2.40	8.47	1.54	13.04
II	0.62	1.53	0.95	0.76	0.72
III	5.88	1.53	9.00	2.63	23.67
IV	1.30	2.40	3.12	1.63	5.09
V	1.25	0.60	0.75	2.63	1.97
		Σ	22.29	Σ	44.49

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Chequeo de estabilidad contra el volteo:

Para realizar este chequeo se necesitan los valores de la sumatoria de los momentos resistentes y la sumatoria de los momentos actuantes. Como momentos resistentes se consideran: el momento pasivo (Mp) y el momento

del peso total de la estructura. Como momentos actuantes: el momento activo (Ma) y el momento por sobrecarga (Msc).

La sumatoria de momentos resistentes debe ser por lo menos 50% mayor que la de momentos actuantes, es decir:

$$\text{Factor contra volteo (FCV)} = \frac{\Sigma \text{Momentos resistentes}}{\Sigma \text{Momentos actuantes}} \geq 1.5$$

$$FCV = \frac{44.49 \text{ ton} - m / m + 0.51 \text{ ton} - m / m}{16.92 \text{ ton} - m / m + 3.90 \text{ ton} - m / m} = 2.16$$

El FCV es mayor que 1.5, por lo tanto chequea

Chequeo de estabilidad contra el deslizamiento:

Para realizar este chequeo, se tomarán en cuenta las fuerzas horizontales que actúan sobre el muro: el empuje activo y pasivo, la sobrecarga, y la fricción del muro con el suelo ($W * \gamma$). Al igual que el chequeo por volteo se tienen fuerzas actuantes y resistentes, y el factor contra deslizamiento se calcula de la siguiente forma:

$$\text{Factor contra deslizamiento (FCD)} = \frac{\Sigma \text{Fuerzas resistentes}}{\Sigma \text{Fuerzas actuantes}} \geq 1.5$$

$$FCV = \frac{1.54 \text{ ton} / m + 0.45 * 22.29 \text{ ton} / m}{9.95 \text{ ton} / m + 1.53 \text{ ton} / m} = 1.01$$

El factor contra deslizamiento es menor que 1.5. Cuando esto sucede, pueden seguirse dos conceptos: primero, aumentar las dimensiones de la base del muro o bien, implementar un diente, debajo de la zapata del muro para

incrementar el empuje pasivo y así una mayor sumatoria de fuerzas resistentes. En este caso, se optará por la segunda opción.

Para determinar la altura del diente, hay que considerar que de las fuerzas resistentes la única que se variará será el empuje pasivo (E_p), por lo que se tendría la siguiente ecuación:

$$0.45 * 22.29 \text{ ton/m} + E_p = 1.5(9.95 \text{ ton/m} + 1.53 \text{ ton/m})$$

$$E_p = 1.5(9.95 \text{ ton/m} + 1.53 \text{ ton/m}) - 0.45 * 22.29 \text{ ton/m}$$

$$E_p = 7.19 \text{ ton/m}$$

Con este valor, de la fórmula del empuje pasivo, sabiendo que $K_p = 0.5$ y $\gamma_s = 1.53 \text{ ton/m}^3$, se despeja la altura a partir del nivel de piso (h):

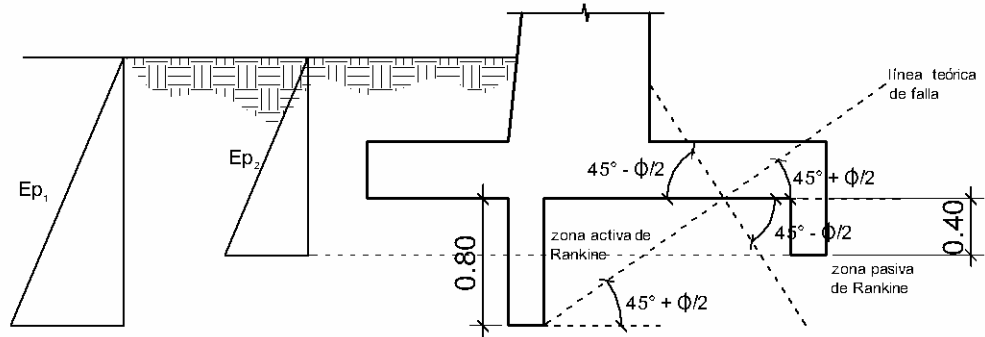
$$7.19 \text{ ton/m} = \frac{h^2}{2} * 1.53 \text{ ton/m}^3 * 0.50$$

$$h = \sqrt{\frac{7.19 \text{ ton/m} * 2}{1.53 \text{ ton/m}^3 * 0.50}}$$

$$h = 2.17 \text{ m}$$

restando el desplante (0.60 m) y el espesor de zapata (0.40 m) se tiene que la altura del diente sería 1.17 m. Por lo complicado de la excavación y armado, es recomendable no exceder dientes de 0.80 m. Para solventar la situación anterior, se propone colocar 2 dientes, uno de 0.80 m por debajo de la cortina del muro y el otro de 0.40 m en la punta del talón del muro, siempre cuidando que el segundo diente quede fuera de la zona activa de Rankine para que este trabaje con la zona pasiva, siguiendo el modelo de líneas de falla propuesto por Braja M. Das (2004), ilustrado en la siguiente figura:

Figura 13. Diagrama de líneas teóricas de falla.

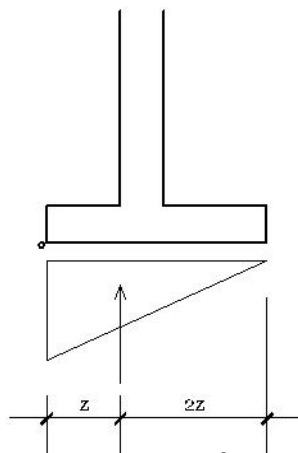


Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Chequeo presión máxima bajo la base del muro:

En este chequeo se procede a realizar una sumatoria de momentos con respecto al punto O, ubicado en el pie del muro, y este valor se divide dentro del peso total de la estructura. Se consideran positivos los momentos a favor de las agujas del reloj. Debajo de la base se forma un triángulo de presiones, ya se había mencionado que el centroide de un triángulo está a un tercio de su altura partiendo de su ángulo recto, por lo tanto el resultado que se obtenga será la tercera parte de la base buscada, denotando esta distancia como Z.

Figura 14. Chequeo de presión máxima bajo el muro.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

$$Z = \frac{\Sigma \text{Momentos con respecto a } O}{W}$$

$$Z = \frac{24.18 \text{ ton} \cdot \text{m} / \text{m}}{22.29 \text{ ton} / \text{m}} = 1.08 \text{m}$$

Se sabe que 1.08 m es un tercio de la base buscada, la base total es:

$$\text{Base requerida} = 3 * Z$$

$$\text{Base requerida} = 3 * 1.08 \text{m} = 3.24 \text{m}$$

El chequeo consiste en que la base buscada debe ser menor que la base que ha sido predimensionada anteriormente (como se muestra en la tabla XX) y con la cual se está trabajando en el diseño del muro, es decir:

$$\text{Base muro } (B) \geq 3 * Z$$

3.25 m > 3.24 m Por lo que la base chequea para la presión máxima bajo la base del muro. La presión máxima en la base del terreno se calcula con la ecuación:

$$q_{\max} = \frac{W}{\frac{3}{2} * Z * B}$$

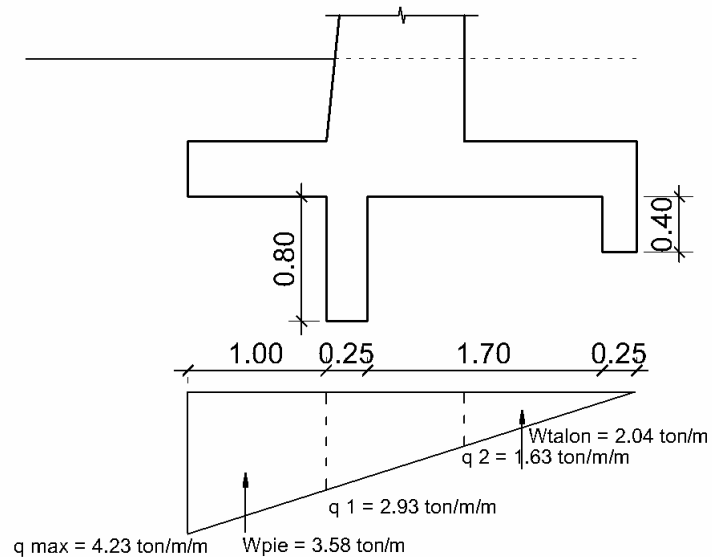
Sustituyendo valores se tiene:

$$q_{\max} = \frac{24.18 \text{ ton} / \text{m}}{\frac{3}{2} * 1.08 \text{m} * 3.25 \text{m}} = 4.23 \frac{\text{ton} / \text{m}}{\text{m}^2}$$

De los parámetros de diseño, se tiene que el valor soporte del suelo es

de 15.63 ton/m^2 , la carga máxima, q_{max} , no excede dicho valor, por lo que chequea. Las presiones que actúan en la parte inferior del muro, se muestran en la siguiente figura:

Figura 15. Diagrama de presiones en la parte inferior del muro.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Haciendo una relación de triángulos, la presión en el rostro del diente 1 se calcula:

$$\frac{q_1}{2.25m} = \frac{4.23 \text{ ton/m/m}^2}{3.25m}, \quad q_1 = 2.93 \text{ ton/m/m}$$

De la misma manera, $q_2 = 1.63 \text{ ton/m}^2$. Las fuerzas W_{pie} y W_{talon} son el resultado del cálculo del área de cada figura, en el caso de W_{talon} , se tomará como el área del triángulo.

$$W_{\text{pie}} = \frac{(4.23 \text{ ton/m/m} + 2.93 \text{ ton/m/m})}{2} * 1.00m = 3.58 \text{ ton/m}$$

$$W_{\text{talon}} = 1/2 * (1.63 \text{ ton/m/m} * 1.25m) = 2.04 \text{ ton/m}$$

Diseño de los elementos estructurales del muro.

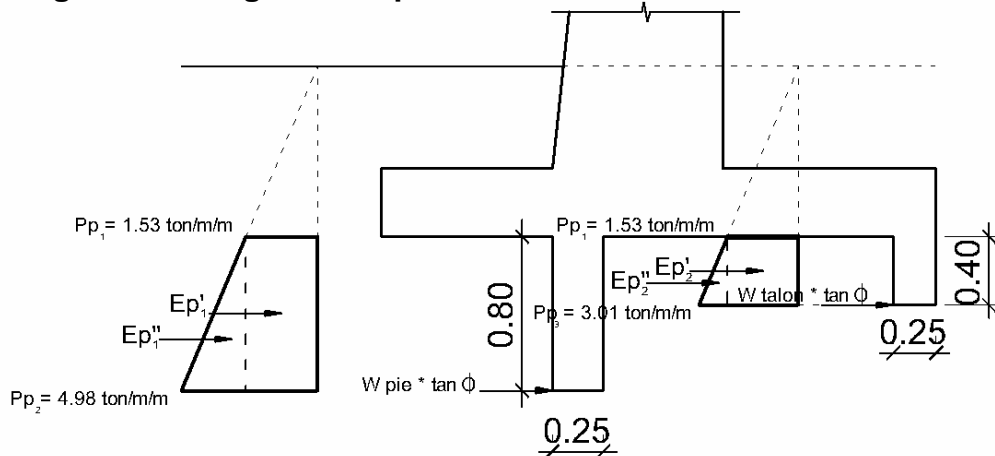
Diseño de los dientes:

Se sabe que la presión pasiva actuante en cada uno de los dientes está dada por:

$$E_p = \frac{h^2}{2} * \gamma_{suelo} * K_p$$

y ambas actúan de la siguiente manera:

Figura 16. Diagrama de presiones actuantes en ambos dientes.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Donde:

$$E_p'_{1} = 1.53 \text{ ton/m/m} * 0.80\text{m} = 1.22 \text{ ton/m}$$

$$E_p''_{1} = (4.98 \text{ ton/m/m} - 1.53 \text{ ton/m/m}) * 0.80\text{m} / 2 = 1.38 \text{ ton/m}$$

$$W_{pie} \tan \phi = 3.58 \text{ ton/m} * \tan(19.65^\circ) = 1.27 \text{ ton/m}$$

$$E_p'_{2} = 1.53 \text{ ton/m/m} * 0.40\text{m} = 0.61 \text{ ton/m}$$

$$E_p''_{1} = (3.01 \text{ ton/m/m} - 1.53 \text{ ton/m/m}) * 0.40\text{m} / 2 = 0.30 \text{ ton/m}$$

$$W_{pie} \tan \phi = 2.04 \text{ ton/m} * \tan(19.65^\circ) = 0.73 \text{ ton/m}$$

- Chequeo por corte directo:

Calculando el corte último para cada diente, considerando un factor de carga última (FCU) de 1.7 se tendrían los siguientes valores:

Diente 1:

$$V_{Ultimo\ 1} = 1.7 * (1.22\ ton/m + 1.38\ ton/m + 1.27\ ton/m) = 6.43\ ton/m$$

Diente 2:

$$V_{Ultimo\ 2} = 1.7 * (0.61\ ton/m + 0.30\ ton/m + 0.73\ ton/m) = 2.79\ ton/m$$

Tomando el espesor más pequeño de ambos dientes, $t = 0.25\ m$, considerando un peralte efectivo $d = 25\ cm - 7.5\ cm = 17.5\ cm$. El corte resistente es:

$$V_{Resistente} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{f'c} * b * d / 1000$$

$$V_{Resistente} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{210} * 100cm * 17.5cm / 1000 = 11.42\ ton/m$$

El corte actuante último es menor que el corte resistente del espesor más pequeño, por lo tanto ambos dientes chequean por corte.

- Chequeo por flexión:

Diente 1:

$$M_{act_{Ultimo\ 1}} = 1.7 * (1.22\ ton/m * 0.80m / 2 + 1.28\ ton/m * 0.80m * 2/3 + 1.27\ ton/m * 0.80m) = 4.12\ ton - m/m$$

Diente 2:

$$M_{act_{Ultimo\ 2}} = 1.7 * (0.61\ ton/m * 0.40m / 2 + 0.30\ ton/m * 0.40m * 2/3 + 0.73\ ton/m * 0.40m) = 0.84\ ton - m/m$$

Sustituyendo los siguientes datos:

Diente 1
 $M_{act_{U1}} = 4.12 \text{ ton} - \text{m/m}$
 $b = 100 \text{ cm}$
 $d = 17.5 - \phi/2 = 16.87 \text{ cm}$
 $L = 80 \text{ cm}$
 $t = 25$
 $f'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$
 $f_y = 2810 \text{ kg/cm}^2$

Diente 2
 $M_{act_{U1}} = 0.84 \text{ ton} - \text{m/m}$
 $b = 100 \text{ cm}$
 $d = 17.5 - \phi/2 = 16.87 \text{ cm}$
 $L = 40 \text{ cm}$
 $t = 25$
 $f'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$
 $f_y = 2810 \text{ kg/cm}^2$

En las ecuaciones:

$$A_s \text{ min} = \frac{14.1}{f_y} * b * d$$

$$A_s \text{ req} = \left(bd - \sqrt{\left[(bd)^2 - \frac{Mu * 1000 * b}{0.003825} \right]} \right) * \frac{0.85 * f'_c}{f_y}, y$$

$$A_s \text{ temp} = 0.002 * L * t$$

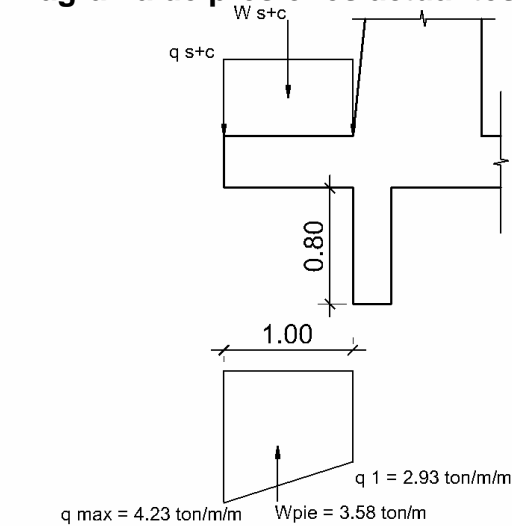
Se obtiene:

$A_s \text{ min} = 8.47 \text{ cm}^2$
 $A_s \text{ req} = 10.07 \text{ cm}^2$
 $A_s \text{ req} > A_s \text{ min}$
 Utilizando barras no. 5
 $S = 1.98 \text{ cm}^2$
 $100 - 10.07 \text{ cm}^2$
 $S = 0.20 \text{ m}$
 Colocar. No.5 @ 0.20
 En el sentido longitudinal:
 $A_{s \text{ temp}} = 4 \text{ cm}^2$
 Colocar: 6 barras no. 3 = 4.26 cm^2

$A_{s \text{ min}} =$
 $A_{s \text{ req}} =$
 $A_s \text{ req} < A_s \text{ min}$
 Utilizando barras no. 5
 $S = 1.98 \text{ cm}^2$
 $100 - 10.07 \text{ cm}^2$
 $S = 0.23 \text{ m}$
 Colocar. No.5 @ 0.20
 En el sentido longitudinal:
 $A_{s \text{ temp}} = 2 \text{ cm}^2$
 Colocar: 3 barras no. 3 = 4.26 cm^2

Diseño del pie del muro:

Figura 17. Diagrama de presiones actuantes en pie de muro.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Donde:

W_{s+c} = peso suelo + peso zapata

$$W_{s+c} = 0.75 \text{ ton/m} + 0.40\text{m} * 1.00\text{m} * 2.4 \text{ ton/m}^3 = 1.71 \text{ ton/m}$$

- Chequeo por corte directo:

Calculando el corte último para el pie, con un factor de carga última (FCU) de 1.7 y con la dirección positiva de las fuerzas verticales hacia arriba se tendría:

$$V_{\text{Ultimo}} = 1.7 * (3.78 \text{ ton/m} - 1.71 \text{ ton/m}) = 3.52 \text{ ton/m}$$

El resultado es positivo, por lo que el corte ultimo actúa hacia arriba

Tomando el espesor de la zapata, $t = 0.4 \text{ m}$, considerando un peralte efectivo $d = 40 \text{ cm} - 7.5 \text{ cm} = 32.5 \text{ cm}$. El corte resistente es:

$$V_{Resistente} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{f'c} * b * d / 1000$$

$$V_{Resistente} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{210} * 100cm * 32.5cm / 1000 = 21.22 \text{ ton/m}$$

El corte actuante último es menor que el corte resistente del espesor actual, por lo tanto éste chequea por corte.

- Chequeo por flexión:

La distancia del punto de acción de la fuerza W_{s+c} se encuentra mediante la ecuación:

$$\bar{x} = \frac{F_1 \bar{x}_1 + F_2 \bar{x}_2}{F_1 + F_2}$$

Sustituyendo:

$$\bar{x} = \frac{((4.23 - 2.93) * 1.00 / 2) \text{ ton/m} * 0.67m + (2.23 * 1.00) \text{ ton/m} * 0.50m}{((4.23 - 2.93) * 1.00 / 2) \text{ ton/m} + (2.23 * 1.00) \text{ ton/m}} = 0.53m$$

Para luego calcular el momento actuante último, considerando positivo el sentido horario:

$$M_{act_{Ultimo}} = 1.7 * (3.52 \text{ ton/m} * 0.50m - 1.71 \text{ ton/m} * 0.53m) = 1.42 \text{ ton-m/m}$$

Sustituyendo los siguientes datos:

$$\begin{aligned} M_{act_U} &= 1.42 \text{ ton-m/m} \\ b &= 100 \text{ cm} \\ d &= 32.5 - \phi/2 = 31.87 \text{ cm} \\ L &= 100 \text{ cm} \\ t &= 40 \end{aligned}$$

$$f'c = 210 \text{ kg/cm}^2$$

$$f_y = 2810 \text{ kg/cm}^2$$

En las ecuaciones:

$$A_s \text{ min} = \frac{14.1}{f_y} * b * d$$

$$A_s \text{ req} = \left(bd - \sqrt{\left[(bd)^2 - \frac{Mu * 1000 * b}{0.003825} \right]} \right) * \frac{0.85 * f'c}{f_y}, y$$

$$A_s \text{ temp} = 0.002 * L * t$$

Se obtiene:

$$A_s \text{ min} = 15.99 \text{ cm}^2$$

$$A_s \text{ req} = 1.76 \text{ cm}^2$$

$$A_s \text{ req} < A_s \text{ min}$$

Utilizando barras no. 8

$$S = 5.07 \text{ cm}^2$$

$$100 - 15.99 \text{ cm}^2$$

$$S = 0.30 \text{ m}$$

Colocar. No.8 @ 0.30

En el sentido longitudinal:

$$A_{s \text{ temp}} = 8 \text{ cm}^2$$

$$\text{Colocar: } 3 \text{ barras no. 5} = 5.94 \text{ cm}^2$$

$$\text{y } 2 \text{ barras no. 4} = 2.54 \text{ cm}^2$$

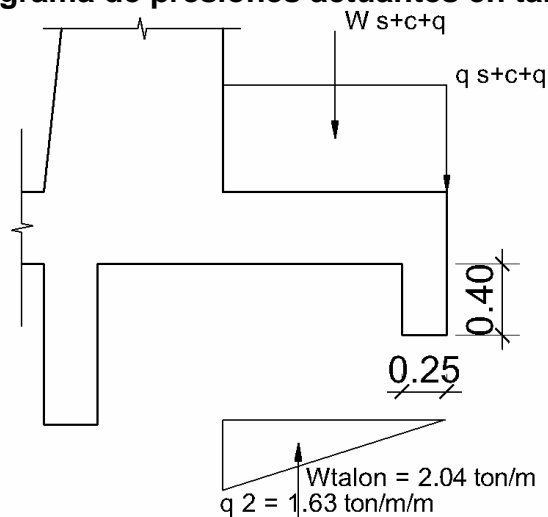
Diseño del talón del muro:

De la figura 14 se tiene que $W_{\text{talón}} = 1.63 \text{ ton/m}$ y en la figura 17 se denomina como W_{s+c+q} la carga ejercida sobre el talón por parte del suelo, la sobrecarga y el espesor de la zapata. Entonces:

$$W_{s+c+q} = 8.47 \text{ ton/m} + (0.40\text{m} * 1.25\text{m}) * 2.40 \text{ ton/m}^3 + 0.60\text{ton/m}^2 * 1.25\text{m}$$

$$W_{s+c+q} = 10.42 \text{ ton/m}$$

Figura 18. Diagrama de presiones actuantes en talón de muro.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

- Chequeo por corte directo:

Calculando el corte último para el pie, con un factor de carga última (FCU) de 1.7 y con la dirección positiva de las fuerzas verticales hacia arriba se tendría:

$$V_{\text{Ultimo}} = 1.7 * (2.04 \text{ ton/m} - 10.42 \text{ ton/m}) = -14.25 \text{ ton/m}$$

El resultado es positivo, por lo que el corte ultimo actúa hacia abajo

Tomando el espesor de la zapata, $t = 0.4 \text{ m}$, considerando un peralte efectivo $d = 40 \text{ cm} - 7.5 \text{ cm} = 32.5 \text{ cm}$. El corte resistente es:

$$V_{\text{Resistente}} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{f'c} * b * d / 1000$$

$$V_{\text{Resistente}} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{210} * 100 \text{ cm} * 32.5 \text{ cm} / 1000 = 21.22 \text{ ton/m}$$

El corte actuante último es menor que el corte resistente del espesor actual, por lo tanto éste chequea por corte.

- Chequeo por flexión:

Primeramente, se calcula el momento actuante último, considerando positivo el sentido horario:

$$M_{act_{Ultimo}} = 1.7 * (2.04 \text{ ton/m} * 0.42\text{m} - 10.42 \text{ ton/m} * 0.625\text{m}) = -9.62 \text{ ton-m/m}$$

Sustituyendo los siguientes datos:

$$\begin{aligned} M_{act_U} &= 9.62 \text{ ton-m/m} \\ b &= 100 \text{ cm} \\ d &= 32.5 - \phi/2 = 31.87 \text{ cm} \\ L &= 125 \text{ cm} \\ t &= 40 \\ f'_c &= 210 \text{ kg/cm}^2 \\ f_y &= 2810 \text{ kg/cm}^2 \end{aligned}$$

En las ecuaciones:

$$As_{min} = \frac{14.1}{f_y} * b * d$$

$$As_{req} = \left(bd - \sqrt{\left[(bd)^2 - \frac{Mu * 1000 * b}{0.003825} \right]} \right) * \frac{0.85 * f'_c}{f_y}, y$$

$$As_{temp} = 0.002 * L * t$$

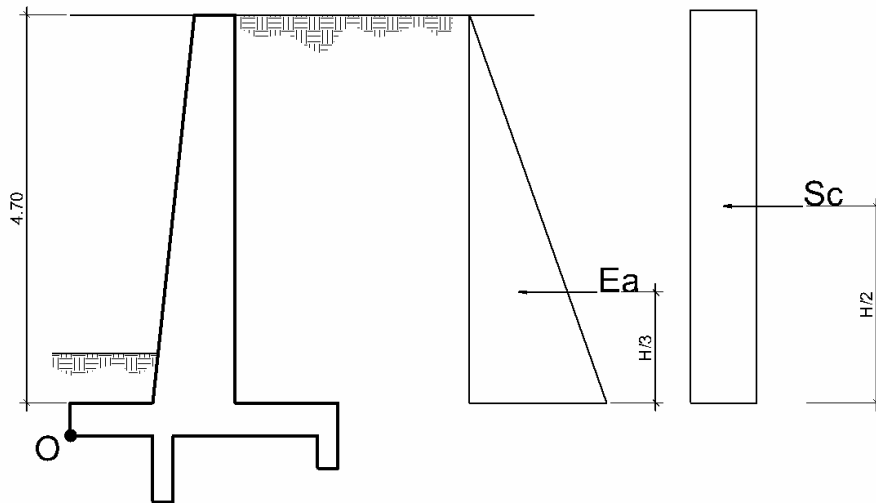
Se obtiene:

$$\begin{aligned} As_{min} &= 15.99 \text{ cm}^2 \\ As_{req} &= 11.97 \text{ cm}^2 \\ As_{req} &< As_{min} \\ \text{Utilizando barras no. 8} \\ S &= 5.07 \text{ cm}^2 \\ 100 &- 15.99 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$S = 0.31 \text{ m}$
 Colocar. No.8 @ 0.30
 En el sentido longitudinal:
 $A_{stemp.} = 9.91 \text{ cm}^2$
 Colocar: 5 barras no. 5 = 9.9 cm^2

Diseño de la pantalla del muro:

Figura 19. Diagrama de presiones actuantes en la pantalla del muro.



Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Cálculo de empuje activo con $H = 4.70 \text{ m}$

$$E_p = \frac{(4.70\text{m})^2}{2} * 1.53 \text{ ton/m}^3 * 0.50 = 8.45 \text{ ton/m}$$

Sobrecarga con $H = 4.70 \text{ m}$:

$$F_{sc} = 4.70\text{m} * 0.60 \text{ ton/m} * 0.5 = 1.41 \text{ ton/m}$$

Con fines prácticos, para el espesor de la cortina del muro se hará un promedio de sus medidas en la parte superior y la parte inferior, por lo que $t = 0.75 \text{ m}$.

- Chequeo por corte directo:

Calculando el corte último para la cortina, con un factor de carga última (FCU) de 1.7, se tendría:

$$V_{Ultimo} = 1.7 * (8.45 \text{ ton/m} + 1.41 \text{ ton/m}) = 16.76 \text{ ton/m}$$

Tomando el espesor promedio de la cortina, $t = 0.75 \text{ m}$, y considerando un peralte efectivo $d = 75 \text{ cm} - 7.5 \text{ cm} = 67.5 \text{ cm}$. El corte resistente es:

$$V_{Resistente} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{f'c} * b * d / 1000$$

$$V_{Resistente} = 0.85 * 0.53 * \sqrt{210} * 100 \text{ cm} * 67.5 \text{ cm} / 1000 = 44.07 \text{ ton/m}$$

El corte actuante último es mucho menor que el corte resistente del espesor actual, por lo tanto éste chequea por corte.

- Chequeo por flexión:

Calculando el momento actuante último:

$$M_{actUltimo} = 1.7 * (8.45 \text{ ton/m} * \frac{4.70}{3} \text{ m} + 1.41 \text{ ton/m} * \frac{4.70}{2} \text{ m}) = 28.14 \text{ ton - m/m}$$

Sustituyendo los siguientes datos:

$$M_{actU} = 28.14 \text{ ton - m/m}$$

$$b = 100 \text{ cm}$$

$$d = 67.5 - \phi/2 = 65.87 \text{ cm}$$

$$L = 470 \text{ cm}$$

$$t = 75$$

$$f'c = 210 \text{ kg/cm}^2$$

$$fy = 2810 \text{ kg/cm}^2$$

En las ecuaciones:

$$As_{\min} = \frac{14.1}{fy} * b * d$$

$$As_{\text{req}} = \left(bd - \sqrt{(bd)^2 - \frac{Mu * 1000 * b}{0.003825}} \right) * \frac{0.85 * f'c}{fy}, \text{ y}$$

$$As_{\text{temp}} = 0.002 * L * t$$

Se obtiene:

$$As_{\min} = 33.55 \text{ cm}^2$$

$$As_{\text{req}} = 16.87 \text{ cm}^2$$

$$As_{\text{req}} < As_{\min}$$

Utilizando barras no. 9

$$S = 6.45 \text{ cm}^2$$

$$100 - 33.55 \text{ cm}^2$$

$$S = 0.20 \text{ m}$$

Colocar. No.9 @ 0.20

En el sentido longitudinal:

$$As_{\text{temp.}} = 70.5 \text{ cm}^2$$

Colocar: 25 barras no 6=71.25 cm²

3.12. Presupuesto del proyecto

Para elaborar el presupuesto del muro de contención se definieron renglones de trabajo, los materiales necesarios, y el volumen de trabajo para estimar el costo de la mano de obra de cada renglón. A continuación se presenta el catálogo de renglones de trabajo con el costo directo. Estimando que para su ejecución éste se incremente un 47% por los gastos de administración, fianzas, impuestos y utilidades de la empresa ejecutora.

Tabla XXII. Catálogo de renglones de trabajo muro de contención.

GOBIERNO MUNICIPAL DE CHIQUIMULA 2008 - 2012 OFICINA MUNICIPAL DE PLANIFICACIÓN						
PROYECTO: MURO DE CONTENCIÓN PARA INSTITUTO DE TELESECUNDARIA UBICACIÓN: ALDEA SHORORAGUÁ, CHIQUIMULA FECHA: ENERO DE 2009						
RESUMEN DE COSTOS DIRECTOS						
No.	RENGLON/DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	COSTO UNITARIO	TOTAL RENGLO	COSTO DIRECTO POR PARTIDA
1	TRABAJOS PRELIMINARES					
1.1	LIMPIA Y CHAPEO	136.50	M2	Q 12.60	Q 1,719.90	
1.2	CORTE Y NIVELACIÓN	136.50	M2	Q 8.40	Q 1,146.60	
1.3	TOPOGRAFÍA	42.00	ML	Q 3.15	Q 132.30	
TOTAL TRABAJOS PRELIMINARES:						Q 2,998.80
2	CIMENTACIÓN DE MURO					
2.1	EXCAVACIÓN PARA DIENTE 0.25x42.00x0.80 m	8.82	M3	Q 63.00	Q 555.66	
2.2	EXCAVACIÓN PARA DIENTE 0.25x42.00x0.40 m	4.41	M3	Q 63.00	Q 277.83	
2.3	EXCAVACIÓN PARA BASE DE 3.25x42.00x1.00 m	140.60	M3	Q 63.00	Q 8,857.80	
2.4	RELLENO DE CIMENTACIÓN	58.69	M3	Q 31.50	Q 1,848.74	
2.5	ACARREO DE MATERIAL SOBRANTE	77.53	M3	Q 34.13	Q 2,646.10	
2.6	DIENTE 0.25x0.80 m (según planos)	42.00	ML	Q 423.96	Q 17,806.32	
2.7	DIENTE 0.25x0.40 m (según planos)	42.00	ML	Q 224.76	Q 9,439.92	
2.8	BASE DE 3.25x0.40 m (según planos)	42.00	ML	Q 2,572.80	Q 108,057.60	
TOTAL CIMENTACIÓN DE MURO:						Q 149,489.97
3	MUROS					
3.1	FUDICIÓN DE CORTINA DE MURO EN VOLADIZO	42.00	ML	Q 8,825.73	Q 370,680.66	
TOTAL MUROS:						Q 370,680.66
4	DRENAJES					
4.1	CUNETA DE 0.50x0.13 M DE PROFUNDIDAD	42.00	ML	Q 70.61	Q 2,965.62	
4.2	DRENAJE	1.00	GLOBAL	Q 39,426.98	Q 39,426.98	
TOTAL DRENAJES:						Q 42,392.60
COSTO DIRECTO TOTAL DEL PROYECTO:						Q 565,562.03
EN LETRAS:		QUINIENTOS SESENTA Y CINCO MIL QUINIENTOS SESENTA Y DOS QUETZALES CON TRES CENTAVOS				

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

Este presupuesto se realizó con los precios vigentes de las primeras dos semanas del mes de enero de 2009, con una tasa de cambio de Q 7.85 por US\$ 1.00, por lo que el costo directo equivalente en dólares del proyecto es: US\$ 72,046.12 (setenta y dos mil cuarenta y seis dólares con doce centavos).

3.13. Cronograma de ejecución

A continuación se presenta el cronograma de ejecución propuesto para este proyecto:

Tabla XXIII. Cronograma de ejecución muro de contención.

GOBIERNO MUNICIPAL DE CHIQUIMULA 2008 - 2012 OFICINA MUNICIPAL DE PLANIFICACIÓN													
PROYECTO: MURO DE CONTENCIÓN PARA INSTITUTO DE TELESECUNDARIA UBICACIÓN: ALDEA SHORORAGUÁ, CHIQUIMULA FECHA: ENERO DE 2009													
RESUMEN DE COSTOS													
No.	REGLON/DESCRIPCIÓN	MES 1				MES 2				MES 3			
		SEM 1	SEM 2	SEM 3	SEM 4	SEM 1	SEM 2	SEM 3	SEM 4	SEM 1	SEM 2	SEM 3	SEM 4
1.1	LIMPIA Y CHAPEO	■											
1.2	CORTE Y NIVELACIÓN	■											
1.3	TOPOGRAFÍA	■											
2.1	EXCAVACIÓN PARA DIENTE 0.25x42.00x0.80 m	■	■										
2.2	EXCAVACIÓN PARA DIENTE 0.25x42.00x0.40 m		■	■									
2.3	EXCAVACIÓN PARA BASE DE 3.25x42.00x1.00 m		■	■									
2.6	DIENTE 0.25x0.80 m (según planos)			■	■								
2.7	DIENTE 0.25x0.40 m (según planos)			■	■								
2.8	BASE DE 3.25x0.40 m (según planos)					■	■	■					
3.1	FUDICIÓN DE CORTINA DE MURO EN VOLADIZO								■	■	■	■	
2.4	RELLENO DE CIMENTACIÓN											■	■
2.5	ACARREO DE MATERIAL SOBRENTE											■	■
4.1	CUNETA DE 0.50x0.08 M DE PROFUNDIDAD											■	■
4.2	DRENAJE											■	■

Fuente: Luis Eduardo Morán Valenzuela

3.14. Evaluación de impacto ambiental inicial

- Impacto ambiental en construcción:** En el proceso de construcción del muro de contención para el instituto de telesecundaria de la aldea Shororaguá, uno de los aspectos a tomar en cuenta para el impacto ambiental que éste puede tener, es la remoción de suelo, lo que generará polvo procedente de los trabajos de nivelación, excavación y compactación en el área donde se construirá el muro. Otro aspecto es el ruido que pudiese producir la maquinaria empleada para realizar el zanjeo y el corte, así como los sonidos de la propia construcción, en este proyecto en particular se sugiere humedecer el talud para evitar la generación exagerada de polvo.

- **Impacto ambiental en operación:** En operación, con respecto al ambiente, es de estudiar y registrar la disminución de deslizamientos que se generan en el talud del instituto de telesecundaria. El diseño del muro evitará dichos deslizamientos, salvaguardando las vidas de los usuarios de las instalaciones.

Es importante mencionar que es necesario un compromiso por parte de los habitantes de la aldea Shororaguá para mantener limpias las áreas aledañas a la construcción y un tipo de vigilancia ambiental, ya que en proyectos de este tipo hay cierta tendencia a crear basureros clandestinos, focos de gran contaminación.

3.15. Evaluación socio-económica

Como se dijo en el capítulo anterior, los proyectos de interés comunitario, tienen como objetivo principal buscar el bienestar público y no ganancias. Los proyectos del sector público no generan renta alguna, por lo que lo más recomendable para evaluar económicamente las alternativas para este tipo de propuestas es un análisis beneficio/costo, considerando como costos los gastos para la construcción, operación y mantenimiento del proyecto, y como beneficios las ventajas que experimentarán los beneficiarios con la implementación del proyecto.

En este proyecto, no es posible estimar un monto exacto del impacto económico del beneficio que traerá la construcción del muro de contención: evitar el colapso del talud y daños a las instalaciones del establecimiento. El análisis mediante el valor presente neto, VPN y la tasa interna de retorno (TIR) es poco aplicable ya que estos métodos proyectan ganancias, por lo que son usados en el sector privado, donde se busca rentabilidad.

3.15.1. Valor presente neto

El valor presente neto es un procedimiento que permite calcular el valor presente de un determinado número de flujos de caja. Éste puede desplegar tres posibles respuestas: $VPN < 0$, $VPN = 0$, y $VPN > 0$.

La primera opción, $VPN < 0$, previene sobre la no rentabilidad del proyecto en evaluación, entre mayor sea el valor negativo, más grande será la pérdida. Cuando el $VPN = 0$, éste indica que se está generando el porcentaje de utilidad deseado. En el caso de $VPN > 0$, la opción es rentable e inclusive podrían incrementarse las utilidades.

En este proyecto existe un único desembolso: la inversión inicial por parte de la municipalidad, y no se generarán ingresos durante la vida útil del muro, por lo que el VPN es menor que cero.

3.15.2. Tasa interna de retorno

La tasa interna de retorno es la tasa de interés con la cual el valor presente neto (VPN) es igual a cero, es decir, es la tasa de interés en la cual el valor presente de costos es igual al valor presente de ingresos. Según Blank (2006), el valor numérico de la TIR puede oscilar en un rango entre -100% hasta el infinito. En términos de inversión, una tasa interna de retorno con valor negativo representa pérdida, por lo que una $TIR = -100\%$ significa que se ha perdido la cantidad completa.

Aplicando el principio del párrafo anterior a este proyecto, que tiene como único desembolso la inversión del proyecto, sin generar renta alguna, la tasa interna de retorno será de -100%.

CONCLUSIONES

1. La aldea Shororaguá cuenta con un sistema de agua potable inhabilitado que cayó en desuso por el alto costo de operación y mantenimiento del pozo brindaba el vital líquido. Actualmente, la comunidad se abastece de agua por medio de siete pozos públicos y seis llena cántaros, además de la compra de toneles de agua.
2. Debido a la topografía y a la economía en el costo de operación y mantenimiento, se adoptó un sistema de agua potable que trabaje por gravedad para abastecer 367 conexiones y una población futura de 3,177 habitantes, con un servicio tipo predial, considerando un período de diseño de 21 años.
3. Por la dispersión de las viviendas, y la topografía de la población, el sistema de agua de la aldea Shororaguá cuenta con una red de distribución del tipo mixta, es decir, una combinación de circuitos abiertos y cerrados. En el cálculo y diseño de la línea de conducción y los tramos abiertos de la red de distribución se utilizó la fórmula de Hazen-Williams para conductos circulares a presión, y en el diseño de los circuitos cerrados se utilizó el método de la gradiente hidráulica, recomendado por la UNEPAR.
4. El sistema de agua está constituido por una captación tipo superficial, 6,150.33 metros de tubería, además de un tanque de almacenamiento de 120 m³, ocho cajas rompe presión de 1 m³, dos cajas distribuidoras de caudales, y 367 conexiones prediales. En todo el sistema se utilizará

tubería PVC de 160 psi. Se estimó que el costo directo de este proyecto será de Q 1, 109,398.94, presupuesto realizado con precios de las primeras dos semanas de enero de 2009, y el tiempo de ejecución estimado es de 4 meses.

5. Para prevenir el colapso del talud del instituto de telesecundaria de la aldea Shororaguá y evitar daño en las instalaciones de dicho centro educativo, se consideró la construcción un muro de contención en voladizo de 5.10 m de alto.
6. Después de realizar las pruebas de laboratorio a una muestra inalterada, se determinó que el talud está compuesto por una arena limosa color café con un límite plástico de 4.8% y límite líquido de 11.1%. El ángulo de fricción interna (ϕ) es de 19.65°, que indica cierta tendencia al desmoronamiento, y el valor de cohesión es de 1.01 ton/m².
7. El muro del instituto de telesecundaria será de concreto armado de 42 metros de longitud. Dicho muro contará además con un sistema de drenaje para evacuar cualquier exceso de agua. Se prevé que tendrá un costo directo de Q 656,562.03 y un tiempo de ejecución de 3 meses.
8. Después de realizar la evaluación de impacto ambiental inicial de ambos proyectos, se considera que ninguno afectará de manera significativa el ecosistema que les rodea, siempre y cuando se lleven procedimientos adecuados de construcción.

RECOMENDACIONES

1. Para evitar que el sistema de agua caiga en desuso al igual que el anterior y realizar un mantenimiento preventivo y ocasional, debe ponerse especial atención en el pago de la tarifa propuesta de Q 10.00 por cada usuario.
2. Para que el sistema de agua potable funcione eficientemente durante el período de diseño planteado, se recomienda realizar mantenimiento y limpieza periódicos de todos los componentes del sistema.
3. En el cálculo hidráulico de los circuitos cerrados, se sugiere emplear el método de Hardy-Cross como acabado o verificación, admitiendo una aproximación no mayor de 1%, según parámetros de la Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos Rurales (UNEPAR).
4. Toda la tubería de PVC empleada en el sistema de agua potable debe tener una resistencia de 160 psi, y cumplir con la norma ASTM D-224.
5. Con la construcción del muro de contención, es necesario educar a la población de la aldea Shororaguá para que no depositen basura en sus cercanías, ya que esto provocaría estancamiento de agua y una saturación en el suelo, posible causa de socavación en el muro.
6. Para el diseño y construcción de muros de construcción para suelos con ángulos de fricción interna bajos como el presente caso, se recomienda la implementación de elementos que ayuden a contrarrestar el empuje del

suelo, tal y como anclajes muertos o anclajes directos, o bien estudiar opciones para un muro más económico.

7. Para la construcción del muro de contención, se recomienda observar cuidadosamente el cumplimiento de las juntas de construcción de cinco centímetros entre módulos y las especificaciones del Código ACI 318-05.
8. Durante la construcción de ambos proyectos, es necesario retirar todos los sobrantes de material, así como la limpieza de toda el área de trabajo, para evitar cualquier tipo de contaminación e incomodidades con los residentes en los alrededores.

BIBLIOGRAFÍA

1. INFOM-UNEPAR. Guía para el diseño de abastecimiento de agua potable a zonas rurales. Guatemala, 1997. Pp. 67.
2. López Cualla, Ricardo. Diseño de acueductos y alcantarillados. 2ª edición. Alfa Omega Grupo Editor. Colombia, 2000. Pp. 385
3. Das, Braja M. Principios de ingeniería de cimentaciones. 5ª edición. Thomson Editores. México, 2004. Pp. 743.
4. Barros, José. Muros de contención. 9ª edición. Grupo Editorial Ceac. España, 2005. Pp. 208.
5. Juárez Badillo, E. Mecánica de suelos. Tomo 1. Editorial LIMUSA, Grupo Noriega Editores. México, 2003. Pp. 642.
6. Blank, Leland. Ingeniería económica. 6ª edición. McGraw-Hill Interamericana. México, 2006. Pp. 816.
7. Monroy Hernández, Luis Arturo. Diseño del sistema de agua potable y letrinización para el caserío Pinalito, aldea Suchiquer, municipio de Jocotán, Chiquimula. Trabajo de Graduación de Ingeniería Civil. Universidad de San Carlos de Guatemala. Guatemala, 2008. Pp. 96.
8. Gómez Sagastume, Freddy Paolo. Diseño del sistema de agua potable para la aldea La Catocha y caserío El Poshte y diseño de muro de

- contención para la Escuela Oficial Rural Mixta caserío El Poshte, municipio de Chiquimula, departamento de Chiquimula. Trabajo de Graduación de Ingeniería Civil. Universidad de San Carlos de Guatemala. Guatemala, 2006. Pp. 136.
9. Vásquez, Alan Paúl. Diseño de la red de alcantarillado sanitario aldea Las Ovejas y diseño de la red de distribución de agua potable en la aldea Las Anonas. Trabajo de Graduación de Ingeniería Civil. Universidad de San Carlos de Guatemala. Guatemala, 2006. Pp. 136.
 10. Vásquez Pinelo, Coralia Larissa. Rehabilitación de tramo carretero que conduce del caserío El Poshte a la aldea El Barreal y diseño de un muro de contención para el polideportivos CDAG del sector Bella Vista zona 5 del municipio de Chiquimula. Trabajo de graduación de ingeniería civil. Universidad de San Carlos de Guatemala. 2007. Pp. 148.
 11. Cabrera Seis, Jadenon Vinicio. Guía teórica y práctica del curso de cimentaciones 1. Tesis de ingeniería civil. Universidad de San Carlos de Guatemala. 1994. Pp. 178.
 12. Esquivel, Robín. Sistematización de la experiencia de integración de las brigadas de apoyo de la Coordinadora Local para la Reducción de Desastres (COLRED), de la aldea Shororaguá del municipio y departamento de Chiquimula. Seminario de técnico en gerencia del desarrollo comunitario. Centro Universitario de Oriente (CUNORI), Universidad de San Carlos de Guatemala. 2004.
 13. Asociación PARTICIPA. Diagnóstico municipal del municipio de Chiquimula, departamento de Chiquimula. Guatemala. Febrero 2003.

APÉNDICE

Libreta topográfica línea de conducción del sistema de agua potable.

LIBRETA TOPOGRÁFICA						
LÍNEA DE CONDUCCIÓN						
EST	PO	AZIMUT			DISTANCIA HORIZONTAL	COTA TERR PO
						1000.00
0	1	77	10	5	42.25	990.75
1	2	83	40	55	56.45	980.78
2	3	102	30	18	32.91	972.78
3	4	72	45	27	58.19	961.90
4	5	84	10	42	18.68	958.92
5	6	74	15	37	51.63	949.98
6	7	61	10	35	45.07	943.87
7	8	46	15	48	47.37	932.17
8	9	82	15	39	41.50	928.16
9	10	99	15	50	49.62	923.24
10	11	93	10	24	40.73	915.47
11	12	105	45	9	56.03	907.56
12	13	108	10	46	25.22	902.58
13	14	130	10	21	33.69	898.74
14	15	98	45	51	30.00	898.16
15	16	81	50	13	33.00	884.81
16	17	116	40	30	78.05	869.20
17	18	110	40	59	34.81	867.01
18	19	136	50	2	41.72	862.97
19	20	147	10	41	50.77	854.46
20	21	127	10	33	18.38	848.38
21	22	103	0	8	27.78	833.69
22	23	123	20	27	19.64	830.48
23	24	130	40	15	30.36	821.78
24	25	87	30	52	36.04	816.31
25	26	111	10	49	66.84	806.91
26	27	92	50	20	72.84	831.89
27	28	120	40	9	25.16	843.35
28	29	142	0	36	7.23	848.41
29	30	113	45	25	36.39	858.21
30	31	108	40	14	53.00	859.15
31	32	76	45	51	35.67	859.15


Libreta topográfica línea y red de distribución del sistema de agua potable

LIBRETA TOPOGRÁFICA						
LÍNEA Y RED DE DISTRIBUCIÓN						
EST	PO	AZIMUT			DISTANCIA HORIZONTAL	COTA TERR PO
		°	'	"		859.15
32	33	99	20	36	18.95	855.15
33	34	111	45	28	28.00	853.72
34	35	76	30	32	54.86	845.60
35	36	124	20	9	115.53	825.32
36	37	109	40	51	27.78	804.73
37	38	115	40	14	96.65	793.31
38	39	100	35	36	71.76	760.25
39	40	110	50	42	45.92	749.87
40	41	117	30	45	53.00	739.59
41	42	131	10	6	129.84	738.33
42	43	142	45	20	31.95	733.27
43	44	112	35	0	23.59	731.30
44	45	134	15	23	43.78	730.16
45	46	104	15	11	23.53	733.84
46	47	159	45	7	6.89	727.40
47	48	201	30	36	70.93	725.98
48	49	103	35	27	73.96	716.65
49	50	45	44	47	128.08	699.86
50	51	66	39	48	21.28	696.07
51	52	94	10	58	118.99	696.82
52	53	114	55	19	18.98	686.30
53	54	124	10	24	31.59	685.73
54	55	63	50	32	171.41	681.55
55	56	58	41	0	46.98	669.40
56	57	116	9	59	43.40	670.24
57	58	112	29	48	35.82	671.31
58	59	114	51	19	130.96	668.26
59	60	57	49	29	67.57	667.65
37	61	66	50	13	155.02	749.51
61	62	98	29	5	74.69	754.83
62	63	96	20	1	85.25	746.42
63	64	93	59	0	41.51	735.73
64	65	118	15	14	58.87	732.67
65	66	171	9	40	25.52	723.24


Continuación.

66	67	108	15	12	52.88	720.17
67	68	96	45	47	63.36	713.17
68	69	86	10	51	24.86	710.80
69	70	34	15	7	39.22	704.76
70	71	123	34	51	47.56	711.62
71	72	92	15	27	64.00	713.92
72	73	80	35	8	37.82	707.16
73	74	120	10	26	22.87	702.56
74	75	123	29	57	33.69	693.20
75	76	105	40	11	124.73	680.15
76	77	56	59	17	25.47	679.18
77	78	81	39	20	43.54	671.40
78	79	73	41	6	81.49	664.89
79	80	80	16	1	16.26	660.29
80	81	34	47	0	46.00	661.40
81	82	63	45	44	89.00	660.45
82	83	77	49	46	48.63	660.00
83	84	83	15	0	119.09	659.77
84	85	71	44	24	37.43	654.55
46	86	68	17	50	11.36	726.51
86	87	77	57	46	36.29	710.78
87	88	53	23	0	45.42	702.47
88	89	68	19	11	104.71	695.30
89	90	98	51	24	93.68	694.07
90	91	88	59	4	82.04	686.40
91	92	104	27	8	47.00	682.65
58	93	56	1	42	58.58	668.23
93	94	94	11	4	70.35	666.75
94	60	129	10	10	73.88	667.65
63	95	166	24	12	57.24	734.67
95	96	113	48	37	74.90	722.77
96	97	129	54	22	60.77	719.85
97	98	114	59	49	70.94	712.46
98	99	79	57	51	77.36	710.95
99	100	73	23	5	63.42	709.30
100	101	108	19	1	77.32	701.23
83	102	136	57	51	52.99	658.30
102	103	107	23	41	55.11	652.94
103	85	38	47	37	103.84	654.55

Resultado examen físico – químico de agua.



**CENTRO DE INVESTIGACIONES DE INGENIERIA
FACULTAD DE INGENIERIA
UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA**



Nº 000828

O.T. No. 23950

ANÁLISIS FÍSICO QUÍMICO SANITARIO

INF. No. 23 384

INTERESADO:	LUIS EDUARDO MORÁN VALENZUELA (Carné 200212836)	PROYECTO:	EPS " Diseño sistema agua potable aldea Shororagua"
RECOLECTADA POR:	Interesado	DEPENDENCIA:	FAC. DE INGENIERIA-USAC
LUGAR DE RECOLECCIÓN:	Aldea Shororagua	FECHA Y HORA DE RECOLECCIÓN:	2008-10-01; 09 h 16 min.
FUENTE:	Roca del Mapache	FECHA Y HORA DE LLEGADA AL LAB.:	2008-10-01; 16 h 50 min.
MUNICIPIO:	Chiquimula	CONDICIÓN DEL TRANSPORTE:	Sin refrigeración
DEPARTAMENTO:	Chiquimula		

RESULTADOS

1. ASPECTO:	Lig. turbio	4. OLOR:	Inodora	7. TEMPERATURA: (En el momento de recolección)	-- ° C
2. COLOR:	33.00 Unidades	5. SABOR:	-----	8 CONDUCTIVIDAD ELÉCTRICA	346,00 µmhos/cm
3. TURBIEDAD:	22,00 UNT	6.potencial de Hidrógeno (pH):	06,50 unidades		

SUSTANCIAS	mg/L	SUSTANCIAS	mg/L	SUSTANCIAS	mg/L
1. AMONIACO (NH ₃)	00,33	6. CLORUROS (Cl ⁻)	27,00	11. SOLIDOS TOTALES	252,00
2. NITRITOS (NO ₂ ⁻)	00,00	7. FLUORUROS (F ⁻)	00,14	12. SOLIDOS VOLÁTILES	64,00
3. NITRATOS (NO ₃ ⁻)	12,98	8. SULFATOS (SO ₄ ²⁻)	01,00	13. SOLIDOS FIJOS	188,00
4. CLORO RESIDUAL	--	9. HIERRO TOTAL (Fe)	00,40	14. SOLIDOS EN SUSPENSIÓN	64,00
5. MANGANESO (Mn)	0,031	10. DUREZA TOTAL	130,00	15. SOLIDOS DISUELTOS	183,00

ALCALINIDAD (CLASIFICACIÓN)

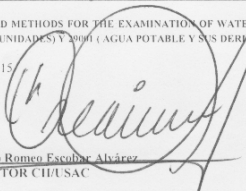
HIDROXIDOS mg/L	CARBONATOS mg/L	BICARBONATOS mg/L	ALCALINIDAD TOTAL mg/L
00,00	00,00	130,00	130,00


OTRAS DETERMINACIONES _____

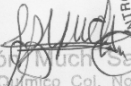
OBSERVACIONES: Desde el punto de vista de la calidad física aspecto Lig. turbio (rechazable). Desde el punto de vista de la calidad química el agua cumple con la norma. Según normas internacionales de la Organización Mundial de la Salud para fuentes de agua.

TÉCNICA "STANDARD METHODS FOR THE EXAMINATION OF WATER AND WASTEWATER" DE LA A.P.H.A. – A.W.W.A.- W.E.F. 21st EDITION 2 005, NORMA COGUANO INTERNACIONAL DE UNIDADES Y 2001 (AGUA POTABLE Y SUS DERIVADAS), GUATEMALA.

Guatemala, 2008-10-15

Vo.Bo. 
Ing. Oswaldo Romeo Escobar Álvarez
DIRECTOR CH/USAC




Zenón Much Sarr
Ing. Químico Col. No. 420
M. Sc. en Ingeniería Sanitaria
Jefe Técnico Laboratorio

FACULTAD DE INGENIERIA -USAC
Edificio T-5, Ciudad Universitaria zona 12
Teléfono directo 2476-3992. Planta 2443-9500 Ext. 1502. FAX: 2476-3993
Página web: <http://cii.usac.edu.gt>

Resultado examen bacteriológico de agua.



MINISTERIO DE SALUD PÚBLICA Y ASISTENCIA SOCIAL
DIRECCIÓN DE AREA DE SALUD DE CHIQUIMULA
LABORATORIO SANEAMIENTO AMBIENTAL
8ª. Av. 1-66 Zona 1. Chiquimula
TELEFAX : 7942-0013, 7942-2507, 7942-4702 y 703
CORREO ELECTRÓNICO : daschiquimula@intelnet.net.gt

RESULTADO DEL ANÁLISIS BACTERIOLÓGICO A 100 ML DE AGUA.

REGISTRO : 5453 No. DE MUESTRA : 001-2008.
COMUNIDAD : SHORORAGUÁ
MUNICIPIO : CHIQUIMULA
TIPO DE ACUEDUCTO : POR GRAVEDAD (PROYECTO)
TIPO DE SERVICIO : PREDIAL
NOMBRE Y TIPO DE FUENTE : NACIMIENTO ROCA DEL MAPACHE
UBICACIÓN DE LA FUENTE : EN LA MISMA COMUNIDAD
SITIO DE CAPTACIÓN : EN EL NACIMIENTO
FECHA DE CAPTACIÓN : 1-09-2008 HORA DE CAPTACIÓN: 10 : 00
SERVICIO DE SALUD : DIRECCION AREA DE SALUD
FECHA DE SOLICITUD : 1-09-2008
RESPONSABLE : LUIS EDUARDO MORÁN
CARGO : EPESISTA INGENIERIA CIVIL USAC
FECHA ANÁLISIS : 2-09-2008
METODOLOGÍA : MEMBRANAS FILTRANTES
RESULTADOS : INCONTABLES COLONIAS DE BACTERIAS
COLIFORMES FECALES
COMENTARIOS : AGUA NO APTA PARA CONSUMO HUMANO
CON 2 COLONIAS EL AGUA NO ES APTA
SEGÚN LA NORMA COGUANOR NGO 29001
(COMISION GUATEMALTECA DE NORMAS) Y EL MSPAS.
AGUA TURBIA .

PROF. FERNANDO RUANO GUERRA
ANALISTA

Resultado ensayo de granulometría.



**CENTRO DE INVESTIGACIONES DE INGENIERIA
FACULTAD DE INGENIERIA
UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA**



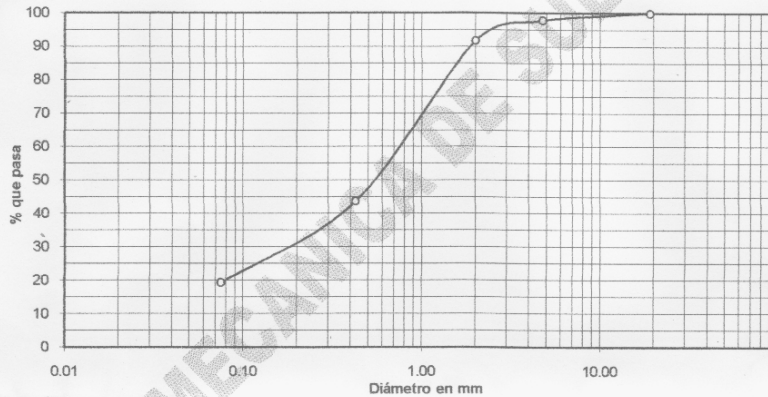
Nº 002130

INFORME No. 0417 S.S. O.T. No. 23,958

Interesado: Luis Eduardo Morán Valenzuela
 Tipo de Ensayo: Análisis Granulométrico, con tamices y lavado previo.
 Norma: A.A.S.H.T.O. T-27, T-11
 Proyecto: Trabajo de Graduacion-EPS
 Ubicación: Aldea Shororagua, Chiquimula
 Fecha: 21 de Octubre de 2008

Tamiz	Abertura (mm)	% que pasa
3/4"	19	100.00
4	4.75	97.73
10	2	91.65
40	0.425	43.57
200	0.075	19.26

% de Grava: 2.27
 % de Arena: 78.47
 % de finos: 19.26



Descripción del suelo: Arena Limosa color Café
 Clasificación: S.C.U.: SM P.R.A.: A-2-4
 Observaciones: Muestra tomada por el interesado.

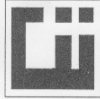


Atentamente,
 Vo. Bo. *[Signature]*
 Ing. Oswaldo Rodrigo Escobar Álvarez
 DIRECTOR CII/USAC



[Signature]
 Ing. Omar Enrique Medrano Méndez
 Jefe Sección Mecánica de Suelos

Resultado ensayo de límites de Atterberg.



CENTRO DE INVESTIGACIONES DE INGENIERIA
FACULTAD DE INGENIERIA
UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



Nº 002131

INFORME No. 0418 S. S. O.T.: 23958

Interesado: Luis Eduardo Morán Valenzuela
Proyecto: Trabajo de Graduación-EPS
Asunto: ENSAYO DE LIMITES DE ATTERBERG
Norma: AASHTO T-89 Y T-90

Ubicación: Aldea Shororagua, Chiquimula

FECHA: 21 de octubre de 2008

RESULTADOS:

ENSAYO No.	MUESTRA No.	L.L. (%)	I.P. (%)	CLASIFICACION *	DESCRIPCION DEL SUELO
1	1	11.1	6.3	CL-ML	Arena limosa color café

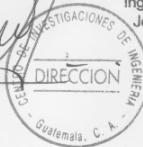
(*) CLASIFICACION SEGÚN CARTA DE PLASTICIDAD

Observaciones: Muestra tomada por el interesado

Atentamente,

Vo. Bo.

Ing. Oswaldo Romeo Esobar Alvarez
DIRECTOR CIUSAC



Ing. Omar Enrique Medrano Méndez
Jefe Sección Mecánica de Suelos



Resultado ensayo de límites de Atterberg.



CENTRO DE INVESTIGACIONES DE INGENIERIA
FACULTAD DE INGENIERIA
UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA

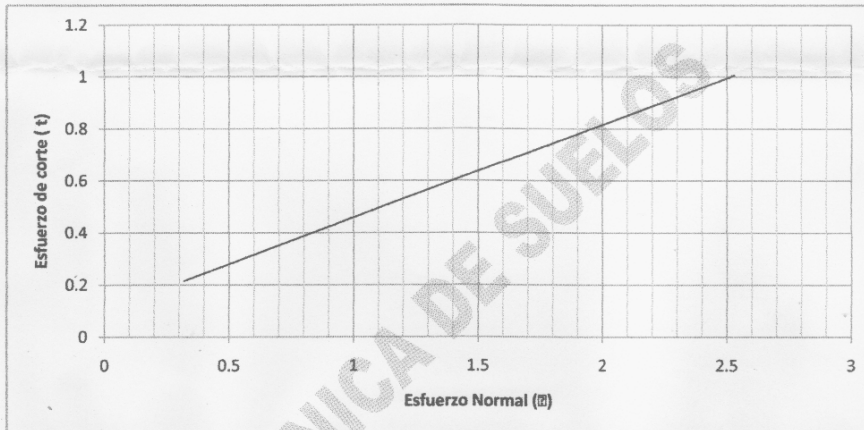


Nº 002129

ENSAYO DE CORTE DIRECTO NORMA ASTM 3080/79

INFORME No.: 0416 S.S. O.T.No.: 23,958

INTERESADO: Luis Eduardo Morán Valenzuela
 PROYECTO: Trabajo de Graduacion-EPS
 UBICACIÓN: Aldea Shororagua, Chiquimula
 pozo: 1 Profundidad: X m Muestra: 1
 Fecha: 21 de octubre de 2008



PARAMETROS DE CORTE:

ANGULO DE FRICCIÓN INTERNA : $\phi = 19.65^\circ$	COHESIÓN: $C_u = 1.01 \text{ T/m}^2$
---	--

DESCRIPCION DEL SUELO: Arena Limosa color Café
 DIMENSION Y TIPO DE LA PROBETA: 2.5" X 1.0"
 OBSERVACIONES: Muestra proporcionada por el interesado.

PROBETA No.	1	2	3	4
ESFUERZO NORMAL (kg/m ²)	0.32	0.63	1.26	2.53
ESFUERZO DE CORTE (Kg/m ²)	0.20	0.36	0.53	1.01
DENSIDAD SECA (T/m ³)	1.38	1.38	1.38	1.38
DENSIDAD HUMEDA (T/m ³)	1.53	1.53	1.53	1.53
HUMEDAD (%H)	9.8	9.8	9.8	9.8

Atentamente,

Vo. Bo.

Ing. Oswaldo Romeo Escobar Alvarez
DIRECTOR CII/USAC

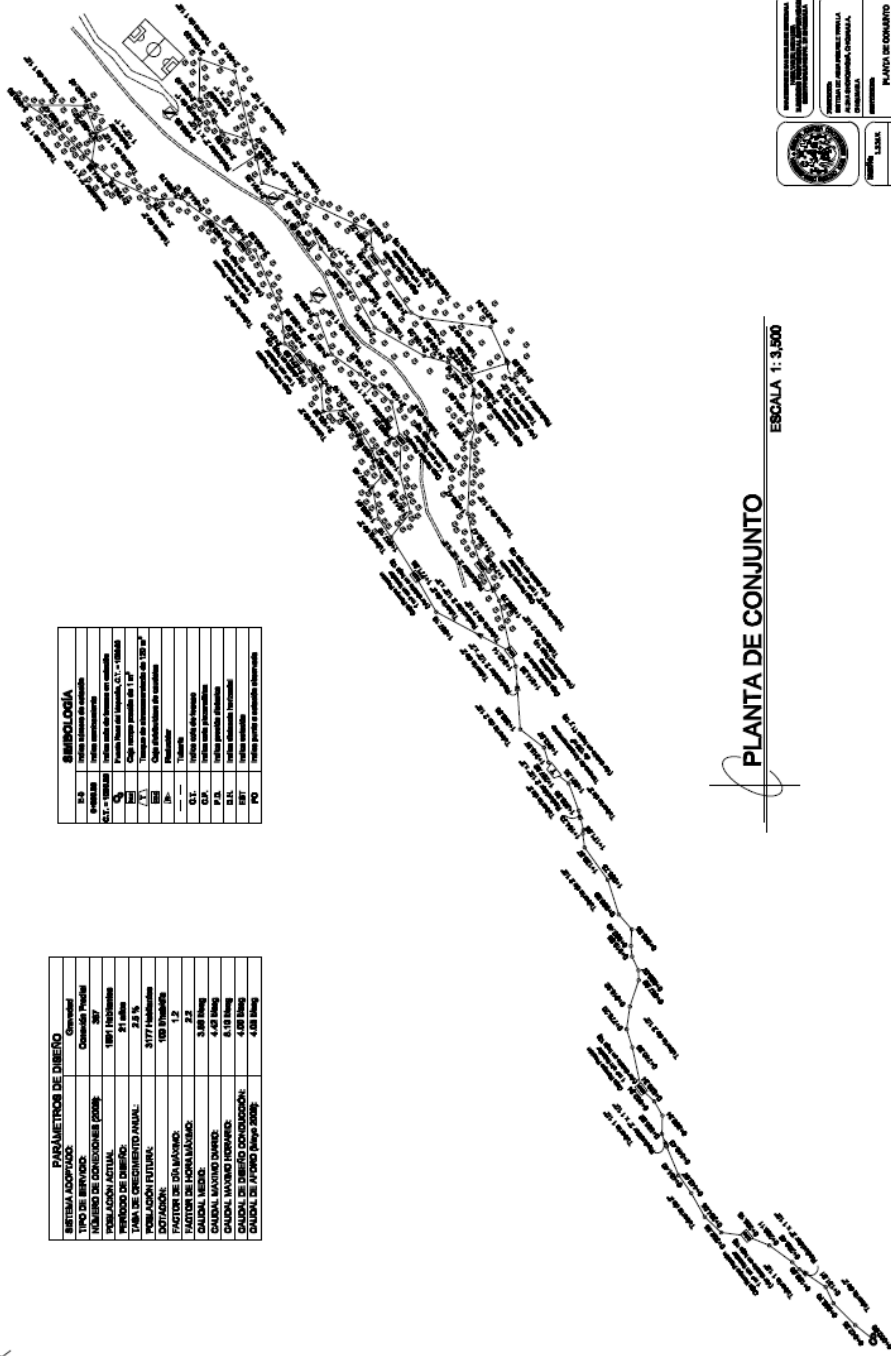
Ing. Omar Enrique Medrano Méndez
Jefe Sección Mecánica de Suelos

PLANOS DE LOS PROYECTOS



PARAMETROS DE DISEÑO	
SISTEMA ADOPTADO:	Centralizado
TIPO DE SERVIDOR:	Comunidad Periférica
NUMERO DE CONDICIONES DE DISEÑO:	307
POBLACION ACTUAL:	1987 habitantes
POBLACION FUTURA:	21 años
POBLACION EXISTENTE ANUAL:	2017 habitantes
POBLACION FUTURA:	3077 habitantes
DOTACION:	100 habitantes
FACTOR DE DIFERENCIACION:	1.2
FACTOR DE ESCALAMIENTO:	2.2
CAUDAL MAXIMO DISEÑO:	4.08 lit/s
CAUDAL MAXIMO EXISTENTE:	4.08 lit/s
CAUDAL MAXIMO DISEÑO:	6.19 lit/s
CAUDAL DE FORTALECIMIENTO:	4.08 lit/s
CAUDAL DE FORTALECIMIENTO:	4.08 lit/s

SIMBOLOGIA	
1.2	Trinche de absorción de aguas
1.3	Trinche de infiltración
1.4	Trinche de infiltración con 1.2"
1.5	Trinche de infiltración con 1.5"
1.6	Trinche de infiltración con 1.8"
1.7	Trinche de infiltración con 2.1"
1.8	Trinche de infiltración con 2.4"
1.9	Trinche de infiltración con 2.7"
2.0	Trinche de infiltración con 3.0"
2.1	Trinche de infiltración con 3.3"
2.2	Trinche de infiltración con 3.6"
2.3	Trinche de infiltración con 3.9"
2.4	Trinche de infiltración con 4.2"
2.5	Trinche de infiltración con 4.5"
2.6	Trinche de infiltración con 4.8"
2.7	Trinche de infiltración con 5.1"
2.8	Trinche de infiltración con 5.4"
2.9	Trinche de infiltración con 5.7"
3.0	Trinche de infiltración con 6.0"
3.1	Trinche de infiltración con 6.3"
3.2	Trinche de infiltración con 6.6"
3.3	Trinche de infiltración con 6.9"
3.4	Trinche de infiltración con 7.2"
3.5	Trinche de infiltración con 7.5"
3.6	Trinche de infiltración con 7.8"
3.7	Trinche de infiltración con 8.1"
3.8	Trinche de infiltración con 8.4"
3.9	Trinche de infiltración con 8.7"
4.0	Trinche de infiltración con 9.0"
4.1	Trinche de infiltración con 9.3"
4.2	Trinche de infiltración con 9.6"
4.3	Trinche de infiltración con 9.9"
4.4	Trinche de infiltración con 10.2"
4.5	Trinche de infiltración con 10.5"
4.6	Trinche de infiltración con 10.8"
4.7	Trinche de infiltración con 11.1"
4.8	Trinche de infiltración con 11.4"
4.9	Trinche de infiltración con 11.7"
5.0	Trinche de infiltración con 12.0"
5.1	Trinche de infiltración con 12.3"
5.2	Trinche de infiltración con 12.6"
5.3	Trinche de infiltración con 12.9"
5.4	Trinche de infiltración con 13.2"
5.5	Trinche de infiltración con 13.5"
5.6	Trinche de infiltración con 13.8"
5.7	Trinche de infiltración con 14.1"
5.8	Trinche de infiltración con 14.4"
5.9	Trinche de infiltración con 14.7"
6.0	Trinche de infiltración con 15.0"
6.1	Trinche de infiltración con 15.3"
6.2	Trinche de infiltración con 15.6"
6.3	Trinche de infiltración con 15.9"
6.4	Trinche de infiltración con 16.2"
6.5	Trinche de infiltración con 16.5"
6.6	Trinche de infiltración con 16.8"
6.7	Trinche de infiltración con 17.1"
6.8	Trinche de infiltración con 17.4"
6.9	Trinche de infiltración con 17.7"
7.0	Trinche de infiltración con 18.0"
7.1	Trinche de infiltración con 18.3"
7.2	Trinche de infiltración con 18.6"
7.3	Trinche de infiltración con 18.9"
7.4	Trinche de infiltración con 19.2"
7.5	Trinche de infiltración con 19.5"
7.6	Trinche de infiltración con 19.8"
7.7	Trinche de infiltración con 20.1"
7.8	Trinche de infiltración con 20.4"
7.9	Trinche de infiltración con 20.7"
8.0	Trinche de infiltración con 21.0"
8.1	Trinche de infiltración con 21.3"
8.2	Trinche de infiltración con 21.6"
8.3	Trinche de infiltración con 21.9"
8.4	Trinche de infiltración con 22.2"
8.5	Trinche de infiltración con 22.5"
8.6	Trinche de infiltración con 22.8"
8.7	Trinche de infiltración con 23.1"
8.8	Trinche de infiltración con 23.4"
8.9	Trinche de infiltración con 23.7"
9.0	Trinche de infiltración con 24.0"
9.1	Trinche de infiltración con 24.3"
9.2	Trinche de infiltración con 24.6"
9.3	Trinche de infiltración con 24.9"
9.4	Trinche de infiltración con 25.2"
9.5	Trinche de infiltración con 25.5"
9.6	Trinche de infiltración con 25.8"
9.7	Trinche de infiltración con 26.1"
9.8	Trinche de infiltración con 26.4"
9.9	Trinche de infiltración con 26.7"
10.0	Trinche de infiltración con 27.0"



PLANTA DE CONJUNTO

ESCALA 1:3,800

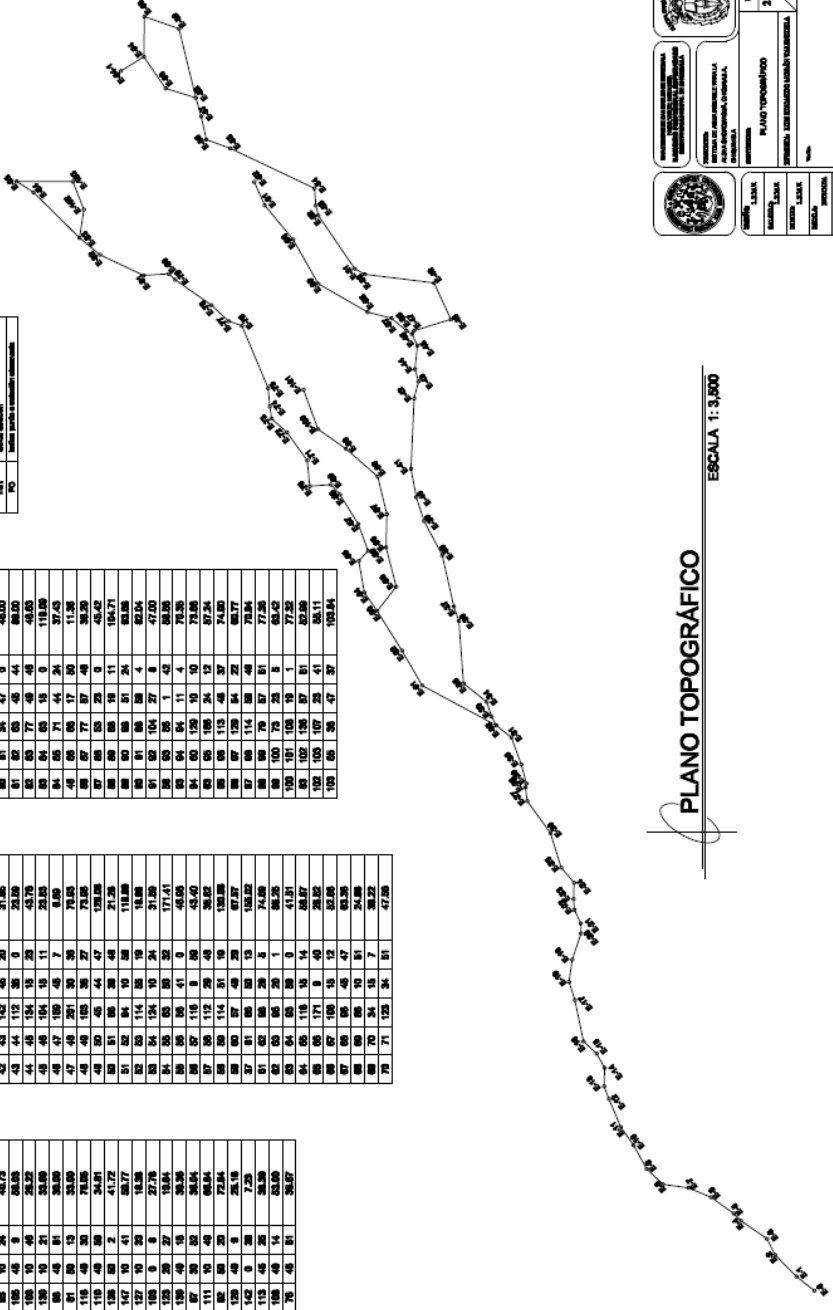
MUNICIPALIDAD DE TURKEY	MUNICIPALIDAD DE TURKEY	MUNICIPALIDAD DE TURKEY
DIRECCION DE INGENIERIA CIVIL	DIRECCION DE INGENIERIA CIVIL	DIRECCION DE INGENIERIA CIVIL
PROYECTO DE DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE	PROYECTO DE DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE	PROYECTO DE DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE
PLANTA DE CONJUNTO	PLANTA DE CONJUNTO	PLANTA DE CONJUNTO
NO. 1	NO. 1	NO. 1
FECHA: 14/04/2019	FECHA: 14/04/2019	FECHA: 14/04/2019

LINEA TOPOGRAFICA		LINEA DE DISTRIBUCION		D.H.	
ERT	PO	AZI/MIT	PO	AZI/MIT	D.H.
0	1	77	10	5	43.26
1	2	65	40	05	08.45
2	3	102	30	10	52.81
3	4	27	45	22	16.18
4	5	74	15	27	51.05
5	6	61	10	35	48.07
6	7	68	15	40	47.27
7	8	48	15	40	41.89
8	9	80	15	30	48.87
9	10	89	15	30	48.78
10	11	106	15	25	52.72
11	12	106	15	25	52.72
12	13	100	15	48	26.22
13	14	120	10	21	26.00
14	15	80	40	81	26.89
15	16	81	80	13	26.89
16	17	116	40	20	26.89
17	18	100	40	27	26.89
18	19	100	40	27	26.89
19	20	147	10	41	41.77
20	21	127	10	25	18.58
21	22	105	0	0	27.70
22	23	125	20	27	18.84
23	24	120	40	15	26.26
24	25	117	40	15	26.26
25	26	117	40	15	26.26
26	27	117	40	15	26.26
27	28	120	40	20	27.84
28	29	142	0	0	26.18
29	30	142	0	0	26.23
30	31	113	40	20	26.39
31	32	100	40	14	26.89
32	33	75	40	81	26.27

LINEA TOPOGRAFICA		LINEA DE DISTRIBUCION		D.H.	
ERT	PO	AZI/MIT	PO	AZI/MIT	D.H.
33	34	111	40	28	26.20
34	35	70	35	35	54.85
35	36	125	40	0	11.83
36	37	105	40	14	28.75
37	38	115	40	14	28.75
38	39	100	30	30	21.70
39	40	110	30	42	48.02
40	41	117	30	45	53.00
41	42	131	10	8	129.84
42	43	132	10	20	21.85
43	44	115	40	25	21.85
44	45	104	15	20	43.70
45	46	104	15	11	28.55
46	47	100	40	7	8.89
47	48	201	30	20	73.02
48	49	100	30	27	27.89
49	50	100	30	27	27.89
50	51	100	30	27	27.89
51	52	84	10	58	118.88
52	53	114	05	19	16.58
53	54	124	10	24	31.09
54	55	05	00	25	171.41
55	56	05	41	0	48.09
56	57	10	40	05	34.90
57	58	10	35	09	29.40
58	59	114	21	10	138.88
59	60	37	40	20	87.27
60	61	60	30	13	158.02
61	62	60	20	6	74.09
62	63	60	20	1	69.20
63	64	60	10	14	24.27
64	65	171	15	14	24.27
65	66	171	15	40	28.02
66	67	100	10	12	62.06
67	68	60	40	47	63.26
68	69	60	10	51	24.09
69	70	24	15	7	26.22
70	71	120	34	31	47.20

SIMBOLOGIA	
S.O.	NOTAS
---	Medio desconocido
⊙	Medio con altura en metros
△	Punto de Intersección de Líneas (C1 - C2)
□	Medio con altura en metros
⊗	Corte rectificador de ruidos
⊖	Muelle
○	Medio con altura
○	Medio con perímetro
⊖	Medio grande ruidoso
⊗	Medio desconocido
⊖	Medio con altura desconocida

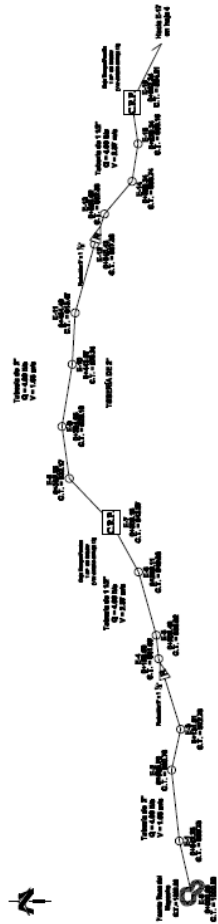
LINEA TOPOGRAFICA		LINEA DE DISTRIBUCION		D.H.	
ERT	PO	AZI/MIT	PO	AZI/MIT	D.H.
71	72	82	15	27	64.00
72	73	60	35	9	27.82
73	74	120	10	20	22.27
74	75	120	10	20	22.27
75	76	105	40	11	104.75
76	77	60	35	17	26.47
77	78	61	30	20	43.84
78	79	75	41	8	81.49
79	80	80	15	1	18.39
80	81	80	15	1	18.39
81	82	75	40	4	68.00
82	83	77	40	48	48.85
83	84	65	05	0	118.09
84	85	71	44	24	37.43
85	86	65	17	50	11.26
86	87	77	37	48	28.39
87	88	60	35	22	18.42
88	89	60	35	22	18.42
89	90	60	35	22	18.42
90	91	60	35	22	18.42
91	92	60	35	22	18.42
92	93	104	27	8	47.00
93	94	85	1	42	59.85
94	95	85	11	4	78.95
95	96	85	11	4	78.95
96	97	100	24	10	27.89
97	98	115	48	27	24.80
98	99	100	84	22	69.77
99	100	114	38	48	78.84
100	101	75	57	51	77.26
101	102	75	25	5	53.42
102	103	120	37	11	27.82
103	104	107	25	41	58.11
104	105	80	26	47	37.57



Proyecto	PLAN TOPOGRAFICO	Folio	3
Escala	1:3,000	Fecha	14
INSTITUTO NACIONAL DE GEOMÁTICA Y CARTOGRAFÍA			

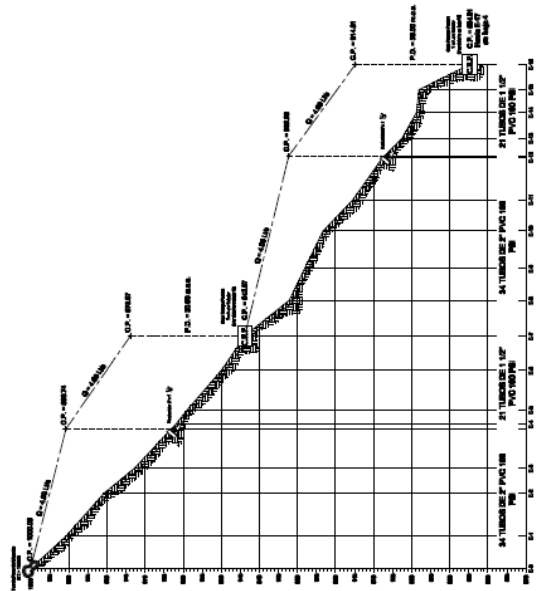
PLANO TOPOGRÁFICO

ESCALA 1:3,000



PLANTA LÍNEA DE CONDUCCIÓN

SIMBOLOGÍA	
12"	Tubo de 12 pulgadas
10"	Tubo de 10 pulgadas
8"	Tubo de 8 pulgadas
12"	Tubo de 12 pulgadas
10"	Tubo de 10 pulgadas
8"	Tubo de 8 pulgadas
12"	Tubo de 12 pulgadas
10"	Tubo de 10 pulgadas
8"	Tubo de 8 pulgadas
12"	Tubo de 12 pulgadas
10"	Tubo de 10 pulgadas
8"	Tubo de 8 pulgadas
12"	Tubo de 12 pulgadas
10"	Tubo de 10 pulgadas
8"	Tubo de 8 pulgadas
12"	Tubo de 12 pulgadas
10"	Tubo de 10 pulgadas
8"	Tubo de 8 pulgadas

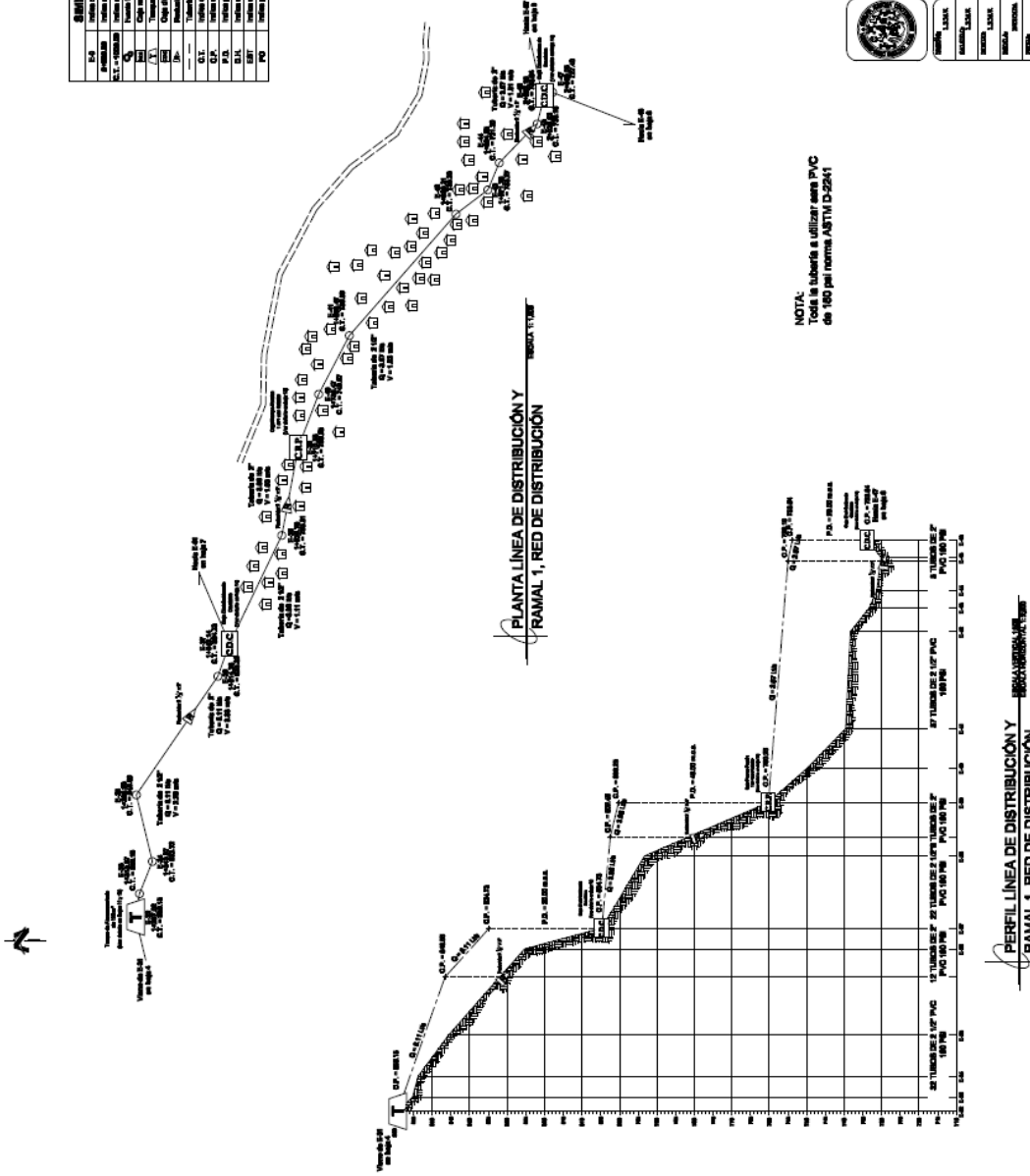


PERFIL LÍNEA DE CONDUCCIÓN

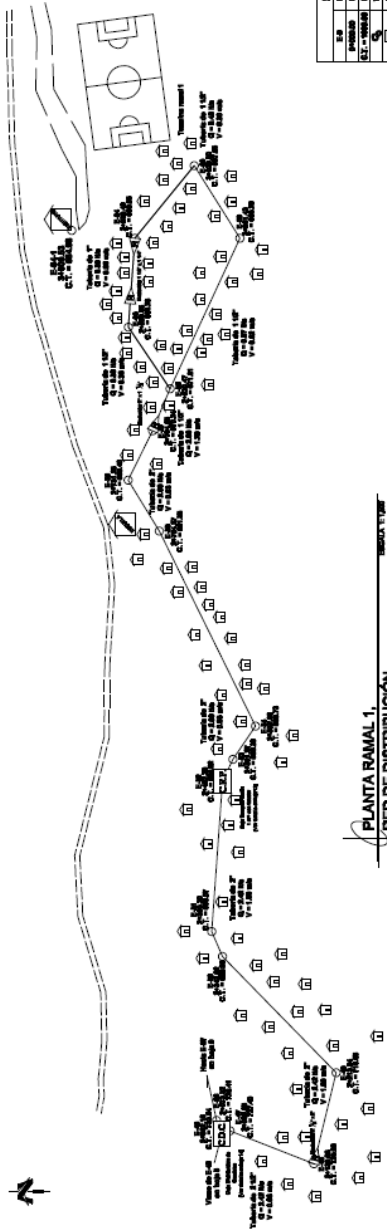
NOTA:
 Toda la tubería a utilizar sera PVC
 de 180 psi norma ASTM D-2241

	EMPRESA DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA S.A.
	PLANTA Y PERFIL DE LÍNEA DE CONDUCCIÓN
PROYECTO:	FECHA: 3/14
ESCALA:	HOJA:
AUTORES:	REVISOR:
DISEÑO:	APROBADO:
CÁLULO:	FECHA:
PLANTEO:	PROYECTO:
REVISIÓN:	HOJA:
APROBACIÓN:	FECHA:

SÍMBOLOGÍA	
LA	LINEA DE ALIMENTACIÓN
AV	ALIMENTACIÓN
LA, C	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA
LA, C, R	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA Y RESERVOIRIO
LA, R	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON RESERVOIRIO
LA, C, R, A	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO Y ANILLO DE 150 MM
LA, C, R, A, P	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO, ANILLO DE 150 MM Y PASADIZO
LA, C, R, A, P, B	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO, ANILLO DE 150 MM, PASADIZO Y BOMBEO
LA, C, R, A, P, B, D	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO, ANILLO DE 150 MM, PASADIZO, BOMBEO Y DISTRIBUCIÓN
LA, C, R, A, P, B, D, E	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO, ANILLO DE 150 MM, PASADIZO, BOMBEO, DISTRIBUCIÓN Y ESTACIÓN DE TRATAMIENTO
LA, C, R, A, P, B, D, E, F	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO, ANILLO DE 150 MM, PASADIZO, BOMBEO, DISTRIBUCIÓN, ESTACIÓN DE TRATAMIENTO Y LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN
LA, C, R, A, P, B, D, E, F, G	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO, ANILLO DE 150 MM, PASADIZO, BOMBEO, DISTRIBUCIÓN, ESTACIÓN DE TRATAMIENTO, LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN Y ANILLO DE 150 MM
LA, C, R, A, P, B, D, E, F, G, H	LINEA DE ALIMENTACIÓN CON CÁMERA, RESERVOIRIO, ANILLO DE 150 MM, PASADIZO, BOMBEO, DISTRIBUCIÓN, ESTACIÓN DE TRATAMIENTO, LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN, ANILLO DE 150 MM Y PASADIZO



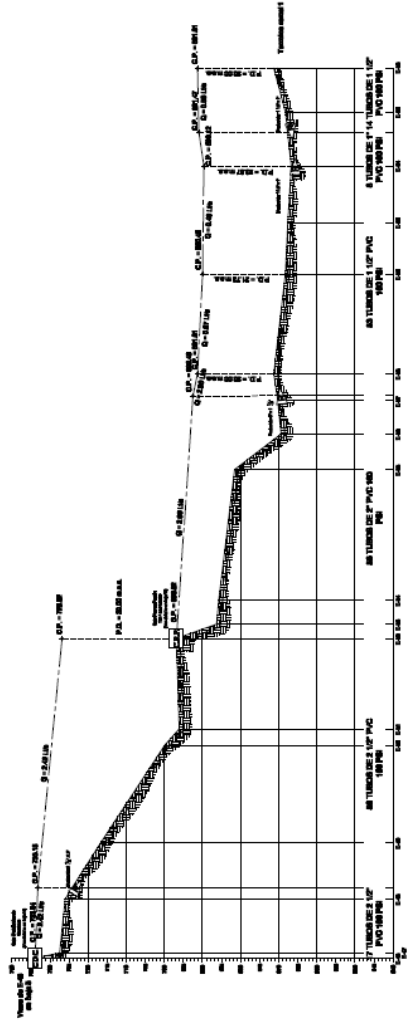
<p>SECRETARÍA DE PLANEACIÓN Y POLÍTICA DE URBANISMO, OBRAS PÚBLICAS Y MOVILIDAD</p>	
<p>DIRECCIÓN DE PLANEACIÓN URBANA Y POLÍTICA DE URBANISMO</p>	
<p>ÁREA DE PLANEACIÓN URBANA Y POLÍTICA DE URBANISMO</p>	
<p>PROYECTO: PLANTA Y PERFIL DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA POTABLE PARA EL RAMAL 1 DE LA RED DE DISTRIBUCIÓN DEL SISTEMA DE SUMINISTRO DE AGUA POTABLE PARA EL MUNICIPIO DE SAN JUAN DE LOS RÍOS</p>	
FECHA	5 / 14
PROYECTISTA	
REVISOR	
APROBADO	
BOLETA	



PLANTA RAMAL 1.
RED DE DISTRIBUCIÓN

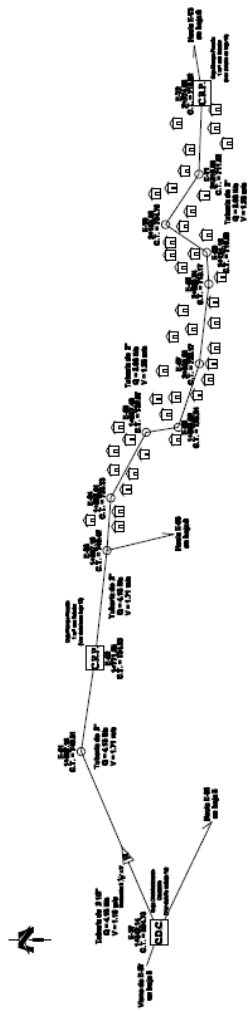
SIMBOLOGÍA	
SP	Módulo vertical de salida
SP-1	Módulo de salida
SP-2	Módulo de salida
SP-3	Módulo de salida
SP-4	Módulo de salida
SP-5	Módulo de salida
SP-6	Módulo de salida
SP-7	Módulo de salida
SP-8	Módulo de salida
SP-9	Módulo de salida
SP-10	Módulo de salida
SP-11	Módulo de salida
SP-12	Módulo de salida
SP-13	Módulo de salida
SP-14	Módulo de salida
SP-15	Módulo de salida
SP-16	Módulo de salida
SP-17	Módulo de salida
SP-18	Módulo de salida
SP-19	Módulo de salida
SP-20	Módulo de salida
SP-21	Módulo de salida
SP-22	Módulo de salida
SP-23	Módulo de salida
SP-24	Módulo de salida
SP-25	Módulo de salida
SP-26	Módulo de salida
SP-27	Módulo de salida
SP-28	Módulo de salida
SP-29	Módulo de salida
SP-30	Módulo de salida
SP-31	Módulo de salida
SP-32	Módulo de salida
SP-33	Módulo de salida
SP-34	Módulo de salida
SP-35	Módulo de salida
SP-36	Módulo de salida
SP-37	Módulo de salida
SP-38	Módulo de salida
SP-39	Módulo de salida
SP-40	Módulo de salida
SP-41	Módulo de salida
SP-42	Módulo de salida
SP-43	Módulo de salida
SP-44	Módulo de salida
SP-45	Módulo de salida
SP-46	Módulo de salida
SP-47	Módulo de salida
SP-48	Módulo de salida
SP-49	Módulo de salida
SP-50	Módulo de salida

NOTA:
Toda la tubería a utilizar será PVC de 100 por norma ASTM D-2241



PERFIL RAMAL 1.
RED DE DISTRIBUCIÓN

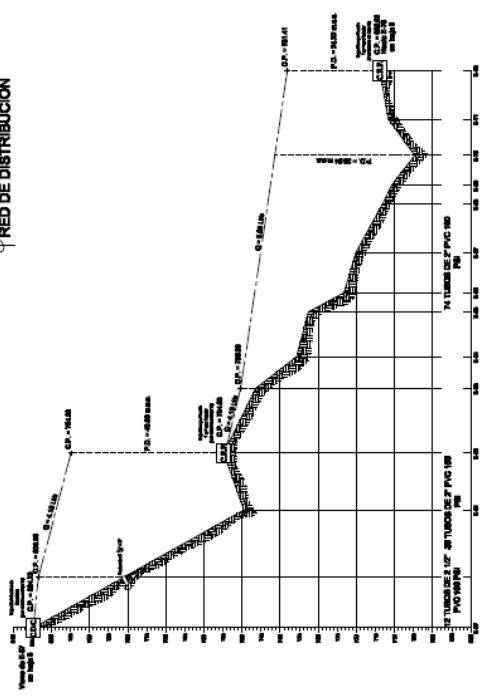
<p>PLANTA Y PERFIL DE RAMAL 1 DE RED DE DISTRIBUCIÓN</p>		<p>FECHA: 6/14</p>	
<p>PROYECTO: []</p>		<p>PROYECTO: []</p>	
<p>CLIENTE: []</p>		<p>CLIENTE: []</p>	
<p>INGENIERO: []</p>		<p>INGENIERO: []</p>	
<p>PROYECTO: []</p>		<p>PROYECTO: []</p>	



SIMBOLOGIA	
1/2"	Medida nominal de tuberías
1"	Medida nominal de tuberías
1.5"	Medida nominal de tuberías
2"	Medida nominal de tuberías
3"	Medida nominal de tuberías
4"	Medida nominal de tuberías
6"	Medida nominal de tuberías
8"	Medida nominal de tuberías
10"	Medida nominal de tuberías
12"	Medida nominal de tuberías
15"	Medida nominal de tuberías
18"	Medida nominal de tuberías
20"	Medida nominal de tuberías
24"	Medida nominal de tuberías
30"	Medida nominal de tuberías
36"	Medida nominal de tuberías
42"	Medida nominal de tuberías
48"	Medida nominal de tuberías
54"	Medida nominal de tuberías
60"	Medida nominal de tuberías
72"	Medida nominal de tuberías
84"	Medida nominal de tuberías
96"	Medida nominal de tuberías
108"	Medida nominal de tuberías
120"	Medida nominal de tuberías
132"	Medida nominal de tuberías
144"	Medida nominal de tuberías
156"	Medida nominal de tuberías
168"	Medida nominal de tuberías
180"	Medida nominal de tuberías
192"	Medida nominal de tuberías
204"	Medida nominal de tuberías
216"	Medida nominal de tuberías
228"	Medida nominal de tuberías
240"	Medida nominal de tuberías
252"	Medida nominal de tuberías
264"	Medida nominal de tuberías
276"	Medida nominal de tuberías
288"	Medida nominal de tuberías
300"	Medida nominal de tuberías
312"	Medida nominal de tuberías
324"	Medida nominal de tuberías
336"	Medida nominal de tuberías
348"	Medida nominal de tuberías
360"	Medida nominal de tuberías
372"	Medida nominal de tuberías
384"	Medida nominal de tuberías
396"	Medida nominal de tuberías
408"	Medida nominal de tuberías
420"	Medida nominal de tuberías
432"	Medida nominal de tuberías
444"	Medida nominal de tuberías
456"	Medida nominal de tuberías
468"	Medida nominal de tuberías
480"	Medida nominal de tuberías
492"	Medida nominal de tuberías
504"	Medida nominal de tuberías
516"	Medida nominal de tuberías
528"	Medida nominal de tuberías
540"	Medida nominal de tuberías
552"	Medida nominal de tuberías
564"	Medida nominal de tuberías
576"	Medida nominal de tuberías
588"	Medida nominal de tuberías
600"	Medida nominal de tuberías
612"	Medida nominal de tuberías
624"	Medida nominal de tuberías
636"	Medida nominal de tuberías
648"	Medida nominal de tuberías
660"	Medida nominal de tuberías
672"	Medida nominal de tuberías
684"	Medida nominal de tuberías
696"	Medida nominal de tuberías
708"	Medida nominal de tuberías
720"	Medida nominal de tuberías
732"	Medida nominal de tuberías
744"	Medida nominal de tuberías
756"	Medida nominal de tuberías
768"	Medida nominal de tuberías
780"	Medida nominal de tuberías
792"	Medida nominal de tuberías
804"	Medida nominal de tuberías
816"	Medida nominal de tuberías
828"	Medida nominal de tuberías
840"	Medida nominal de tuberías
852"	Medida nominal de tuberías
864"	Medida nominal de tuberías
876"	Medida nominal de tuberías
888"	Medida nominal de tuberías
900"	Medida nominal de tuberías
912"	Medida nominal de tuberías
924"	Medida nominal de tuberías
936"	Medida nominal de tuberías
948"	Medida nominal de tuberías
960"	Medida nominal de tuberías
972"	Medida nominal de tuberías
984"	Medida nominal de tuberías
996"	Medida nominal de tuberías
1008"	Medida nominal de tuberías
1020"	Medida nominal de tuberías
1032"	Medida nominal de tuberías
1044"	Medida nominal de tuberías
1056"	Medida nominal de tuberías
1068"	Medida nominal de tuberías
1080"	Medida nominal de tuberías
1092"	Medida nominal de tuberías
1104"	Medida nominal de tuberías
1116"	Medida nominal de tuberías
1128"	Medida nominal de tuberías
1140"	Medida nominal de tuberías
1152"	Medida nominal de tuberías
1164"	Medida nominal de tuberías
1176"	Medida nominal de tuberías
1188"	Medida nominal de tuberías
1200"	Medida nominal de tuberías
1212"	Medida nominal de tuberías
1224"	Medida nominal de tuberías
1236"	Medida nominal de tuberías
1248"	Medida nominal de tuberías
1260"	Medida nominal de tuberías
1272"	Medida nominal de tuberías
1284"	Medida nominal de tuberías
1296"	Medida nominal de tuberías
1308"	Medida nominal de tuberías
1320"	Medida nominal de tuberías
1332"	Medida nominal de tuberías
1344"	Medida nominal de tuberías
1356"	Medida nominal de tuberías
1368"	Medida nominal de tuberías
1380"	Medida nominal de tuberías
1392"	Medida nominal de tuberías
1404"	Medida nominal de tuberías
1416"	Medida nominal de tuberías
1428"	Medida nominal de tuberías
1440"	Medida nominal de tuberías
1452"	Medida nominal de tuberías
1464"	Medida nominal de tuberías
1476"	Medida nominal de tuberías
1488"	Medida nominal de tuberías
1500"	Medida nominal de tuberías

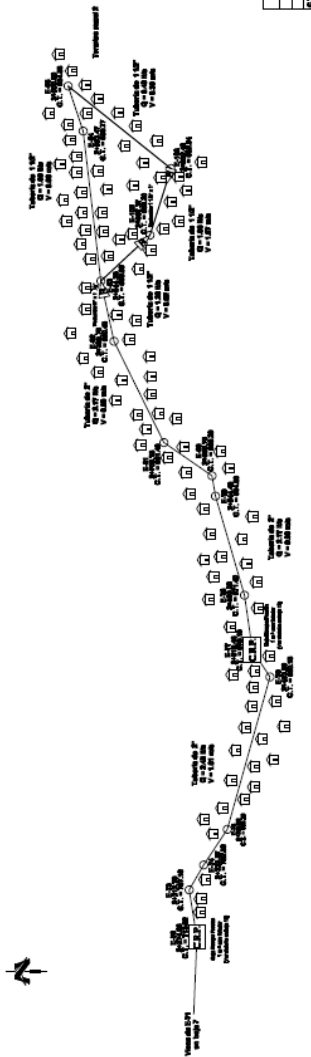
PLANTA RAMAL 2.
RED DE DISTRIBUCIÓN

NOTA:
Toda la tubería a utilizar será PVC
de 150 por norma ASTM D-2241



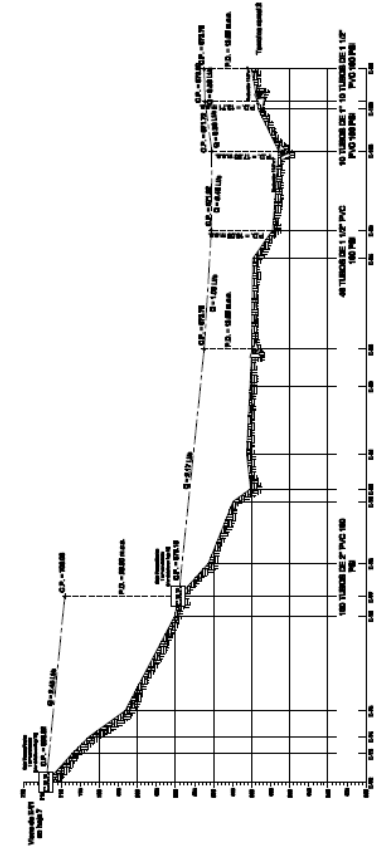
PERFIL RAMAL 2.
RED DE DISTRIBUCIÓN

PLANIFICACIÓN Y DISEÑO DE OBRAS DE INFRAESTRUCTURA INGENIERÍA CIVIL INGENIERÍA EN SISTEMAS DE TRÁNSITO INGENIERÍA EN SISTEMAS DE AGUAS INGENIERÍA EN SISTEMAS DE ENERGÍA	PLANTA Y PERFIL DE RAMAL 2 DE RED DE DISTRIBUCIÓN SERVICIO DE ENTREGA DE MATERIALES Y OBRERÍA
NOMBRE: _____ CARGO: _____ FIRMA: _____ SELLO: _____	NOMBRE: _____ CARGO: _____ FIRMA: _____ SELLO: _____
NOMBRE: _____ CARGO: _____ FIRMA: _____ SELLO: _____	NOMBRE: _____ CARGO: _____ FIRMA: _____ SELLO: _____
NOMBRE: _____ CARGO: _____ FIRMA: _____ SELLO: _____	NOMBRE: _____ CARGO: _____ FIRMA: _____ SELLO: _____



SIMBOLOGIA	
—	Línea de tubería de acrílico
—	Línea de tubería de PVC
—	Línea de tubería de hierro
—	Línea de tubería de cobre
—	Línea de tubería de aluminio
—	Línea de tubería de plástico
—	Línea de tubería de caucho
—	Línea de tubería de goma
—	Línea de tubería de PVC
—	Línea de tubería de hierro
—	Línea de tubería de cobre
—	Línea de tubería de aluminio
—	Línea de tubería de plástico
—	Línea de tubería de caucho
—	Línea de tubería de goma
—	Línea de tubería de PVC
—	Línea de tubería de hierro
—	Línea de tubería de cobre
—	Línea de tubería de aluminio
—	Línea de tubería de plástico
—	Línea de tubería de caucho
—	Línea de tubería de goma

PLANTA RAMAL 2
RED DE DISTRIBUCION




PERFIL RAMAL 2
RED DE DISTRIBUCION

NOTA:
Toda la tubería a utilizar sera PVC
de 180 por norma ASTM D-2241

	INSTITUCION DE INVESTIGACION Y DESARROLLO TECNOLÓGICO INSTITUCION DE INVESTIGACION Y DESARROLLO TECNOLÓGICO INSTITUCION DE INVESTIGACION Y DESARROLLO TECNOLÓGICO	FECHA: 08 / 14
	PLANTA Y PERFIL DE RAMAL 2 DE LA RED DE DISTRIBUCION	ESCALA: 1:100
TITULO: PLANTA Y PERFIL DE RAMAL 2 DE LA RED DE DISTRIBUCION	AUTOR: INGENIERO EN SISTEMAS DE AGUAS Y SANEAMIENTO	AREA: 08 / 14
DISEÑADO POR: INGENIERO EN SISTEMAS DE AGUAS Y SANEAMIENTO	REVISADO POR: INGENIERO EN SISTEMAS DE AGUAS Y SANEAMIENTO	AREA: 08 / 14
APROBADO POR: INGENIERO EN SISTEMAS DE AGUAS Y SANEAMIENTO	APROBADO POR: INGENIERO EN SISTEMAS DE AGUAS Y SANEAMIENTO	AREA: 08 / 14

SIMBOLOGÍA	
1-4	Valores mínimos de elevación
5-10	Valores máximos de elevación
11-15	Valores de elevación de la red de distribución
16-20	Valores de elevación de la red de distribución
21-25	Valores de elevación de la red de distribución
26-30	Valores de elevación de la red de distribución
31-35	Valores de elevación de la red de distribución
36-40	Valores de elevación de la red de distribución
41-45	Valores de elevación de la red de distribución
46-50	Valores de elevación de la red de distribución
51-55	Valores de elevación de la red de distribución
56-60	Valores de elevación de la red de distribución
61-65	Valores de elevación de la red de distribución
66-70	Valores de elevación de la red de distribución
71-75	Valores de elevación de la red de distribución
76-80	Valores de elevación de la red de distribución
81-85	Valores de elevación de la red de distribución
86-90	Valores de elevación de la red de distribución
91-95	Valores de elevación de la red de distribución
96-100	Valores de elevación de la red de distribución

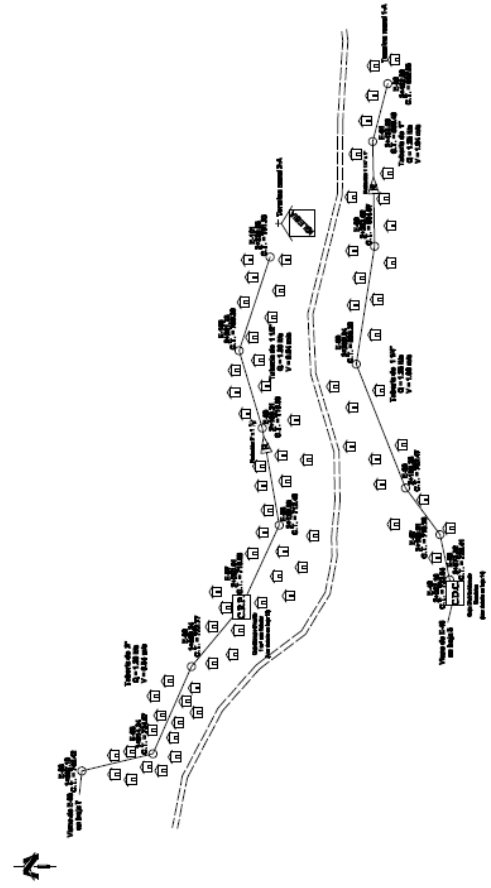
NOTA:
Toda la tubería a utilizar será PVC
de 180 psi norma ASTM D-2241



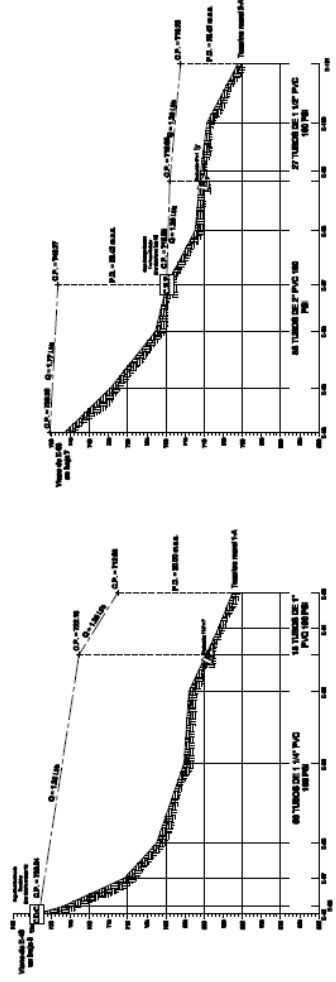
INGENIERIA Y SERVICIOS
S.A. DE C.V.

PLANTA Y PERFIL DE RAMAL 1-A Y
2-A DE LA RED DE DISTRIBUCION

9 / 14

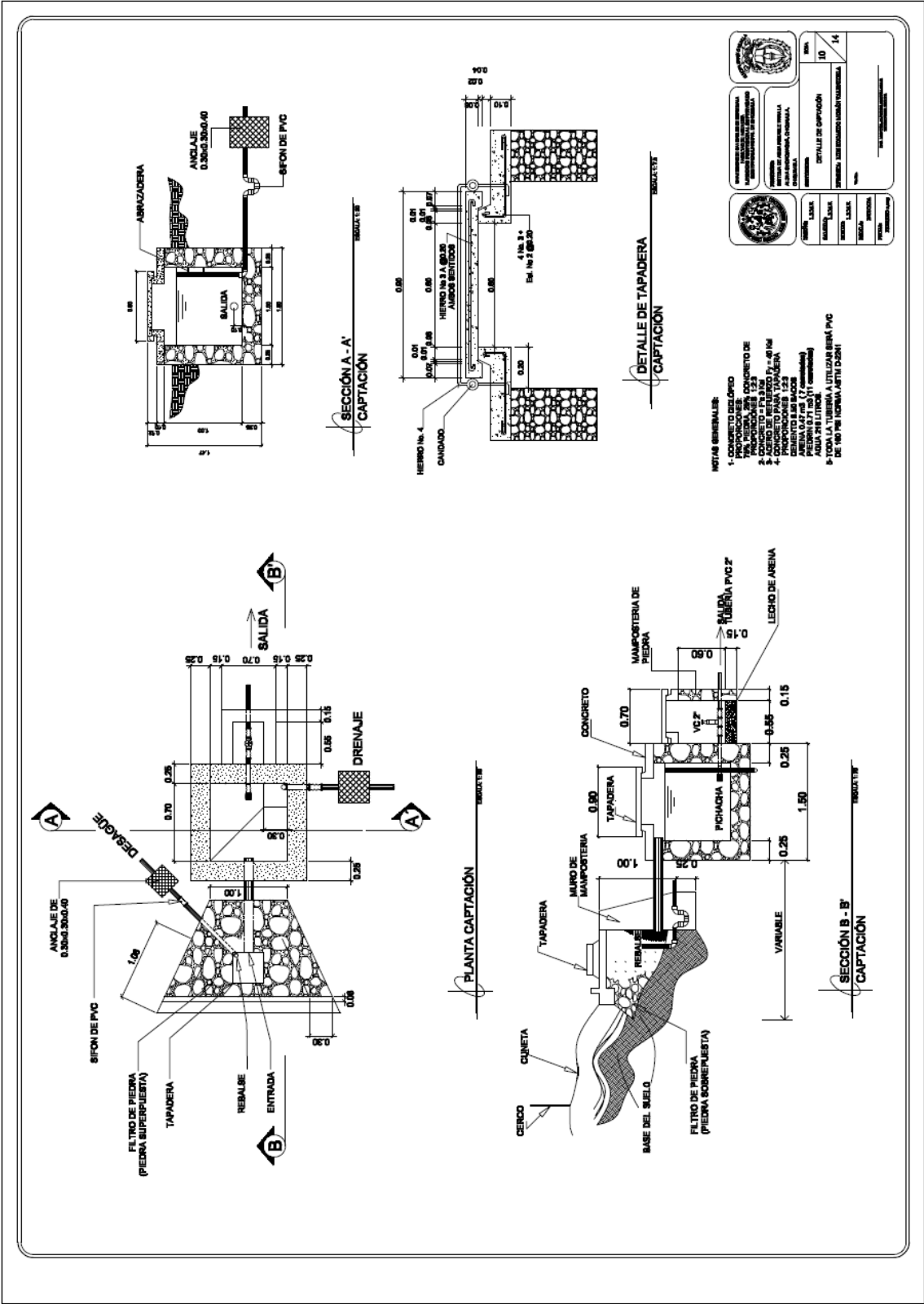


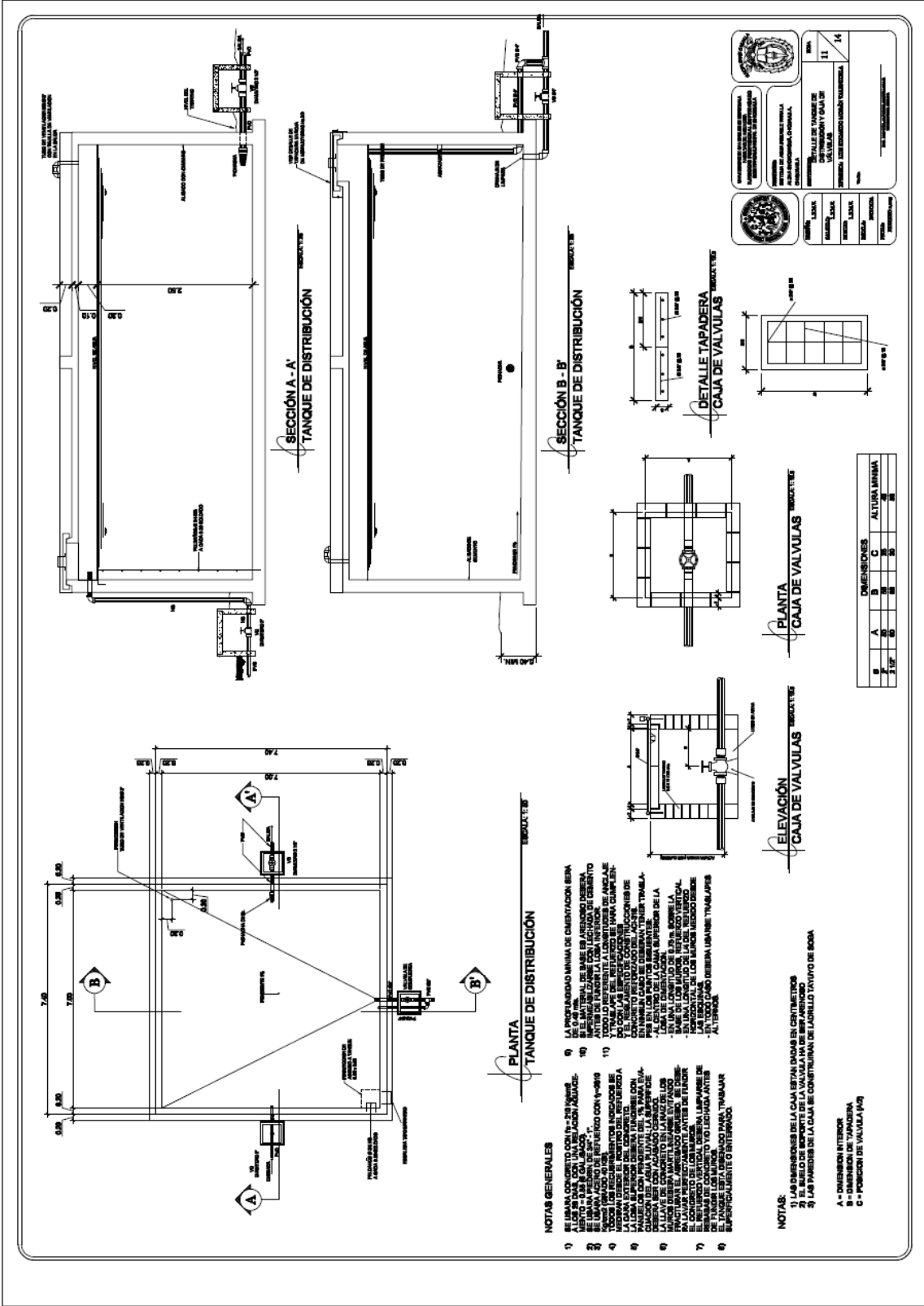
PLANTA RAMAL 1-A Y RAMAL 2-A
RED DE DISTRIBUCIÓN



PERFIL RAMAL 1-A
RED DE DISTRIBUCIÓN

PERFIL RAMAL 2-A
RED DE DISTRIBUCIÓN





NOTAS GENERALES

- 1) SE USA CONCRETO CON F=28 MEGAPASCALS.
- 2) EL MATERIAL DE LA CUBIERTA DEBEN SER UNIFORME Y SIN AGREGADOS.
- 3) EL MATERIAL DE LA BASE DEBEN SER ANISOMORFO DEBIDA A LA DIFERENCIA DE TEMPERATURAS.
- 4) SE USA ASFALTO DE PETROLEO CON Y=800.
- 5) TODOS LOS MATERIALES DEBEN SER DE CALIDAD Y DEBEN SER IDENTIFICADOS POR EL FABRICANTE.
- 6) DEBEN SER USADOS LOS MATERIALES INDICADOS EN EL DISEÑO.
- 7) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 8) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 9) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 10) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 11) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 12) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 13) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 14) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 15) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 16) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 17) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 18) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 19) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.
- 20) LA LUBRICACION DEBEN SER USARSE EN LA CUBIERTA Y EN LA BASE.

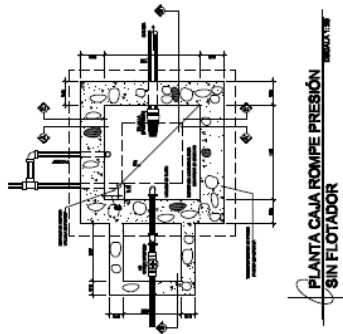
NOTAS:

- 1) LAS DIMENSIONES DE LA CAJA DEBEN SER EN CENTIMETROS.
- 2) EL PUNTO DE EMPATE DE LA VALVULA DEBEN SER ANTERIOR.
- 3) LAS DIMENSIONES DE LA CAJA DE CONSTRUCCION DE LA BOLA DEBEN SER EN CENTIMETROS.

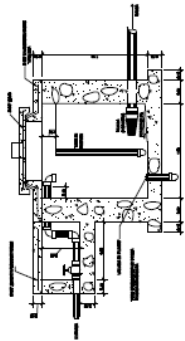
A - DIMENSION INTERIOR
 B - DIMENSION EXTERIOR
 C - DIMENSION DE VALVULA POR

DIMENSIONES		ALTURA MINIMA	
A	B	C	D
1.50	0.50	0.50	0.50

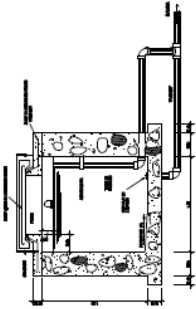
PROYECTO	FECHA
PROYECTO DE LA CAJA DE VALVULAS	11/14



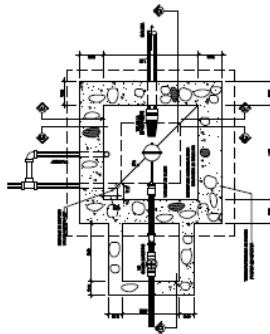
PLANTA CAJA ROMPE PRESIÓN
SIN FLOTADOR



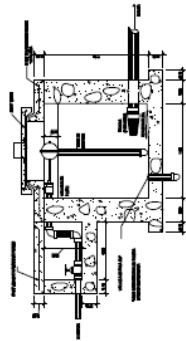
SECCIÓN A-A' CAJA ROMPE PRESIÓN
SIN FLOTADOR



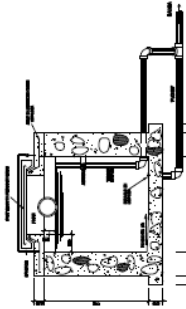
SECCIÓN B-B' CAJA ROMPE PRESIÓN
SIN FLOTADOR



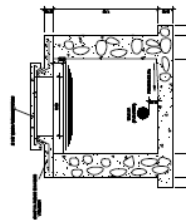
PLANTA CAJA ROMPE PRESIÓN
CON FLOTADOR



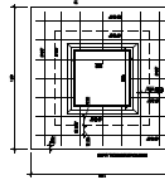
SECCIÓN C-C' CAJA ROMPE PRESIÓN
CON FLOTADOR



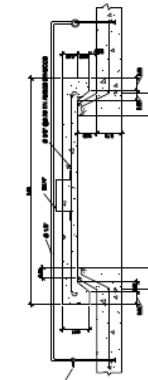
SECCIÓN D-D' CAJA ROMPE PRESIÓN
CON FLOTADOR



SECCIÓN E-E' CAJA ROMPE PRESIÓN
CON FLOTADOR



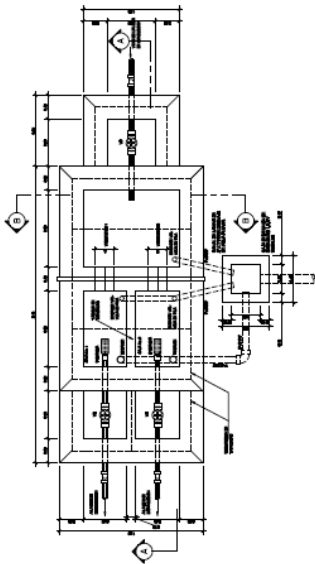
DETALLE DE LOSA
CAJA ROMPE PRESIÓN



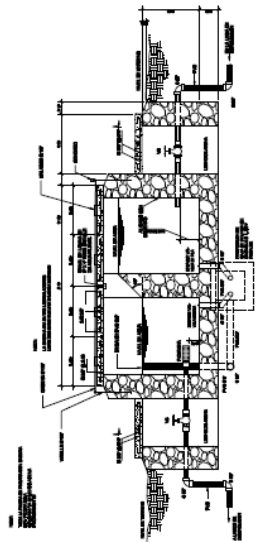
DETALLE DE TAPADERA
CAJA ROMPE PRESIÓN

- NOTAS GENERALES:
- 1- CONCRETO COLADO
 - 2- PREPARACIONES
 - 3- FUNDACIONES
 - 4- CONCRETO F-13.500
 - 5- CONCRETO F-13.500 - 40 MPa
 - 6- CONCRETO PARA TUBERÍA
 - 7- CONCRETO PARA TUBERÍA
 - 8- CONCRETO PARA TUBERÍA
 - 9- ARENA 0.42 mm (75% máxima)
 - 10- AGUA 248 LITROS (100% máxima)
 - 11- TODA LA TUBERÍA A UTILIZAR SERÁ P.V.D DE 180 MM NOMINAL A 8.0 MPa

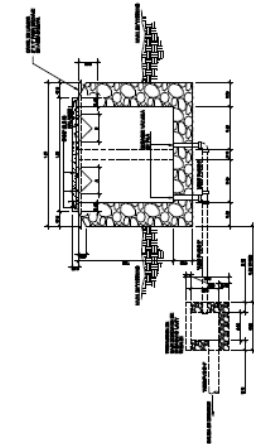
EMPRESA DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA S.A. DE RESPONSABILIDAD LIMITADA AV. LOS ANDES 1000, OFICINA 1000 MONTEVIDEO, URUGUAY	DISEÑO: [Nombre] ELABORACIÓN: [Nombre] REVISIÓN: [Nombre] APROBACIÓN: [Nombre]	ESCALA: 1:10 FECHA: 13/14



PLANTA DE CAJA DISTRIBUIDORA DE CAUDALES

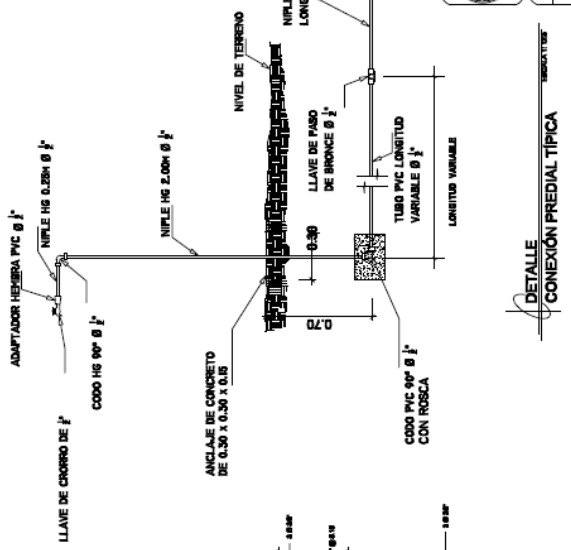


SECCIÓN A-A DE CAJA DISTRIBUIDORA DE CAUDALES

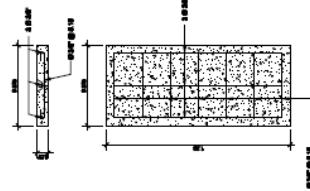


SECCIÓN B-B DE CAJA DISTRIBUIDORA DE CAUDALES

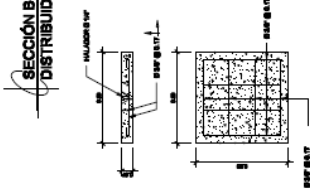
- NOTAS GENERALES:**
- 1- CONCRETO OCIOLOFO PREPARACIONES 123
 - 2- ARMADO EN PLANTA Y SECCIONES 123
 - 3- ACIDO DE INSTALADO Fy = 40 KG
 - 4- CONCRETO PARA VANAJERA
 - 5- CEMENTO SIB SACOS
 - 6- MESA 0,57 x 0,57 (1' cuadrado)
 - 7- MESA 0,57 x 0,57 (1' cuadrado)
 - 8- TUBERIA A UTILIZACION SERIA PVC DE 100 PSI NOMINAL A 150 PSI (CSM)



DETALLE CONEXION PREDIAL TÍPICA

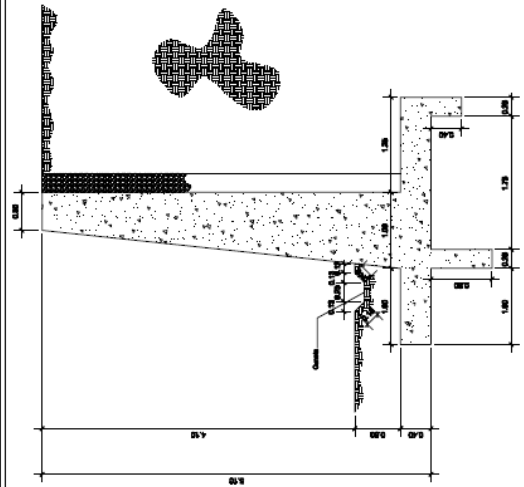


DETALLE DE TAPADERA CAJA DISTRIBUIDORA DE CAUDALES

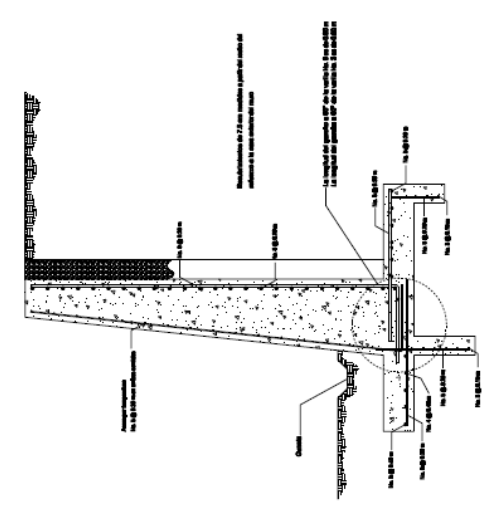


DETALLE DE TAPADERA CAJA DISTRIBUIDORA DE CAUDALES

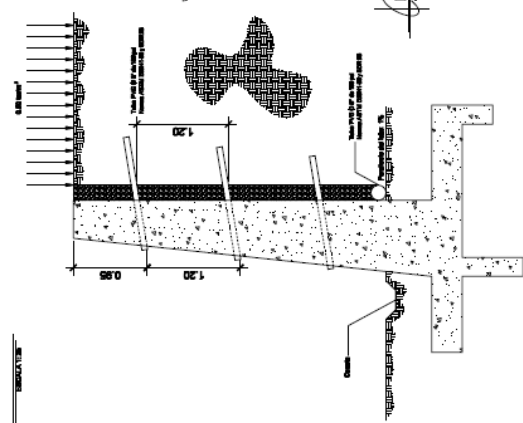
		ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL DEPARTAMENTO DE INGENIERIA CIVIL INSTITUTO TECNOLÓGICO DE CALABUZOS CALABUZOS, GUANACASTE, COSTA RICA
NOMBRE: _____ MATERIA: _____ GRUPO: _____ FECHA: _____ PERIODO: _____	TÍTULO: _____ NÚMERO: _____ FECHA: _____ PERIODO: _____	ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL DEPARTAMENTO DE INGENIERIA CIVIL INSTITUTO TECNOLÓGICO DE CALABUZOS CALABUZOS, GUANACASTE, COSTA RICA



DIMENSIONES DE MURO



DETALLES DE ARMADO DE MURO



DETALLES DE COLOCACIÓN DE TUBERÍA PAR DRENAJE

- NOTAS GENERALES:**
- El acero de refuerzo a usar será de grado 40, $f_y = 2910 \text{ kg/cm}^2$.
 - Usar como mínimo 3000 psi, $f'_c = 210 \text{ kg/cm}^2$.
 - 1 en 3 de contrapiso.
 - Cemento: 8.5 Bultos.
 - Proporción de la mezcla: 1 parte de cemento, 2 partes de arena y 3 partes de grava.
 - Todos los espesores de los tubos deben de ser como mínimo 10 mm.
 - Todos los espesores de los tubos deben de ser como mínimo 10 mm.

PROYECTO: [] UBICACIÓN: [] CLIENTE: [] FECHA: []	LÍNEA: [] MATERIAL: [] ESCALA: [] FECHA: []	HOJA: [] DE: []
AUTORIZADO POR: [] INGENIERO EN CARRO: [] INGENIERO EN CARRO: [] INGENIERO EN CARRO: [] INGENIERO EN CARRO: []		

