

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

DISEÑO DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO.

Werner Eduardo Ramírez Oajaca

Asesorado por el Ing. Luis Gregorio Alfaro Véliz

Guatemala, octubre de 2009

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



FACULTAD DE INGENIERÍA

DISEÑO DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO.

TRABAJO DE GRADUACIÓN

PRESENTADO A JUNTA DIRECTIVA DE LA FACULTAD DE INGENIERÍA POR:

WERNER EDUARDO RAMÍREZ OAJACA
ASESORADO POR EL ING. LUIS GREGORIO ALFARO VÉLIZ

AL CONFERÍRSELE EL TÍTULO DE INGENIERO CIVIL

GUATEMALA, OCTUBRE 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 Ángel 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. Luis Gregorio Alfaro Véliz

EXAMINADOR Ing. Silvio José Rodríguez Serrano
EXAMINADOR Ing. Carlos Salvador Gordillo García

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 DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO,

tema que me fuera asignado por la Dirección de la Escuela de Ingeniería Civil, con fecha 27 de mayo de 2008.

Werner Eduardo Ramírez Oajaca

ORIGINAL

Universidad de San Carlos de Guatemala Facultad de Ingeniería



Guatemala 07 de octubre de 2009. Ref.EPS.DOC.1425.10.09.

Inga. Norma Ileana Sarmiento Zeceña de Serrano Directora Unidad de EPS Facultad de Ingeniería Presente

Estimada Ingeniera Sarmiento Zeceña.

Por este medio atentamente le informo que como Asesor-Supervisor de la Práctica del Ejercicio Profesional Supervisado (E.P.S.), del estudiante universitario Werner Eduardo Ramírez Oajaca de la Carrera de Ingeniería Civil, con carné No. 199910761, procedí a revisar el informe final, cuyo título es "DISEÑO DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO".

En tal virtud, LO DOY POR APROBADO, solicitándole darle el trámite respectivo.

Sin otro particular, me es grato suscribirme.

Atentamente,

"Id y Enseñad a Todos"

c.c. Archivo LGAV/ra

ORIGINAL

Universidad de San Carlos de Guatemala Facultad de Ingeniería



Guatemala, 07 de octubre de 2009. Ref.EPS.D.656.10.09

Ing. Sydney Alexander Samuels Milson Director Escuela de Ingeniería Civil Facultad de Ingeniería Presente

Estimado Ingeniero Samuels Milson.

Por este medio atentamente le envío el informe final correspondiente a la práctica del Ejercicio Profesional Supervisado, (E.P.S) titulado "DISEÑO DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO" que fue desarrollado por el estudiante universitario Werner Eduardo Ramírez Oajaca, quien fue debidamente asesorado y supervisado por el Ing. Luis Gregorio Alfaro Véliz.

Por lo que habiendo cumplido con los objetivos y requisitos de ley del referido trabajo y existiendo la aprobación del mismo por parte del Asesor -Supervisor de EPS, en mi calidad de Directora apruebo su contenido solicitándole darle el trámite respectivo.

Sin otro particular, me es grato suscribirme.

Atentamente,

"Id y Enseñad a Todos"

Inga. Norma Îleana Sarmiento Zeceffa de Serrano

Directora Unidad

iniversidad de San Carlos de Guate

DIRECCIÓN Unidad de Prácticas de Ingeniería y EPS

Facultad de Ingenieria

NISZ/ra

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



Guatemala, 9 de octubre de 2009

Ingeniero
Sydney Alexander Samuels Milson
Director de la Escuela de Ingeniería Civil
Facultad de Ingeniería
Presente

Estimado Ing. Samuels.

Le informo que he revisado el trabajo de graduación DISEÑO DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO, desarrollado por el estudiante de Ingeniería Civil Werner Eduardo Ramírez Oajaca, quien contó con la asesoría del Ing. Luis Gregorio Alfaro Véliz.

Considero este trabajo bien desarrollado y representa un aporte para la comunidad del área y habiendo cumplido con los objetivos del referido trabajo doy mi aprobación al mismo solicitando darle el trámite respectivo.

Atentamente,

ID Y ENSEÑAD A TODOS

Ing. Rafael Enrique Morales Ochoa Revisor por el Departamento de Hidráulica

HIDRAULICA USAC

FACULTAD DE INGENIERIA

DEPARTAMENTO

/bbdeb.

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



El Director de la Escuela de Ingeniería Civil, después de conocer el dictamen del Asesor Ing. Luis Gregorio Alfaro Véliz y de la Directora de la Unidad de E.P.S. Inga. Norma Ileana Sarmiento Zeceña, al trabajo de graduación del estudiante Werner Eduardo Ramírez Oajaca, titulado DISEÑO DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO, da por este medio su aprobación a dicho trabajo.

Mgter. Ing. Sydney Alexander Samuels Milson

ESCUELA DE INGENHERIA CIVIL

CULTAD DE INGENIE

Guatemala, octubre 2009.

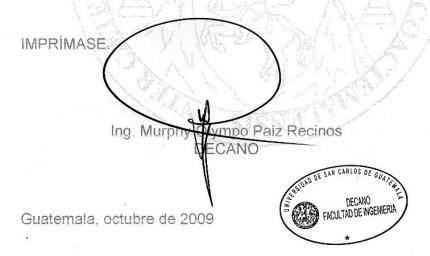
/bbdeb.

Universidad de San Carlos de Guatemala



Ref. DTG.426.2009

El Decano de la Facultad de Ingeniería de la Universidad de San Carlos de Guatemala, luego de conocer la aprobación por parte del Director de la Escuela de Ingeniería Civil, al trabajo de graduación titulado: DISEÑO DE LOS SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LAS COMUNIDADES DE SAN FRANCISCO Y LA PINADA, EN EL MUNICIPIO DE SAN ANDRÉS ITZAPA, DEPARTAMENTO DE CHIMALTENANGO, presentado por el estudiante universitario Werner Eduardo Ramírez Oajaca, autoriza la impresión del mismo.



/gdech

ACTO QUE DEDICO A:

DIOS

Ser supremo, de infinita misericordia, que gracias a su voluntad, se culmina esta etapa tan valiosa en mi existencia.-

Mi madre

Fortaleza de mi familia, inagotable fuente de fuerza y amor indispensables para levantar la frente, mirar hacia delante y enfrentar la vida con valor.-

Mi padre

Por su constante apoyo, confianza y comprensión, gracias por ser ejemplo de perseverancia y optimismo.-

Mi esposa

Infinitas gracias por su paciencia e incondicional apoyo, gracias por su inmenso amor, que ha sabido devolverme la voluntad y la esperanza cuando éstas se están alejando y gracias por no permitirme desmayar en el difícil camino de la vida.-

Mi hijo

Producto de mi amor, maravilloso descendiente que reverdece, florece y se proyecta hacia el futuro, siendo en el presente mi mayor fuente de inspiración.-

Mi hermana y cuñados

Por su orientación, ayuda y colaboración.-

Mis abuelos

Que en el cielo se llenen de alegría y desde allá me envíen bendiciones y la sabiduría para continuar por un buen camino en mi vida.-

Mis tíos, primos y sobrinos Que sientan la dicha que un miembro más ha puesto en alto el nombre de nuestra familia. Y que mi triunfo sea un orgullo para todos ellos.-

Mis suegros

Por confiar en mí y brindarme su apoyo incondicional cuando más lo requerí.-

Mis amigos

A todos por nombre, gracias por su invaluable apoyo incondicional y amistad.-

AGRADECIMIENTOS A:

Ing. Luis Alfaro Véliz

Por su incondicional apoyo y valiosa asesoría en la realización del presente trabajo de graduación y por la confianza brindada hacia mi persona.

Dr. Javier Oajaca García Por su grande e invaluable apoyo directo e indirecto, el cual me otorga la oportunidad de lograr esta meta tan importante en mi vida, mil gracias.

La Universidad de San Carlos de Guatemala

Alma Mater que me brindó un espacio en sus aulas, que muchos otros anhelaron poder ocupar.

ÍNDICE GENERAL

INDICE DE ILUSTRACIONES							
LIST	TA DE S	ÍMBOLO	DS .	VII			
GLC	SARIO			IX			
RESUMEN							
OBJETIVOS							
INTF	RODUC	CIÓN		XIX			
1.	FASE I	DE INVE	STIGACIÓN				
1.1.	Mono	grafía d	e las comunidades de San Francisco y La Pinada	1			
		1.1.1.	Descripción del lugar	1			
		1.1.2.	Ubicación y localización	1			
		1.1.3.	Vías de acceso	3			
		1.1.4.	Topografía del lugar	3			
		1.1.5.	Población e idioma	4			
		1.1.6.	Actividad económica	5			
		1.1.7.	Clima	6			
	1.2.	Diagnó	stico sobre necesidades de las comunidades.	6			
		1.2.1.	Descripción de las necesidades	6			
		1.2.2.	Análisis y priorización de las necesidades	7			

2. FASE DE SERVICIO TÉCNICO PROFESIONAL

2.1.	Descri	pción de l	os proye	ectos	9	
2.2.	Levant	tamiento t	opográfi	со	10	
	2.2.1.	Planime	etría		10	
	2.2.2.	Altimetr	ía		10	
2.3.	Diseño	de los si	stemas o	de alcantarillado sanitario	11	
	2.3.1. Descripción del sistema a usar					
	2.3.2. Trazo de la red					
	2.3.3.	Período	de dise	ño	11	
	2.3.4.	Paráme	tros de d	diseño del sistema	12	
		2.3.4.1.	Poblaci	ón de diseño	12	
		2.3.2.2.	Dotació	on	12	
		2.3.2.3.	Factor	de retorno	13	
		2.3.2.4.	Caudal	sanitario	13	
		2.3	.2.4.1.	Caudal doméstico	13	
		2.3	.2.4.2.	Caudal de infiltración	14	
		2.3	.2.4.3.	Caudal de conexiones ilícitas	14	
		2.3	.2.4.4.	Caudal comercial e industrial	15	
		2.3.2.5.	Caudal	de diseño	15	
		2.3	.2.5.1.	Factor de caudal medio	15	
		2.3	.2.5.2.	Factor de Harmond	16	
		2.3.2.6.	Velocid	ades máximas y mínimas	16	
		2.3.2.7.	Diámet	ros mínimos de las tuberías	17	
		2.3.2.8.	Relacio	nes hidráulicas	17	
		2.3.2.9.	Profund	didades de las tuberías	21	
		2.3.2.10.	Cotas I	nvert	22	
		2.3.2.11.	Obras k	pásicas	25	

	2.3	.2.11.1.	Colectores	25
	2.3	.2.11.2.	Pozos de visita	25
	2.3	.2.11.3.	Conexiones domiciliares	26
	2.3.2.12.	Descar	ga	28
	2.3.2.13.	Elabora	ción de planos	28
2.3.5.	Diseño	de la red	de alcantarillado	29
	2.3.5.1.	Ejemplo	diseño de tramo	29
2.3.6.	Evaluad	ción de im	pacto ambiental	34
2.3.7.	Evaluad	ción socio	económica	37
	2.3.7.1.	Valor pre	esente neto	37
	2.3.7.2.	Tasa inte	erna de retorno	40
2.3.8.	Progran	na de mar	ntenimiento del sistema	42
	2.3.8.1.	Técnicas	de limpieza del sistema	43
2.3.9.	Presup	uesto de la	os diseños de drenaje	45
	2.3.9.1.	Presupu	esto proyecto San Francisco	45
	2.3.9.2.	Cronogra	ama de ejecución San Francisco	53
	2.3.9.3.	Presupu	esto proyecto La Pinada	54
	2.3.9.4.	Cronogra	ama de ejecución La Pinada	61
CONCLUSIONES				63
RECOMENDACIO	NES			65
BIBLIOGRAFÍA				67
APÉNDICE				69

ÍNDICE DE ILUSTRACIONES

FIGURAS

1.	Ubicación del municipio de San Andrés Itzapa,					
	Chimaltenango en la hoja cartográfica 2059 IV,					
	Serie E754 de la edición 2NGA, del IGN Escala 1:50,000	2				
2.	Caso especial de cota invert	24				
3.	Partes principales de un pozo de visita	26				
4.	Principales partes de una conexión domiciliar	27				
	TABLAS					
I	Población total comunidad San Francisco	4				
II	Población total comunidad La pinada	5				
Ш	Elementos hidráulicos de una sección transversal circular	19				
IV	Ancho libre de zanja según profundidad y diámetro (m)	21				
V	Profundidad mínima de cota invert (m)	23				
VI	Tabulación de datos de operación proyecto San Francisco	38				
VII	Tabulación de datos de operación proyecto La Pinada	39				
VIII	Métodos de limpieza de alcantarillado sanitario	43				

LISTA DE SÍMBOLOS

Msnm Metros sobre nivel del mar

P.V.C. Material fabricado a base de cloruro de polivinilo

Lts/hab/día Litros por habitante por día

v Velocidad del flujo dentro de la tubería

V Velocidad del flujo a sección llena

d Altura del tirante de agua dentro de la tubería

D Diámetro de la tubería

v/V Relación de velocidades

d/D Relación de diámetros

q/Q Relación de caudales

m/s metros por segundo

S Pendiente

PV Pozo de visita

DH Distancia horizontal

PU Precio unitario

MI Metro lineal

Lts/s Litros por segundo

Qinf Caudal de infiltración

Qdom Caudal domiciliar

Qci Caudal de conexiones ilícitas

Qcom Caudal comercial

Qind Caudal industrial

INFOM Instituto de Fomento Municipal

GLOSARIO

Acero de refuerzo

Aleación de hierro más carbono en forma de barras corrugadas en algunos casos lisas que asociadas con el concreto absorben cualquier clase de esfuerzo.

Agua contaminada

Es aquella que contiene organismos patógenos.

Aguas negras

En su aceptación más amplia, el agua suministrada a una población, que habiéndose aprovechado para diversos usos, ha quedado inpurificada.

Altimetría

Parte de la topografía que enseña a medir las alturas.

Bases de diseño

Conjunto de datos para las condiciones finales e intermedios de diseño, que sirven para el dimensionamiento de los procesos de tratamiento.

Banco de marca

Es el lugar que tiene un punto fijo cuya elevación se toma como referencia para determinar la altura de otros puntos. Coeficiente de escorrentía

Número que relaciona la cantidad de agua pluvial que va a la alcantarilla.

Caja de registro

Recipientes colocados en la acera para recibir y conectar, interna y externa respectivamente, el sistema de tubería de drenaje.

Candela

Receptáculo donde se reciben las aguas negras provenientes del interior de una vivienda y que conduce al sistema de drenaje.

Caudal comercial

Volumen de aguas negras que se desechan en los comercios.

Caudal doméstico

Es el caudal de aguas negras que se desechan en las viviendas.

Caudal industrial

Volumen de aguas negras que se desechan en la industria.

Caudal de diseño Es la suma de los caudales que pasan por una

sección de la alcantarilla.

Caudal de infiltración Es el caudal de agua superficial que se infiltra por las

paredes del sistema.

Colector Conjunto de tuberías, canales, pozos de visita y

obras accesorios que sirven para el desalojo de

aguas negras o de lluvia (pluvial).

Conexión domiciliar Tubería que conduce las aguas negras desde la

candela hasta el colector principal.

Contaminación Efecto nocivo sobre el medio ambiente que afecta a

todos los seres vivos.

Cota invert Cota o altura de la parte inferior del tubo ya instalado.

Criterios de diseño Normas o guías de Ingeniería que especifican

objetivos, bases y límites que debe cumplir el

proceso de diseño, estructura o componente de un

sistema.

Curva de nivel Línea que une puntos de una misma elevación, sin

pasar sobre otra.

Densidad de vivienda Relación existente entre el número de viviendas por

unidad de área.

Descarga Lugar donde se vierten las agua negras provenientes

de un colector, las cuales pueden estar crudas o

tratadas.

Factor de caudal medio Relación entre la suma de los caudales y los

habitantes a servir.

Factor de Harmond Factor de seguridad para las horas pico, está en

relación con la población.

Factor de retorno Porcentaje de agua potable que después de utilizada

va al sistema de drenaje.

Factor de rugosidad Factor que expresa que tan lisa es una superficie.

Fórmula de Manning

Fórmula utilizada para determinar la velocidad de un flujo a cielo abierto, relaciona la rugosidad de la superficie, la pendiente y el radio hidráulico de la sección.

Período de diseño

Período de tiempo durante el cual el sistema prestará un servicio suficiente.

Pozo de visita

Estructura subterránea que sirve para cambiar de dirección, pendiente, diámetro, unión de tubería y para iniciar un tramo de drenaje.

Red de alcantarillado

Red de tuberías, canales pozos de visita y obras accesorios que sirven para desalojar aguas negras.

Tirante

Altura de las aguas negras o pluviales dentro de una alcantarilla

Topografía

Ciencia y arte de determinar posiciones relativas de puntos situados encima de la superficie terrestre, sobre dicha superficie y debajo de la misma.

RESUMEN

El presente informe final es el resultado del Ejercicio Profesional Supervisado, el cual trata sobre proyectos planificados en diferentes comunidades, dando como resultado: Diseño de los sistemas de alcantarillado sanitario para las comunidades de San Francisco y La Pinada, en el municipio de San Andrés Itzapa, departamento de Chimaltenango.

En la primera fase, se realizó un estudio monográfico para priorizar los proyectos de las comunidades en mención, contando con el apoyo de la municipalidad y de los comités de desarrollo comunitario, para proporcionar los datos y la información necesaria para identificar los proyectos de mayor necesidad. Se seleccionaron los diseños de alcantarillado sanitario en las comunidades de San Francisco y La Pinada.

En la segunda fase, se establece en forma detallada, cada uno de los aspectos técnicos y específicos que se utilizaron para la elaboración de los proyectos mencionados; también se presentan los presupuestos para la ejecución de cada uno de ellos, en el apéndice se presentan los cálculos hidráulicos y los planos correspondientes a cada proyecto.

OBJETIVOS

General

Desarrollar el diseño de los sistemas de alcantarillado sanitario para las comunidades de San Francisco y La Pinada, en el municipio de San Andrés Itzapa, departamento de Chimaltenango.

Específicos:

- Realizar un diagnóstico de tipo monográfico que contenga un estudio social y económico, para detectar cuáles son las necesidades de mayor prioridad en las comunidades.
- 2. Aplicar los conceptos y métodos propios de la Ingeniería Civil, en el diseño de proyectos de alcantarillado sanitario.
- 3. Mejorar el desarrollo socio-económico del municipio y de los pobladores de las comunidades a beneficiar.

INTRODUCCIÓN

El Ejercicio Profesional Supervisado (EPS) brinda la oportunidad de aplicar los conocimientos obtenidos a los largo del proceso de aprendizaje académico, aplicando soluciones a problemas reales, ya que la mayoría de las comunidades a nivel nacional carecen de servicios básicos, tal es el caso de las comunidades de San Francisco y La Pinada en el municipio de San Andrés Itzapa, contribuyendo de esta forma a solucionar algunas de las necesidades que afrontan las comunidades mencionadas.

En coordinación con la municipalidad de San Andrés Itzapa y con los comités de desarrollo comunitario de las comunidades de San Francisco y La Pinada, se realizó un diagnóstico para determinar las necesidades más urgentes en cuanto a servicios básicos, donde sobresalieron los proyectos de alcantarillado sanitario en las comunidades de San Francisco y La Pinada.

Con estos proyectos se pretende disminuir las necesidades y beneficiar a las comunidades con un sistema de alcantarillado sanitario, con el objetivo de contribuir al desarrollo integral y mejorar las condiciones de salud de los habitantes, aplicando los conceptos y métodos correspondientes a la Ingeniería Civil.

1. FASE DE INVESTIGACIÓN

1.1. Monografía de las comunidades de San Francisco y La Pinada

1.1.1. Descripción del lugar

El municipio de San Andrés Itzapa está constituido por el casco urbano, cinco cantones: San Pedro y San Pablo, San Antonio, Santísima Trinidad, San Cristóbal El Llano, San Lorenzo; y nueve aldeas: San José Calderas, Yerba Buena, El Aguacate, San José Los Corrales, San José Cajahualtén, Chicazanga, Chimacoy, Panimaquin, Xeparquiy.

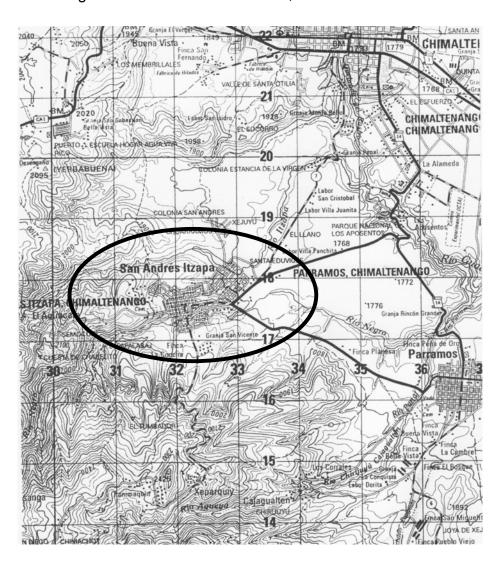
La comunidad de San Francisco se localiza dentro del cantón San Cristóbal El Llano y la comunidad La Pinada pertenece al cantón San Pedro y San Pablo. Ambas comunidades cuentan con su respectivo consejo comunitario de desarrollo (Cocode), los cuales son la autoridad encargada de todas las situaciones relacionadas a las comunidades.

1.1.2. Ubicación y localización

El municipio de San Andrés Itzapa se encuentra a siete kilómetros al suroeste de la cabecera departamental de Chimaltenango, a cincuenta y nueve kilómetros al oeste de la ciudad capital de Guatemala. Está ubicado entre las latitudes de 14º 36′50" y 14º 38′00" al norte del Ecuador, y entre las longitudes de 90º 49′48" y 90º 51′16" al oeste del meridiano de Greenwich.

La comunidad de San Francisco se encuentra ubicada a dos kilómetros hacia el noreste del parque central del municipio de San Andrés Itzapa y la comunidad de La Pinada a un kilómetro hacia el noroeste del mismo.

Figura 1. Ubicación del municipio de San Andrés Itzapa, Chimaltenango en la hoja cartográfica 2059 IV, serie E754 de la edición 2NGA, del Instituto Geográfico Nacional. Escala 1:50,000.



1.1.3. Vías de acceso

Partiendo de la carretera interamericana en el kilómetro cincuenta y tres en la ciudad de Chimaltenango, esta ubicado el cruce hacia el balneario Los Aposentos y luego de recorrer cuatro kilómetros hacia el pueblo de Parramos, se encuentra el acceso a la carretera que conduce a San Andrés Itzapa, todo el anterior recorrido es carretera de dos vías totalmente asfaltado. Existen además vías de menor categoría que conducen directamente a otras ciudades de Chimaltenango, como a El Sitán, Acatenango, La Soledad y Parramos. El camino hacia las comunidades de San Francisco y La Pinada es en parte adoquinado y de terracería, el cual es transitable durante todo el año.

1.1.4. Topografía del lugar

San Andrés Itzapa está localizado en una extensa ladera que desemboca las aguas pluviales al litoral del pacífico, pasándolo entre los volcanes de Agua y de Fuego. Los ríos de mayor caudal son El Negro y La Virgen. El municipio esta localizado a 1,850 metros sobre el nivel del mar y ocupa colinas de perfil suave, la orografía hacia el norte y este de la población es plana. El resto del municipio es quebrado con montañas que van desde 2,000 hasta 2,668 metros como en el cerro Soco.

La comunidad de San Francisco está ubicada sobre una montaña suave con alturas que oscilan desde 1,772 metros sobre el nivel del mar hasta 1,825 metros sobre el nivel del mar en su punto más alto. Así también la conducción del alcantarillado sanitario en la comunidad de La Pinada se localiza en una quebrada de pendiente ligeramente suave que oscila entre 1,825 metros sobre el nivel del mar hasta 1,870 metros sobre el nivel del mar en su punto más alto.

1.1.5. Población e idioma

La población está conformada en su mayoría por indígenas de la etnia Kaqchiquel los cuales hablan dicho idioma y por población ladina que utilizan el idioma Español. La mayoría de la población es de religión católica. La iglesia católica está ubicada frente al mercado municipal. Existen también otras iglesias denominadas religiosas tales como la evangélica, adventista, mormona, sabática, etc.

Según datos obtenidos en la municipalidad de San Andrés Itzapa y en visitas de campo se determinó que la población en la comunidad de San Francisco es de 882 habitantes, así mismo la población correspondiente para la comunidad de La Pinada es de 749 habitantes, distribuido en las siguientes tablas:

Tabla I. Población total Comunidad San Francisco				
	Número de habitantes			
Grupo por edad	Hombres	Mujeres	Total	
De 0 a 4 años	41	39	80	
De 5 a 9 años	36	42	78	
De 10 a 14 años	42	31	73	
De 15 a 19 años	46	48	94	
De 20 a 24 años	38	26	64	
De 25 a 34 años	55	56	111	
De 35 a 44 años	53	42	95	
De 45 a 54 años	57	42	99	
De 55 a 64 años	45	45	90	
De 65 años o más	43	55	98	
Total de habitantes				

Fuente: Municipalidad de San Andrés Itzapa.

Tabla II. Población total Comunidad La Pinada				
	Número de habitantes			
Grupo por edad	Hombres	Mujeres	Total	
De 0 a 4 años	31	34	65	
De 5 a 9 años	60	61	121	
De 10 a 14 años	54	66	120	
De 15 a 19 años	43	49	92	
De 20 a 24 años	29	32	61	
De 25 a 34 años	41	45	86	
De 35 a 44 años	28	24	52	
De 45 a 54 años	35	31	66	
De 55 a 64 años	17	11	28	
De 65 años o más	27	34	58	
Total de habitantes				

Fuente: Municipalidad de San Andrés Itzapa.

1.1.6. Actividad económica

Una parte de los habitantes se dedican al cultivo de productos agrícolas tales como aguacate, remolacha, arveja china, cebollín, repollo, moras y ejotes, otra ocupación de los habitantes es el pastoreo del ganado y comercio de productos lácteos y en la artesanía sobresale la realización de instrumentos de cuero como mecapales, vainas, fundas, artículos de jade, mesas y sillas. Es importante mencionar también que en los últimos años se han instalado empresas maquiladoras de textiles, las cuales emplean buena parte la población económicamente activa del área.

1.1.7. Clima

San Andrés Itzapa se está localizado a 1,850 metros sobre el nivel del mar, a cinco kilómetros de distancia de la estación meteorológica de La Alameda ICTA, del Instituto Nacional de Sismología, Vulcanología, Meteorología e Hidrología INSIVUMEH, la temperatura promedio anual es de 15° centígrados con picos de hasta 27.5° centígrados en la época más cálida y de hasta 6.2° centígrados en la más fría. Su humedad relativa promedio es de 80%. El viento sopla con predominancia al suroeste con una velocidad promedio anual de 5 km/h. La precipitación anual promedio está entre 1,000 y 1,500 mm de lluvia, con un promedio de 100 días lluviosos durante el año.

1.2. Diagnóstico sobre necesidades de las comunidades

1.2.1. Descripción de las necesidades

El proceso de identificación de necesidades, alternativas de solución y priorización de los proyectos comunitarios se han desarrollado a través de reuniones de los pobladores de las comunidades quienes han manifestado la situación actual y futura de sus comunidades y han descrito los proyectos que deben ser atendidos por las autoridades para lograr el desarrollo comunitario.

En la comunidad de San Francisco, las necesidades expresadas:

- 1. Implementación de un sistema general de alcantarillado sanitario.
- 2. Implementación de unidad mínima de salud
- 3. Construcción de un salón comunal
- 4. Pavimentación de sus calles.

En la comunidad de La pinada, las necesidades expresadas de forma general son:

- 1. Ampliación del sistema de alcantarillado sanitario.
- 2. Ampliación del sistema de agua potable.
- 3. Implementación de unidad mínima de salud
- 4. Pavimentación de sus calles.

1.2.2. Análisis y priorización de las necesidades

Uno de los problemas que es necesario resolver es la evacuación de las aguas residuales de origen doméstico, por medio de un sistema de alcantarillado sanitario que pueda servir a todas las viviendas en las comunidades. Se plantea la necesidad de planificar los sistemas de alcantarillado sanitario que recolecten las aguas provenientes de las viviendas y las conduzca a través de colectores para luego ser vertidas a ríos de aguas negras, aunque se tiene previsto en el futuro realizar el desfogue con un tratamiento adecuado.

2. FASE DE SERVICIO TÉCNICO PROFESIONAL

2.1. Descripción de los proyectos

El área urbana del municipio de San Andrés Itzapa tiene los servicios básicos de energía eléctrica, red de telefonía, agua potable y drenajes combinados. Las calles generalmente están adoquinadas y asfaltadas. En las aldeas y cantones las vías de acceso son de caminos de tierra, sin embargo cuentan con energía eléctrica y servicio de agua potable, pero no poseen alcantarillado sanitario para aguas negras.

El proyecto para la comunidad de San Francisco, consiste en diseñar el alcantarillado sanitario aplicando normas de diseño del INFOM con un período de diseño de 30 años, tomando en cuenta una dotación de 125 lts/hab/día, con un factor de retorno de 0.75. La cantidad actual de viviendas a servir es de 126 con una densidad poblacional de 7 habitantes por vivienda y una tasa de crecimiento de 5.19%.

El alcantarillado sanitario está integrado de la siguiente manera: posee una longitud total de 4,410.51 ml, 54 pozos de visita de diversas profundidades especificadas en los planos constructivos y fabricados de ladrillo tayuyo de punta, 126 conexiones domiciliares, la tubería a utilizar será de PVC Novafort norma ASTM F-949 de 6", 8" y 10".

Así también, el proyecto para la comunidad de La Pinada consiste en diseñar el alcantarillado sanitario aplicando normas de diseño del INFOM con un período de diseño de 30 años, tomando en cuenta una dotación de 125lts/hab/día, con un factor de retorno de 0.75.

La cantidad actual de viviendas a servir es de 107 con una densidad poblacional de 7 habitantes por vivienda y una tasa de crecimiento de 5.19%. El alcantarillado sanitario está integrado de la siguiente manera: posee una longitud total de 567.97 ml, 13 pozos de visita de diversas profundidades especificadas en los planos constructivos y fabricados de ladrillo tayuyo de punta, la tubería a utilizar será de PVC Novafort norma ASTM F-949 de 12".

2.2. Levantamiento topográfico

2.2.1. Planimetría

Esta definida como el conjunto de trabajos necesarios para representar gráficamente la superficie de la tierra, tomando como referencia el Norte para su orientación. En la medición de planimetría de los proyectos se utilizó el método de conservación del azimut, que consiste en tomar un azimut inicial referido al norte y fijando éste con una vuelta de campana en la vista atrás se toma la medida hacia la siguiente estación. Se utilizó éste método por ser muy exacto, utilizando para ello, un teodolito de precisión marca wild T16, una plomada, cinta métrica y estacas. Los resultados finales para ambos proyectos se muestran en el apéndice.

2.2.2. Altimetría

Son los trabajos necesarios para representar sobre el plano horizontal la tercera dimensión sobre el terreno, definiendo las diferencias de nivel existentes entre los puntos de un terreno o construcción, para ello es necesario medir distancias verticales, ya sea directa o indirectamente, a todo éste procedimiento se le llama nivelación.

2.3. Diseño de los sistemas de alcantarillado sanitario

2.3.1. Descripción del sistema a usar

El sistema a diseñar será de alcantarillado sanitario, el cual es de gran importancia ya que se dotará por primera vez a los habitantes de los servicios de drenaje y saneamiento, proporcionándoles una mejor calidad de vida, ayudando a tener un medio ambiente más sano eliminando las descargas de aguas negras no tratadas. El Instituto de Fomento Municipal recomienda que en poblaciones que no cuenten con ningún sistema anterior al que se esta diseñando, se harán sistemas de alcantarillado sanitario en el cual no se incluirán los caudales de agua de Iluvia.

2.3.2. Trazo de la red

Al realizar la selección de la ruta que seguirá el agua residual se deben considerar aspectos como: iniciar el recorrido de los puntos que tengan las cotas más altas y dirigir el flujo hacia las cotas más bajas; para el diseño se debe seguir la pendiente del terreno para evitar una excavación profunda.

2.3.3. Período de diseño

El sistema de alcantarillado sanitario será proyectado para llenar adecuadamente su función durante el periodo de 30 años a partir de la fecha en que se desarrolle el diseño, para considerarlo se tomará en cuenta la vida útil de todos los materiales, población de diseño, comportamiento de la obra y posibilidades de ampliación de acuerdo a la necesidad que se tenga.

2.3.4. Parámetros de diseño del sistema

2.3.4.1. Población de diseño

Para estimar la población de diseño, se utilizó el método geométrico, involucrando en forma directa a la población actual que tributará al sistema de drenaje y la tasa de crecimiento del lugar.

Con los datos obtenidos del Instituto Nacional de Estadística se puede calcular la población futura del área, ya que se necesita tener además el conocimiento de la tasa de crecimiento del municipio, ésta debe estar bajo una base historial de mucha información y confiabilidad de censos del lugar. Para el municipio de San Andrés Itzapa, Chimaltenango la tasa de crecimiento poblacional es de 5.19%; entonces aplicando la siguiente fórmula se obtiene:

$$P_f = P_0 (1 + r)^n$$

Donde: P_f = Población futura

 P_0 = Población actual

r = Tasa de crecimiento poblacional

n = Período de diseño

2.3.2.2. **Dotación**

Es la cantidad de agua asignada en un día a cada usuario. Se expresa en litros por habitante por día. De acuerdo con los datos obtenidos en la municipalidad de san Andrés Itzapa, se estima una dotación de 125 litros por habitante por día.

12

2.3.2.3. Factor de retorno

El factor de retorno del sistema de alcantarillado sanitario es el porcentaje de la dotación inicial de agua que se espera que sea descargada al sistema. Se sabe que no todo el 100% de agua potable que ingresa a cada vivienda regresará a las alcantarillas, se estima un factor de retorno entre el 75% y 90%. El área de influencia del proyecto cuenta con viviendas que en su mayoría poseen patios de tierra, por lo que se consideró un factor de retorno al sistema de drenaje del 75%.

2.3.2.4. Caudal sanitario

Es la suma del caudal doméstico, el caudal de infiltraciones, el caudal de conexiones ilícitas y el caudal comercial e industrial. El caudal sanitario indica la cantidad de flujo que circulará por la tubería del sistema de alcantarillado sanitario.

2.3.2.4.1. Caudal doméstico

Es el agua que, una vez ha sido utilizada por los usuarios, es desechada y conducida hacia la red de alcantarillado. El agua de desecho doméstico está relacionada con la dotación del suministro de agua potable, menos una porción que no será vertida al drenaje. Para tal efecto la dotación de agua potable es afectada por el factor de retorno al sistema. De esta forma el caudal domiciliar o doméstico queda integrado así:

$$Qdom = \frac{Dotaci\'{o}n*No.Hab.futuro*FR}{86,400}$$

2.3.2.4.2. Caudal de infiltración

Es considerado como la cantidad de agua que se infiltra o penetra a través

de las paredes de la tubería, depende de la permeabilidad del suelo, longitud de

la tubería y de la profundidad a la que se coloca la tubería. Cuando la tubería se

encuentra arriba del nivel freático el instituto de fomento municipal recomienda

que se utilice el factor de 0.025 lt / seg, multiplicado por el diámetro en pulgadas

y por la longitud de la red expresada en kilómetros.

Para nuestros diseños el caudal de infiltración será igual a cero, ya que la

tubería que se utilizará será de PVC, la cual es impermeable.

2.3.2.4.3. Caudal de conexiones ilícitas

Corresponde básicamente a la incorporación de las aguas pluviales (de

los techos y patios) a la red sanitaria; se deben evaluar los caudales y

adicionarlos al caudal de diseño. Para su estimación se recomienda calcularlo

como un porcentaje del total de las conexiones domiciliares. El Instituto de

Fomento Municipal toma la conexión ilícita como el 10% del caudal doméstico.

 $Q ci = 0.10 \times Q dom$

Donde:

Q ci = caudal de conexiones ilícitas

Q dom = caudal doméstico

14

2.3.2.4.4. Caudal comercial e industrial

Actualmente no existen comercios o fábricas dentro de las comunidades y no se tiene contemplado destinar alguna área para dicho propósito por lo que el caudal comercial e industrial no serán tomados en cuenta para este diseño.

2.3.2.5. Caudal de diseño

Es el caudal para el cual se diseña un tramo del sistema de alcantarillado sanitario, cumpliendo con los requerimientos de velocidad y tirante hidráulico.

Q dis = No. habitantes x FQM x FH

Donde:

No. hab. = Número de habitantes futuros acumulados

FQM = Factor de caudal medio

FH = Factor de flujo instantáneo o factor de harmond

2.3.2.5.1. Factor de caudal medio

Se utiliza para regular la aportación de caudal en la tubería respecto del tiempo. Esta formado por la sumatoria de todos los caudales que contribuyen al caudal sanitario, dividida entre la cantidad de habitantes a servir. Este factor debe ser mayor a 0.0020 lt/hab/día y menor que 0.0050 lt/hab/día, si por alguna razón el valor calculado estuviera debajo de 0.0020 lt/hab/día se adoptará éste; y si por el contrario el valor calculado estuviera arriba de 0.0050 lt/hab/día se tomará como valor para el diseño 0.0050 lt/hab/día; considerando siempre que los valores no se alejen demasiado de los límites.

El factor de caudal medio esta definido como:

$$FQM = \frac{Qs}{No.Hab.Futuro}$$

Donde:

Qs = Caudal sanitario

Qs = (Qdom + Qinf + Qci + Qcom + Qind)

FQM = factor de caudal medio

2.3.2.5.2. Factor de Harmond

El factor de Harmond o factor de flujo instantáneo, es un factor de seguridad que involucra al número de habitantes a servir en un tramo determinado. Este factor actúa principalmente en las horas pico, es decir, en las horas en que más se utiliza el sistema de drenaje. Se debe calcular para cada tramo de la red. Su fórmula es:

$$FH = \frac{18 + \sqrt{P/1000}}{4 + \sqrt{P/1000}}$$

Donde:

P = población futura

2.3.2.6. Velocidades máximas y mínimas

La velocidad del flujo esta determinada por la pendiente del terreno, o el de la tubería, así como del material de la tubería y del diámetro de la misma, según las normas del instituto nacional de fomento municipal las velocidad mínima con el caudal de diseño será de 0.60 m/seg.; Así también la establece que la velocidad Máxima con el caudal de diseño será de 2.50 m/seg.

La velocidad mínima fijada no permite la decantación de los sólidos pero también, las velocidades altas producen efectos dañinos, debido a que los sólidos en suspensión hacen un efecto abrasivo a la tubería, por tal razón se utilizaron las velocidades especificadas por las normas del INFOM descritas anteriormente.

2.3.2.7. Diámetros mínimos de las tuberías

Según la especificación establecida por el instituto nacional de fomento municipal el diámetro mínimo a utilizar en los colectores de alcantarillados sanitarios será de 6" para tubos de PVC, lo cual se debe a requerimientos de flujo y limpieza y de esta manera se evitarán obstrucciones en la tubería.

En las conexiones domiciliares, el diámetro mínimo será de 4" en PVC y se contempla el uso de un reducidor de 4"x3" como protección de obstrucciones, a la entrada de la conexión, en la candela de registro domiciliar, la cual será de un diámetro mínimo de 12".

2.3.2.8. Relaciones hidráulicas

Para el diseño de secciones y pendientes se utilizarán secciones circulares funcionando como canales a sección parcialmente llena. El máximo que se permite lleno para diseño, es un 74% del diámetro del tubo. Así lo establecen las recomendaciones del Instituto de Fomento Municipal.

El cálculo de la capacidad, velocidad, diámetro y pendiente se hará aplicando la fórmula de Manning en sistema métrico para secciones circulares así:

$$V = \frac{0.03429 * D^{2/3} * S^{1/2}}{n}$$

Donde: V = Velocidad de flujo a sección llena (m/seg)

D = Diámetro de la sección circular (plg)

S = Pendiente de la gradiente hidráulica (m/m)

n = Coeficiente de rugosidad (0.010 para tubería de PVC)

Al realizar el cálculo de las tuberías que trabajan a sección parcialmente llena y poder agilizar de alguna manera los resultados de velocidad y caudal, se relacionan los términos de la sección totalmente llena con los de la sección parcial. Se deberán determinar los valores de la velocidad y caudal a sección llena por medio de las ecuaciones ya establecidas, se procederá a obtener la relación de caudales (q/Q), donde q es el caudal de diseño entre el caudal a sección llena (Q); el resultado obtenido se busca en las tablas de relaciones hidráulicas, donde se podrá encontrar las relaciones (v/V) y (d/D).

Tabla III. Datos aproximados para elementos hidráulicos de una sección transversal circular

d/D	a/A	v/V	q/Q	
0.0100	0.0017	0.088	0.00015	
0.0125	0.0237	0.103 0.000		
0.0150	0.0031	0.116	0.00036	
0.0175	0.0039	0.129	0.00050	
0.0200	0.0048	0.141	0.00067	
0.0225	0.0057	0.152	0.00087	
0.0250	0.0067	0.163	0.00108	
0.0275	0.0077	0.174	0.00134	
0.0300	0.0087	0.184	0.00161	
0.0325	0.0099	0.194	0.00191	
0.0350	0.0110	0.203	0.00223	
0.0375	0.0122	0.212	0.00258	
0.0400	0.0134	0.221	0.00223	
0.0425	0.0147	0.230	0.00338	
0.0450	0.0160	0.239	0.00382	
0.0475	0.0173	0.248	0.00430	
0.0500	0.0187	0.256	0.00479	
0.0525	0.0201	0.264	0.00531	
0.0550	0.0215	0.273	0.00588	
0.0575	0.0230	0.271 0.000		
0.0600	0.0245	0.289	0.00708	
0.0625	0.0260	0.297	0.00773	
0.0650	0.0276	0.305	0.00841	
0.0675	0.0292	0.312	0.00910	
0.0700	0.3080	0.320	0.00985	
0.0725	0.0323	0.327	0.01057	
0.0750	0.0341	0.334	0.01138	
0.0775	0.0358	0.341	0.01219	
0.0800	0.0375	0.348	0.01304	
0.0825	0.0392	0.355	0.01392	
0.0850	0.0410	0.361	0.01479	
0.0875	0.0428	0.368	0.01574	

d/D			q/Q		
0.0100	0.5396	0.408	0.02202		
0.1050	0.05584	0.414	0.02312		
0.1075	0.05783	0.42	0.02429		
0.1100	0.05986	0.426	0.02550		
0.1125	0.06186	0.432	0.02672		
0.1150	0.06388	0.439	0.02804		
0.1175	0.06591	0.444	0.02926		
0.1200	0.06797	0.450	0.03059		
0.1225	0.07005	0.456	0.03194		
0.1250	0.07214	0.463	0.03340		
0.1275	0.07426	0.468	0.03475		
0.1300	0.0764	0.473	0.03614		
0.1325	0.07855	0.479	0.036763		
0.1350	0.08071	0.484	0.03906		
0.1375	0.08509	0.495	0.40620		
0.1400	0.08509	0.495	0.00430		
0.1425	0.08732	0.501	0.04375		
0.1450	0.09129	0.507	0.04570		
0.1475	0.09129	0.511	0.04665		
0.1500	0.09406	0.517	0.04863		
0.1525	0.09638	0.522	0.05031		
0.1550	0.09864	0.528	0.05208		
0.1575	0.10095	0.533	0.05381		
0.1600	0.10328	0.538	0.05556		
0.1650	0.3080	0.548	0.05916		
0.1700	0.10796	0.327	0.01057		
0.1750	0.117954	0.568	0.06677		
0.1800	0.12241	0.577	0.07063		
0.1850	0.12733	0.587 0.074			
0.1900	0.13229	0.696 0.0788			
0.1950	0.13725	0.601	0.08304		
0.2000	0.14238	0.615	0.08756		

Continuación Tabla III.

d/D	a/A	v/V	q/Q
0.2200	0.01631	0.651	0.10619
0.2250	0.1684	0.659	0.11098
0.2300	0.1436	0.669	0.11611
0.2350	0.1791	0.676	0.12109
0.2400	0.1846	0.684	0.12623
0.2450	0.1900	0.692	0.13148
0.2500	0.1955	0.702	0.13726
0.2600	0.2066	0.716	0.14793
0.2700	0.2178	0.730	0.15902
0.3000	0.2523	0.776	0.19580
0.3100	0.2640	0.790	0.20858
0.3200	0.2459	0.804	0.22180
0.3300	0.2879	0.817	0.23516
0.3400	0.2998	0.830	0.24882
0.3500	0.3123	0.843	0.26327
0.3600	0.3241	0.856	0.27744
0.3700	0.3364	0.868	0.29197
0.3800	0.3483	0.879	0.30649
0.3900	0.3611	0.891	0.32172
0.4000	0.3435	0.902	0.33693
0.4100	0.3860	0.913	0.35246
0.4200	0.3986	0.921	0.36709
0.4400	0.4238	0.943	0.39963
0.4500	0.4365	0.955	0.41681
0.4600	0.4991	0.964	0.43296
0.4800	0.4745	0.983	0.46647
0.4900	0.4874	0.991	0.48303
0.5000	0.5000	1.000	0.50000
0.5100	0.5126	1.009	0.51719
0.5200	0.5255	1.016	0.53870
0.5300	0.5382	1.023	0.55060
0.5400	0.5509	1.029	0.56685

d/D	d/D a/A		q/Q		
0.5900	0.6140	1.07	065488		
0.6000	0.6265	1.07	0.64157		
0.6100	0.6389	1.08	0.68876		
0.6200	0.6513	1.08	0.70537		
0.6300	0.6636	1.09	0.72269		
0.6400	0.6759	1.09	0.73947		
0.6500	0.6877	1.10	0.75510		
0.6600	0.7005	1.10	0.44339		
0.6700	0.7122	1.11	0.78913		
0.7000	0.7477	1.12	0.85376		
0.7100	0.7596	1.12	0.86791		
0.7200	0.7708	1.13	0.88384		
0.7300	0.7822	1.13	0.89734		
0.7400	0.7934	1.13	0.91230		
0.7500	0.8045	1.13	0.92634		
0.7600	0.8154	1.14	0.93942		
0.7700	0.5262	1.14	0.95321		
0.7800	0.8369	1.39	0.97015		
0.7900	0.8510	1.14	0.98906		
0.8000	0.8676	1.14	1.00045		
0.8100	0.8778	1.14	1.00045		
0.8200	0.8776	1.14	1.00965		
0.8400	0.8967	1.14	1.03100		
0.8500	0.9059	1.14	1.04740		
0.8600	0.9149	1.14	1.04740		
0.8800	0.9320	1.13	1.06030		
0.8900	0.9401	1.13	1.06550		
0.9000	0.948	1.12	1.07010		
0.9100	0.9554	1.12	1.07420		
0.9200	0.9625	1.12	1.07490		
0.9300	0.9692	1.11	1.07410		

2.3.2.9. Profundidades de las tuberías

La profundidad de la parte superior de la tubería, con respecto al nivel de la superficie se recomienda que sea de 1.00 metro como mínimo, para evitar que las cargas vivas dañen la tubería. La pendiente en los tramos de la red de alcantarillado debe ajustarse para seguir un perfil similar al del terreno natural, para evitar excavaciones muy profundas.

Tabla IV. Ancho libre de zanja según profundidad y diámetro (m)

Prof. De zanja (m)	De 0.0 a 1.30	De 1.31a 1.85	De 1.86a 2.35	De 2.36a 2.85	De 2.86a 3.35	De 3.36a 3.85	De 3.86a 4.35	De 4.36a 4.85	De 4.86a 5.35	De 5.36a 5.85	De 5.86a 6.35
6"	60	60	65	65	70	70	75	75	75	80	80
8"	60	60	65	65	70	70	75	75	75	80	80
10"	1	70	70	70	70	70	75	75	75	80	80
12"	1	75	75	75	75	75	75	75	75	80	80
15"		90	90	90	90	90	110	90	90	90	90
18"	2 00 5	110	110	110	110	110	110	110	110	110	110
21"	Ser Ed	110	110	110	110	110	135	110	110	110	110
24"	200 0000	135	135	135	135	135	155	135	135	135	135
30"	The state of	135	155	155	155	155	175	155	155	155	155
36"			175	175	175	175	180	175	175	175	175
42"				190	190	190	210	180	180	190	190
48"				210	210	210	245	210	210	210	210
60"				245	245	245	280	245	245	245	245

2.3.2.10. Cotas invert

La cota invert es la distancia existente entre el nivel de la rasante del suelo y el nivel inferior de la tubería, debe verificarse que la cota invert sea al menos igual a la que asegure el recubrimiento mínimo necesario de la tubería. Para calcularlas, se toma como base la pendiente del terreno y la distancia entre pozos.

Al diseñar el sistema de drenaje sanitario, se deben considerar los siguientes aspectos que se refieren a las cotas invert de entrada y de salida de las tuberías en los pozos de visita:

- 1.- Cuando a un pozo de visita entra una tubería y sale otra del mismo diámetro, la cota invert de salida estará, como mínimo, a 3 centímetros debajo de la cota invert de entrada.
- 2.- Cuando a un pozo de visita entra una tubería de un diámetro y salga otra de diferente diámetro, la cota invert de salida estará, como mínimo, debajo de la cota invert de entrada, igual a la diferencia de los diámetros de la cota invert de entrada y salida.
- 3.- Cuando a un pozo de visita la tubería de salida es del mismo diámetro a las que ingresan en él, la cota invert de salida mínima estará a 3 centímetros debajo de la cota más baja que entre.
- 4.- Cuando a un pozo de visita la tubería de salida es diferente diámetro a las que ingresan en éste, la cota invert de salida deberá cumplir con las especificaciones anteriores y se tomará el valor menor.

Ecuaciones para calcular cotas invert:

CTf = CTi - (Do * S% terreno)

S% = (CTi - CTf / Do) * 100 (%)

Cli = CTi - (H mínima + Et + Diámetro tubo)

CIE2 = Cli – (D horizontal * S% tubo)

CIS = Dependerá de las especificaciones de los pozos de visita

CIE3 = CIS2 – (D horizontal * S% tubo)

H pozo = CT - CIS

Donde:

H mínima = Altura mínima que depende del tránsito que circula

Cli = Cota invert inicial

CTi = Cota del terreno inicial

CTf = Cota del terreno final

CIS = Cota invert de la tubería de salida

CIE = Cota invert de la tubería de entrada

S% = Pendiente del terreno o tubería

Et = Espesor de la tubería

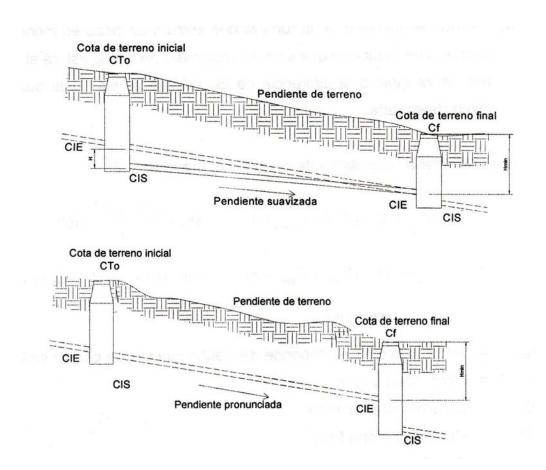
Hpozo = Altura del pozo

Tabla V. Profundidad mínima de cota invert (m)

Diámetro	6"	8"	10"	12"
Tráfico normal	1.10	1.20	1.28	1.38
Tráfico pesado	1.20	1.40	1.58	1.61

Un caso especial se presenta cuando se calcula la cota invert de salida, de acuerdo con los lineamientos anteriores, y aún utilizando la profundidad mínima de la tubería en el pozo al final del tramo, se tiene una pendiente demasiado elevada, que provoca velocidades mayores a las permitidas.

Figura 2. Caso especial de cota invert



2.3.2.11. Obras básicas

2.3.2.11.1. Colectores

Son las tuberías que conducen las aguas residuales hacia un cuerpo receptor, estas son de origen doméstico, comercial, industrial, conexiones ilícitas y de infiltración.

Las normas del instituto Nacional de Fomento Municipal y de la Dirección General de Obras Públicas, indican que el diámetro mínimo de tubería que debe utilizarse en el diseño de alcantarillado sanitario es de 6 pulgadas, con tubos de PVC, debido a requerimientos de flujo, limpieza y así evitar obstrucciones.

2.3.2.11.2. Pozos de visita

Los pozos de visita se ubican en lugares estratégicos, como medida preventiva para limpieza y mantenimiento, cuando el sistema sea obstruido, éstos son de gran ayuda para el taponamiento. Son construidos de concreto, mampostería y PVC.

Las partes y dimensiones que lo conforman son: el ingreso es circular, tiene un diámetro de 0.80 metros; la tapadera es sobrepuesta en un brocal, construido ambos de concreto reforzado. El cono tiene una altura de 1.20 metros, con un diámetro de 1.20 metros en la base, la altura del cilindro estará en función de la profundidad de la tubería. La base del pozo será de concreto, en la pared se colocarán escalones empotrados.

Se colocarán pozos de visita bajo los siguientes criterios:

- Al inicio de cualquier ramal
- En intersecciones de dos o más tuberías
- En Cambios de pendiente
- Donde exista cambio de diámetro de tubería
- En distancias no mayores de 100m para D menor de 24"
- En distancias no mayores de 300m para D mayor de 24"

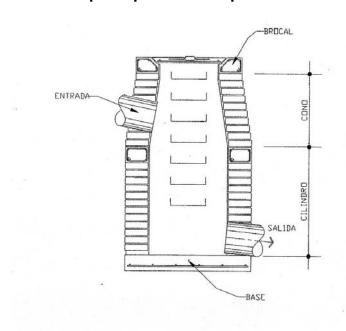


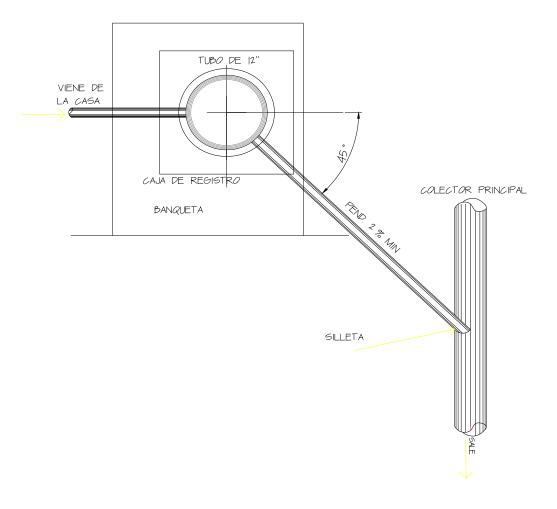
Figura 3. Principales partes de un pozo de visita

2.3.2.11.3. Conexiones domiciliares

Tienen como propósito primordial descargar las aguas provenientes de las viviendas y llevarlas al colector principal. Están formadas por la tubería secundaria y las cajas o candelas.

Las tubería secundaria es la que interconecta la caja o candela a la tubería principal, debe ser de 6 pulgadas en tubos de concreto y debe tener una pendiente mínima de 2%. La caja o candela es colocada para inspección y limpieza, su función es recibir y depositar las aguas provenientes de las viviendas. Se construyen de mampostería y tubos de concreto en posición vertical, con un diámetro mayor de 12 pulgadas, con tapadera de concreto reforzado para la inspección.

Figura 4. Principales partes de una conexión domiciliar



2.3.2.12. Descarga

Para ambos proyectos de diseño de alcantarillado sanitario, en el punto de descarga no se diseñará temporalmente ningún tipo de tratamiento de agua residual, sin embargo se cuenta con un espacio para que en el futuro se pueda implementar una fosa séptica o tanque séptico con su pozo de absorción lo cual consiste en un tratamiento primario. Dicho espacio se deja definido en los planos constructivos.

2.3.2.13. Elaboración de planos

La realización de planos finales se realizó en Autocad® y Autodesk Land desktop®, dichos planos se encuentran en los anexos y contienen todos los detalles de la planta general y planta-perfil del terreno. En la planta se colocaron todos los datos necesarios para localización de pozos de visita, estaciones topográficas, dirección del flujo, distancias entre pozos de visita, caudal y diámetro de la tubería que existe entre los pozos de visita; en el perfil se especifican los diferentes niveles de altura entre pozos de visita, cotas invert, cota del pozo de visita, pendiente de la tubería, pendiente del terreno natural y el diámetro de tubería entre los pozos de visita.

2.3.5. Diseño de la red de alcantarillado

2.3.5.1. Ejemplo diseño de tramo

El tramo a utilizar para el siguiente ejemplo corresponde de PV-1 a PV-2, el cual tiene los datos siguientes:

No. de viviendas acumuladas: 8 viviendas

Dotación: 125 lt / hab / día

Período de diseño: 30 años

No. de habitantes / vivienda: 7 hab / vivienda

Tasa de crecimiento: 5.19 %

Cota PV-1: 1804.37 msnm

Cota PV-2: 1803.53 msnm

Longitud del tramo: 60.72 mts.

Procedimiento:

Pendiente del terreno (S):

S = C1 - C2 / Dh * 100

S = 1804.37 - 1803.53 / 60.72 * 100

S = 1.38 %

Población actual acumulada:

 $P_0 = 8 casas * 7 hab / casa$

 P_0 = 56 habitantes

Población futura acumulada:

$$P_f = P_0 (1 + r)^n$$

 $P_f = 56 (1 + 0.0519)^{30}$
 $P_f = 256$ habitantes

Factor de Harmond:

$$FH = \frac{18 + \sqrt{P/1000}}{4 + \sqrt{P/1000}}$$

$$FH_{actual} = \frac{18 + \sqrt{56/1000}}{4 + \sqrt{56/1000}} = 4.305$$

$$FH_{futuro} = \frac{18 + \sqrt{256/1000}}{4 + \sqrt{256/1000}} = 4.107$$

Factor de Caudal Medio (FQM):

$$FQM = \frac{Q_{sanitario}}{No.Hab.Futuro}$$

Donde:

$$\begin{split} Q_{\text{sanitario}} &= \left(Q_{\text{dom}} + Q_{\text{inf}} + Q_{\text{ci}} + Q_{\text{com}} + Q_{\text{ind}}\right) \\ Q_{\text{dom}} &= \# \text{ hab * Dotación * FR } / 86400 \\ Q_{\text{dom}} &= 256 * 125 * 0.75 / 86400 = 0.277 \text{ lt / seg} \\ Q_{\text{inf}} &= 0025 * \text{Diámetro * long} \\ Q_{\text{inf}} &= 0 \text{ lts/ seg por ser tubería de PVC} \end{split}$$

$$Q_{ci} = 0.10 * Q_{dom}$$

 $Q_{ci} = 0.10 * 0.277 \text{ lt / seg} = 0.027 \text{ lt / seg}$

$$Q_{com} = 0$$
 (no hay comercios en las comunidades)

Entonces:

$$Q_{\text{sanitario}} = 0.277 + 0 + 0.027 + 0 + 0 = 0.304 \text{ lt / seg}$$

$$FQM = \frac{0.304}{297} = 0.000102$$

Debido a que el factor de caudal medio calculado es menor al mínimo establecido, se utilizará el factor de 0.002 lt / seg.

Caudal de diseño

Caudal de diseño actual:

Q diseño actual = # hab * FQM * FH actual
Q diseño actual =
$$56$$
 * 0.002 * 4.305
Q diseño actual = 0.482 Its / seg

Caudal de diseño futuro:

Q
$$_{\rm dise\~no~futuro}$$
 = # hab * FQM * FH $_{\rm actual}$ Q $_{\rm dise\~no~futuro}$ = 256 * 0.002 * 4.107 Q $_{\rm dise\~no~futuro}$ = 2.099 Its / seg

Ahora se calcula el caudal a sección llena para el tramo en estudio, para chequear si cumple con los requisitos de tirante y velocidad. Es necesario utilizar la fórmula de Manning para flujo de canales, para el cálculo de caudal y velocidad a sección llena, asumiendo los siguientes datos:

Diámetro de tubería: 6 pulgadas

Pendiente de tubería: 4.50 %

Fórmula de Manning:

$$V = \frac{0.03429 * D^{2/3} * S^{1/2}}{n}$$

Donde: V = Velocidad de flujo a sección llena

D = Diámetro de la sección circular (plg)

S = Pendiente de la sección hidráulica (% / 100)

n = Coeficiente de rugosidad (0.010 para tubería de PVC)

$$V = \frac{0.03429*(6)^{2/3}*(0.0450)^{1/2}}{0.010}$$
$$V = 2.40 \text{ m/seg}$$

Luego se calcula el caudal:

$$Q = A * V$$
 en Lts/seg. Donde: $A = \frac{\pi D^2}{4}$ en m²

$$Q = \frac{\pi}{4} * (D * 0.0254)^{2} * V * 1000$$

$$Q = \frac{\pi}{4} * (6 * 0.0254)^{2} * 2.40 * 1000$$

$$Q = 43.81$$
 Lts/seg

Relaciones hidráulicas:

$$\frac{q_{actual}}{Q} = \frac{0.482}{43.81} = 0.01100$$

Los siguientes valores los obtenemos de las tablas de relaciones hidráulicas para secciones circulares:

$$\frac{v}{V} = 0.32815$$

$$\frac{d}{D} = 0.07300$$

Caudal futuro:

$$\frac{q_{futuro}}{Q} = \frac{2.099}{43.81} = 0.04791$$

$$\frac{v}{V} = 0.51254$$

$$\frac{d}{D} = 0.14800$$

Velocidad de diseño:

$$Velocidad = \frac{v}{V} * V_{\text{sec cion.llena}}$$

Velocidad actual = 0.32815 * 2.40 = 0.79 m / seg

Velocidad futura = 0.51254 * 2.40 = 1.23 m / seg

Las dos velocidades cumplen con las velocidades admisibles para el INFOM que oscilan entre 0.60 m/seg y 2.50 m/seg.

Cálculo de las cotas invert

Fórmulas:

CIS1 =
$$1804.37 - 1.20 = 1803.17$$

CIE2 = $1803.17 - (60.72 * 0.045) = 1800.44$

2.3.6. Evaluación de impacto ambiental

En sentido estricto, la ecología ha definido al ambiente como el conjunto de factores externos que actúan sobre un organismo, una población o una comunidad. Estos factores son esenciales para la supervivencia, el crecimiento y la reproducción de los seres vivos e inciden directamente en la estructura y dinámica de las poblaciones y de las comunidades. Sin embargo, la naturaleza es la totalidad de lo que existe. Dentro de ella, también, entra lo que la sociedad construye a través de su accionar. Generalmente, esto es lo que se identifica como ambiente.

El Impacto Ambiental: (IA) es la alteración, modificación o cambio en el ambiente, o en alguno de sus componentes de cierta magnitud y complejidad originado o producido por los efectos de la acción o actividad humana. Esta acción puede ser un proyecto de ingeniería, un programa, un plan o una disposición administrativo-jurídica con implicaciones ambientales. Debe quedar explícito que el término impacto no implica negatividad, ya que éste puede ser tanto positivo como negativo.

Se puede definir al Estudio de Impacto Ambiental como el estudio técnico, de carácter interdisciplinario, que incorporado en el procedimiento del estudio de impacto ambiental, esta destinado a predecir, identificar, valorar y corregir, las consecuencias o efectos ambientales que determinadas acciones pueden causar sobre la calidad de vida del hombre y su entorno. Es un documento técnico que debe presentar el titular del proyecto y sobre la base del cual se produce la declaración o estimación de Impacto Ambiental.

Al analizar el diseño, se determinó que los elementos bióticos, abióticos y socioeconómicos que serán impactados por el proyecto son:

Salud

Hay un impacto relativamente leve en la salud en la etapa de construcción, debido al movimiento de tierras se producirá polvo en las sucesivas etapas del proyecto, lesiones menores ocasionadas por accidentes, el impacto es positivo.

Suelo

Se impactará negativamente el mismo, ya que se removerá para el zanjeo de la tubería, pozos de visita, sino se verifica la etapa de compactación, pudiendo sufrir el suelo hundimientos y provocar fisuras o quebraduras en la tubería.

Agua

Ya que al momento de la excavación para introducir la tubería de drenaje podrían dañarse los tubos existentes de agua potable con lo que podría contaminarse y desperdiciarse, ocasionando un impacto negativo.

Medidas de mitigación en la etapa de construcción

Salud

Para evitar el polvo producido por el zanjeo o por otro tipo de actividades, será necesario programar adecuadamente el horario de las labores de zanjeo, las que deberán llevarse en el tiempo más corto posible, o al personal que esta laborando se le implementarán mascarillas, la compactación se hará con una humedad optima para que el viento no arrastre las partículas. Se le dará instrucciones al equipo de trabajo para el manejo correcto de las herramientas e indicarles los lugares de alto riesgo para evitar accidentes.

Agua

En las excavaciones se tendrá el cuidado necesario para evitar los daños a la tubería de agua potable, con el fin de no deteriorarla y evitar contaminación y desperdicios innecesarios.

Plan de contingencia en la etapa de construcción

En áreas de alto riesgo como barrancos o lugares donde haya inundaciones, provocadas por lluvias o cuerpos extraños que en un dado caso pudieran dañar las obras hidráulicas y tubería del proyecto se deberán proteger adecuadamente las obras en construcción y no dejar tubería descubierta por largo tiempo.

2.3.7. Evaluación socio-económica

2.3.7.1. Valor presente neto

El V.P.N. es una alternativa para la toma de decisiones de inversión, lo cual permite determinar de antemano si una inversión vale la pena o no el poder realizarla, y no hacer una mala inversión que provoque en el futuro pérdidas. El valor presente neto no da tres posibles respuestas las cuales pueden ser:

VPN < 0

VPN = 0

VPN > 0

- Cuando el VPN<0, y el resultado es un valor negativo muy grande alejado de cero, esta alertando o previniendo que el proyecto no es rentable.
- Cuando el VPN=0 indica que exactamente se esta generando el porcentaje de utilidad que se desea.
- Cuando el VPN>0, esta indicando que la opción es rentable y que inclusive podría incrementarse el % de utilidad.

Para los proyectos que estamos realizando el valor presente neto es un número negativo, que no produce ninguna utilidad, cumpliendo son su objetivo de carácter social.

Para el caso del drenaje sanitario de la comunidad San Francisco se pretende invertir Q 1₁155,174.20 en la ejecución del mismo, la cual consta de 126 conexiones domiciliares y un consto mensual de mantenimiento de Q1,000.00, además se estima tener los siguientes ingresos: La instalación de la acometida corresponde a un pago único de Q100.00 por vivienda; también se pedirá un ingreso mensual por vivienda de Q5.00. Suponiendo una tasa del 14% anual, al final de los 30 años de vida útil se determinará la factibilidad del proyecto por medio del valor presente neto.

Tabla VI. Tabulación de datos de operación proyecto San Francisco

	OPERACIÓN	RE	SULTADO
Costo inicial		Q 1	,155,174.20
Ingreso inicial	(Q100.00/Viv.)*(126 Viv.)	Q	12,600.00
Costos anuales	(Q1000.00)*(12 meses)	Q	12,000.00
Ingreso anual	(Q5.00/Viv.)*(126 Viv.)*(12meses)	Q	7,560.00
Vida útil		;	30 años

Para analizar este proyecto se utiliza el método de línea de tiempo, ya que es el más práctico, situando los ingresos y egresos y trasladándolos posteriormente al valor presente, se usará el signo negativo para los egresos y el signo positivo para los ingresos, entonces se tiene que:

VPN =
$$-1_1155,174.20 + 12,600 - 12,000 (1 + 0.14)^{30} + 7,560 (1 + 0.14)^{30}$$

VPN = $-1_1368,792.90$

Como se puede observar, el valor presente neto de este proyecto e negativo, sin producir ninguna utilidad, cumpliendo su objetivo de carácter social.

Así también en el caso del drenaje sanitario de la comunidad La Pinada se pretende invertir Q 234,561.35 en la ejecución del mismo. Se pedirá un ingreso mensual por vivienda de Q2.00.Suponiendo una tasa del 14% anual, al final de los 30 años de vida útil se determinará la factibilidad del proyecto por medio del valor presente neto.

Tabla VII. Tabulación de datos de operación proyecto La Pinada

	OPERACIÓN	RESULTADO
Costo inicial		Q234,561.35
Ingreso anual	(Q2.00/Viv.)*(107 Viv.)*(12 meses)	Q2,568.00
Vida útil		30 años

Para analizar este proyecto se utiliza el método de línea de tiempo ya que es el más práctico, situando los ingresos y egresos y trasladándolos posteriormente al valor presente, se usará el signo negativo para los egresos y el signo positivo para los ingresos, entonces se tiene que:

$$VPN = -234,561.35 + 2,568 (1 + 0.14)^{30}$$
$$VPN = -103,721.34$$

El valor presente neto de este proyecto e negativo, sin producir ninguna utilidad, cumpliendo su objetivo de carácter social.

2.3.7.2. Tasa interna de retorno

La tasa interna de retorno se define como la tasa en la cual, el valor presente neto se hace igual a cero; también es el punto en donde un proyecto no tiene pérdidas ni ganancias. El cálculo de la tasa interna de retorno se puede realizar proponiendo dos tasas de utilidad diferentes, con las cuales se procede a calcular las respectivas cantidades que representen el valor presente neto. Teniendo claro lo anterior, se plantea y soluciona la ecuación del valor por medio de la metodología de la tasa interna de retorno (TIR).

Para el caso del proyecto de diseño de alcantarillado sanitario en la comunidad de San Francisco se tiene:

a) Se utiliza una tasa de interés del 12%

VPN =
$$-1_1155,174.20 + 12,600 - 12,000 (1 + 0.12)^{30} + 7,560 (1 + 0.12)^{30}$$

VPN = $-1_1368,792.90$

b) Se utiliza una tasa de interés del 14%

VPN =
$$-1_1155,174.20 + 12,600 - 12,000 (1 + 0.14)^{30} + 7,560 (1 + 0.14)^{30}$$

VPN = $-1_1275,596.25$

Se usa la interpolación matemática para hallar la tasa de interés que se busca.

$$12\% \rightarrow -1_{1}368.792.90$$

 $i \% \rightarrow 0$
 $14\% \rightarrow -1_{1}275.596.90$

Se utiliza la proporción entre diferencias que se correspondan:

$$\frac{14 - i}{14 - 10} = \frac{-1,368,792.90}{-1,368,792.90 - (-1,275,596.90)}$$

Después de una serie de interpolaciones matemáticas sucesivas se tiene que, la tasa de interés i = -9.35%, representaría la tasa efectiva mensual de retorno.

$$i = -9.35\%$$

Así también en el proyecto de diseño de alcantarillado sanitario en la comunidad de La Pinada se tiene:

a) Se utiliza una tasa de interés del 12%

VPN =
$$-234,561.35 + 2,568 (1 + 0.12)^{30}$$

VPN = $-157,624.26$

b) Se utiliza una tasa de interés del 14%

$$VPN = -234,561.35 + 2,568 (1 + 0.14)^{30}$$
$$VPN = -103,721.34$$

Se usa la interpolación matemática para hallar la tasa de interés que se busca.

$$12\% \rightarrow -157,624.26$$

i % $\rightarrow 0$
 $14\% \rightarrow -103,721.34$

Se utiliza la proporción entre diferencias que se correspondan:

$$\frac{14-i}{14-10} = \frac{-157,624.26}{-157,624.26 - (-103,721.34)}$$

Después de una serie de interpolaciones matemáticas sucesivas se tiene que, la tasa de interés i = - 9.85%, representaría la tasa efectiva mensual de retorno.

$$i = -9.85\%$$

Para ambos proyectos se obtienen tasas negativas, lo cual indica que no son rentables, cumpliendo su objetivo de carácter de social.

2.3.8. Programa de mantenimiento del sistema

El mantenimiento del sistema de alcantarillado sanitario: es la aplicación de técnicas o mecanismos que permiten conservar el alcantarillado en buenas condiciones físicas y de funcionamiento, con el propósito de alcanzar la duración esperada de acuerdo a la vida útil para la que fue diseñada. La responsabilidad de mantenimiento estará a cargo del comité comunitario de desarrollo de las comunidades, los cuales tendrán una unidad operativa, conformada de preferencia por personas que hayan participado en la construcción del alcantarillado.

2.3.8.1. Técnicas de limpieza del sistema

El sistema de alcantarillado sanitario requiere de un programa de limpieza para mantener su funcionamiento apropiado. Existen varias técnicas que son usadas tradicionalmente para eliminar obstrucciones y como herramientas de mantenimiento preventivo. La tabla siguiente resume algunos de los métodos de limpieza más comúnmente utilizados.

Tabla VIII. Métodos de limpieza de alcantarillado sanitario

TECNOLOGÍA	USOS Y APLICACIONES
Remoción mecánica	
	* Usa un motor y un eje de soporte con barras de raspado o en sección
	* A medida que rotan las barras estas deshacen los depósitos de grasas, cortan
Método de raspado	las raíces y remueven basura
Wetodo de l'aspado	* También ayudan a colocar los cables que se usan para inspecciones
	televisadas y las máquinas de baldes
	* Es más efectivo en tuberías hasta de 12" de diámetro
	* Aparato cilíndrico cerrado en un extremo y con dos mandíbulas opuestas
	de bisagra al otro extremo
Máquina de baldes	* Las mandíbulas se abren y raspan los materiales para depositarlos en el balde
	* Remueve parcialmente depósitos grandes de lodo, arena, grava y otros
	tipos de residuos sólidos
Remoción hidráulica	
	* Una esfera de limpieza de caucho con estrías gira y limpia el interior de la
Máquina de esfera	tubería a medida que aumenta el flujo en la línea de alcantarillado
Maquilla de estera	* Remueve depósitos de material inorgánico sedimentado y acumulación de grasa
	* Es de mayor eficiencia en tuberías de diámetro desde 6" a 24"
	* Dirige un chorro de agua de alta velocidad a la tubería desde un pozo de visita
Chorro a presión	* Remueve la acumulación de basura y grasas, remueve las obstrucciones y
от от ресои	corta raíces en tuberías de diámetro pequeño
	* Es eficiente en la limpieza de tubo de diámetro pequeño y con flujo reducido
	* Escudo metálico circular con borde de caucho y articulación de bisagra montada
	sobre una carretilla de acero con ruedas pequeñas. El escudo funciona como
Carretilla	un tapón para inducir una acumulación de agua
	* Restriega la pared interna de la tubería
	* Eficaz en la eliminación de escombros pesados y la limpieza de grasas
	* Introduce un flujo de agua a la línea desde un pozo de visita
Método de vaciado	* Remueve materiales flotantes y en cierta medida arena y grava
	* Es de mayor eficacia cuando se usa en combinación con otras operaciones
	mecánicas como por ejemplo limpieza con máquina de baldes
	* Similar en función a la máquina de esfera
Cometas, bolsas y poly pigs	* Los bordes rígidos de la bolsa y la cometa inducen una acción de restregado
7 71 71 3	* Es eficaz para remover la acumulación de desechos en descomposición y
	las grasas y removilizarlos aguas abajo

Todos estos métodos han sido eficaces en el mantenimiento de sistemas de alcantarillado, el método ideal para reducir y controlar los materiales que se encuentran en las líneas de alcantarillado son los programas de educación y prevención de la contaminación. La población debe ser informada sobre las substancias comunes de uso doméstico como las grasas y aceites deben desecharse en la basura, usando recipientes cerrados, no en el alcantarillado. Este método no sólo ayuda a minimizar problemas de plomería a los dueños de viviendas sino que también ayuda a mantener limpios los colectores.

2.3.9. Presupuestos de los diseños de drenaje

2.3.9.1. Presupuesto del drenaje para comunidad San Francisco

RESUMEN DEL PRESUPUESTO

Universidad de San Carlos de Guatemala

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

Proyecto: Drenaje para comunidad San Francisco, San Andrés Itzapa, Chimaltenango

No. DESCRIPCIÓN CANTIDAD UNIDAD PRECIO U. TOTAL

1 TRABAJOS PRELIMINARES

1.1 Replanteo topográfico y trazo	1	Global	Q9,289.08	Q	9,289.08
TOTAL DE RE	NGLÓN			Q	9,289.08

2 MOVIMIENTO DE TIERRA

2.1	Excavación	6971	m3	Q	37.93	Q	264,438.00
2.2	Relleno y compactación	6568	m3	Q	19.30	Q	126,794.24
2.3	Retiro de material sobrante	393	m3	Q	52.84	Q	20,767.49
	TOTAL DE RE	NGLÓN				Q	411,999.73

3 POZOS DE VISITA

3.1 Pozos de visita de 2.15m a 3.80m	54	unidad	Q 4,874.23	Q	263,208.57
TOTAL DE RE	NGLÓN			Q	263,208.57

4 COLOCACIÓN DE TUBERIA

4.1 Tubería PVC	764	unidad	Q	522.21	Q	398,970.07
TOTAL DE REI	NGLÓN				Q	398,970.07

5 CONEXIÓN DOMICILIAR

5.1	Instalación de conexión domiciliar	126	casas	Ø	569.10	Q	71,706.75
	TOTAL DE RE	NGLÓN				Q	71,706.75

TOTAL DEL PROYECTO Q 1,155,174.20

PRECIOS UNITARIOS

Universidad de San Carlos de Guatemala

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

						Т
1	TRABAJOS PRELIMINARES					
1.1	Replanteo topográfico y trazo	1.00	Global			
		Descripción d	e materiale	es		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Cal hidratada (para trazar)	12.00	Saco	Q 44.00	Q	528.00
	Sub-total de materiales				Q	528.00
	Desperdicio (10% mat.)				Q	52.80
	Total de material	es + desperdi	cio		Q	580.80
	D	escripción de	mano de o	bra		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Topógrafo	1.00	Global	Q4,500.00	Q	4,500.00
	Sub-total de mano de obra calificada				Q	4,500.00
	Mano de obra no calificada (40%)				Q	1,800.00
	Total de M.O.	C.+M.O.N.C			Q	6,300.00
	Total de materiales y mano de obra				Q	6,880.80
	Administración (5%)				Q	344.04
	Supervisión (3%)				Q	206.42
	Imprevistos (5%)				Q	344.04
	Impuesto, IVA (12%)				Q	825.70
	Utilidades (10%)				Q	688.08
	COSTO TOTAL	DEL RENGLÓ	ΝČ	-	Q	9,289.08
		·	Preci	o unitario	Q	9,289.08

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

2	MOVIMIENTO DE TIERRA					
2.1	Excavación	6,971.00	М3			
	[Descripción de	e maquinar	ia		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Retroexcavadora 15 m3/hora	465.00	horas	Q 300.00	Q	139,500.00
	Combustible (diesel) 3.5gal/hora	1,628.00	gal	Q 21.00	Q	34,188.00
	Traslado de retroexcavadora 160 km	1.00	Global	Q 3,600.00	Q	3,600.00
	Sub-total de maquinaria				Q	177,288.00
	Total de m	naquinaria			Q	177,288.00
	De	escripción de	mano de o	bra		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Excavación a mano	1.00	Global	Q 8,000.00	Q	8,000.00
	Sub-total de mano de obra calificada				Q	8,000.00
	Mano de obra no calificada (40%)				Q	3,200.00
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C	. Y M.O.N.C)			Q	7,392.00
	Total de M.O.C.+M.O.N.0	C+prestacione	s laborales	3	Q	18,592.00
	Total de maquinaria y mano de obra				Q	195,880.00
	Administración (5%)				Q	9,794.00
	Supervisión (3%)				Q	5,876.40
	Imprevistos (5%)				Q	9,794.00
	Impuesto, IVA (12%)				Q	23,505.60
	Utilidades (10%)				Q	19,588.00
	COSTO TOTAL	DEL RENGLÓ	N		Q	264,438.00
			Preci	o unitario	Q	37.93

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

2.2	Pollono v compostoción	6,568.00	M3				
۷.۷	Relleno y compactación	,		4	llana		
		de equipo de	•				
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRE	CIO U.		TOTAL
	Compactadora tipo bailarina 20m3/hr	329.00	horas	Q	40.00	Q	13,160.00
	Combustible (gasolina) 0.5gal/hora	164.50	gal	Q	27.00	Q	4,441.50
	Sub-total de materiales					Q	17,601.50
	Total de r	maquinaria				Q	17,601.50
	De	escripción de	mano de ob	ra			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRE	CIO U.		TOTAL
	Relleno y compactación a mano	6568.00	m3	Q	5.00	Q	32,840.00
	Sub-total de mano de obra calificada					Q	32,840.00
	Mano de obra no calificada (40%)					Q	13,136.00
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C	. Y M.O.N.C)				Q	30,344.16
	Total de M.O.C.+M.O.N.	C+prestacion	es laborales			Q	76,320.16
	Total de maquinaria y mano de obra					Q	93,921.66
	Administración (5%)					Q	4,696.08
	Supervisión (3%)					Q	2,817.65
	Imprevistos (5%)					Q	4,696.08
	Impuesto, IVA (12%)					Q	11,270.60
	Utilidades (10%)					Q	9,392.17
	COSTO TOTAL	DEL RENGL	ÓN			Q	126,794.24
			Preci	o unita	rio	Q	19.30

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

		222.22	1.10				
2.3	Retiro de material sobrante	393.00	M3				
		escripción de	maquinari	а		1	
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Camión para ripio de 8 m3	50.00	viaje	Q	125.00	Q	6,250.00
	Sub-total de materiales					Q	6,250.00
	Total de n	naquinaria				Q	6,250.00
	De	escripción de i	mano de ol	ora			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Retiro de material a mano	393.00	m3	Q	10.00	Q	3,930.00
	Sub-total de mano de obra calificada					Q	3,930.00
	Mano de obra no calificada (40%)					Q	1,572.00
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C	. Y M.O.N.C)				Q	3,631.32
	Total de M.O.C.+M.O.N.	C+prestacione	es laborales	S		Q	9,133.32
	Total de maquinaria y mano de obra					Q	15,383.32
	Administración (5%)					Q	769.17
	Supervisión (3%)					Q	461.50
	Imprevistos (5%)					Q	769.17
	Impuesto, IVA (12%)					Q	1,846.00
	Utilidades (10%)					Q	1,538.33
٠	COSTO TOTAL	DEL RENGL	Ń			Q	20,767.49
			Prec	io uni	tario	Q	52.84

Facultad de Ingeniería

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

POZOS DE VISITA						
Pozos de visita 1.35m a 3.80m	54.00	unidad				
	Descripción de		S			
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD		ECIO U.		TOTAL
Cemento	648.00	Saco	Q	57.00	Q	36,936.0
Arena de río	63.00	m³	Q	110.00	Q	6,930.
Piedrín	11.50	m³	Q	170.00	Q	1,955.
Ladrillos 0.23x.11x0.065	48,633.00	U	Q	1.10	Q	53,496.3
Acero No.2	45.00	varilla	Q	12.00	Q	540.
Acero No.3	205.00	varilla	Q	23.85	Q	4,889.
Acero No.4	57.00	varilla	Q	40.00	Q	2,280.
Alambre de amarre	80.00	lb	Q	6.00	Q	480.
Madera para formaleta	60.00	U	Q	65.00	Q	3,900.
Clavos	50.00	lb	Q	5.90	Q	295.
Sub-total de materiales					Q	111,701.5
Desperdicio (10% Mat.)					Q	11,170.
Total de material	es + desperd	icio			Q	122,871.
De	scripción de i	mano de ol	ora			
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD			ECIO U.		TOTAL
Excavación	508.06	m³	Q	10.00	Q	5,080.
Levantado de muro circular de ladrillo	434.23	m²	Q	12.00	Q	5,210.
Repello + Alisado	434.23	m²	Q	15.00	Q	6,513.
Hacer formaleta	145.25	m²	Q	25.00	Q	3,631.
Hacer concreto	17.19	m³	Q	125.00	Q	2,148.
Fundir	17.19	m³	Q	180.00	Q	3,094.
Hacer escalones	270.00	U	Q	5.00	Q	1,350.
Hacer armadura de brocal	54.00	U	Q	35.00	Q	1,890.
Hacer parrilla para tapadera	420.81	ml	Q	5.00	Q	2,104.
Sub-total de mano de obra calificada					Q	31,023.0
Mano de obra no calificada (40%)					Q	12,409.2
Prestaciones laborales (66% de M.O.C.	Y M.O.N.C)				Q	28,665.3
Total de M.O.C.+M.O.N.0	C+prestacione	es laborales	3		Q	72,097.
Total de materiales y mano de Obra					Q	194,969.
Administración (5%)					Q	9,748
Supervisión (3%)					Q	5,849
Imprevistos (5%)					Q	9,748.
Impuesto, IVA (12%)					Q	23,396.
Utilidades (10%)					Q	19,496.
COSTO TOTAL	DEL RENGLO	NČ			Q	263,208.
		Pred	cio uni	tario	Q	4,874.

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

4	COLOCACIÓN DE TUBERÍA PVC						
1.1	Tubo PVC Novafort ASTM F949	764.00	unidad				
	[Descripción de	e materiale	s			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Tubería PVC Novafort 6"	633.00	tubo	Q	261.16	Q	165,314.28
	Tubería PVC Novafort 8"	98.00	tubo	Q	429.51	Q	42,091.98
	Tubería PVC Novafort 10"	33.00	tubo	Q	604.17	Q	19,937.61
	Sub-total de materiales					Q	227,343.87
	Desperdicio (10% mat.)					Q	22,734.39
	Total de material	es + desperdi	cio			Q	250,078.26
	D€	escripción de	mano de ol	ora			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Colocación de tubería de 6" PVC	633.00	tubo	Q	25.00	Q	15,825.00
	Colocación de tubería de 8" PVC	98.00	tubo	Q	28.00	Q	2,744.00
	Colocación de tubería de 10" PVC	33.00	tubo	Q	30.00	Q	990.00
Sub-total de mano de obra Calificada						Q	19,559.00
Mano de obra no calificada (40%)							7,823.60
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C.	Y M.O.N.C)				Q	18,072.52
	Total de M.O.C.+M.O.N.0	C+prestacione	es laborales	3		Q	45,455.12
	Total de materiales y mano de obra					Q	295,533.38
	Administración (5%)					Q	14,776.67
	Supervisión (3%)					Q	8,866.00
	Imprevistos (5%)					Q	14,776.67
	Impuesto, IVA (12%)					Q	35,464.01
	Utilidades (10%)					Q	29,553.34
	COSTO TOTAL	DEL RENGLO	ΝČ			Q	398,970.07
			Prec	io uni	tario	Q	522.21

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

5	CONEXIÓN DOMICILIAR						
5.1	Instalación de conexión domiciliar	126.00	Casas				
		Descripción d	e materiale	es			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Tubería de concreto de 12"	126.00	unidad	Q	65.35	Q	8,234.10
	Tubería PVC de 4" norma 3034	126.00	unidad	Q	110.00	Q	13,860.00
	Cemento	48.00	m³	Q	110.00	Q	5,280.00
	Arena	3.05	m³	Q	160.00	Q	488.00
	Piedrín triturado	4.25	U	Q	1.95	Q	8.29
	Acero No.3	76.00	varilla	Q	40.00	Q	3,040.00
	Alambre de amarre	80.00	lb	Q	6.00	Q	480.00
	Madera para formaleta	125.00	U	Q	65.00	Q	8,125.00
	Clavos para madera de 3"	35.00	lb	Q	5.90	Q	206.50
	Reducidor 4"x3"	126.00	unidad	Q	12.00	Q	1,512.00
	Codo 4" 90	126.00	unidad	Q	5.00	Q	630.00
	Codo 4" 45	126.00	unidad	Q	4.50	Q	567.00
	Sub-total de materiales					Q	42,430.89
	Desperdicio (10% mat.)					Q	4,243.09
	Total de materia	Q	46,673.98				
	Descripción de mano de obra DESCRIPCIÓN CANTIDAD UNIDAD PRECIO U.						TOTAL
	Instalación de conexión domiciliar	126.00	unidad	Q	20.00	Q	2,520.00
	Bajada de tubería	126.00	unidad	Q	2.00	Q	252.00
	Sub-total de mano de obra calificada					Q	2,772.00
	Mano de obra no calificada (40%)					Q	1,108.80
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C	. Y M.O.N.C)				Q	2,561.33
	Total de M.O.C.+M.O.N.	C+prestacion	es laborale:	S		Q	6,442.13
	Total de materiales y mano de obra					Q	53,116.11
	Administración (5%)					Q	2,655.81
	Supervisión (3%)					Q	1,593.48
	Imprevistos (5%)					Q	2,655.81
	Impuesto, IVA (12%)					Q	6,373.93
	Utilidades (10%)					Q	5,311.61
	COSTO TOTAL	DEL RENGL	ÓN			Q	71,706.75
			Prec	io uni	tario	Q	569.10

2.3.9.2. Cronograma de ejecución comunidad San Francisco

S C S	ONOGRAMA [CRONOGRAMA DE AVANCE FISICO Y FINANCIERO	SICO Y FINANC	HERO		_
Universidad de San Carlos de Guatemala Facultad de Ingeniería EPS Ingeniería Civil Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca Proyecto: Drenaje para Comunidad San Francisco, San Andrés Itzapa, Chimaltenango	r temala ez Oajaca San Francisco, San	Andrés Itzapa, Chim	altenango		2	
MODERA			MESES			_
DESCRIPCION	1	2	3	4	9	
Replanteo topográfico y trazo						_
Excavación						
Relleno y compactación						_
Retiro de material sobrante						
Pozos de visita						
Colocación tubería PVC						_
Conexiones domiciliares						
AVANCE FÍSICO		Constitution of the Constitution of the State of the Stat	And the second s	Commence of the second second second	The second secon	- 1
Porcentaje mensual	11%	%07	72%	30%	14%	_
Porcentaje mensual acumulado	11%	31%	26%	%98	100%	_
CONTRACT STANCE						
۶I				00 021 070	20,102,101	-
Inversión mensual	127,069.16	231,034.84	288,793.55	346,552.26	161,724.39	_
Inversión mensual acumulada	127,069.16	358,104.00	646,897.55	993,449.81	1,155,174.20	_

2.3.9.3. Presupuesto del drenaje para comunidad La Pinada

Universidad de San Carlos de Guatemala

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

4 COLOCACION DE TUBERÍA

4.1 Tubería PVC de 12"

Proyecto: Drenaje para comunidad La Pinada, San Andrés Itzapa, Chimaltenango

TOTAL DE RENGLÓN

TOTAL DE RENGLÓN

	RESUMEN	I DEL PRE	ESUPUE	STO)					
No.	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRE	ECIO U.		TOTAL			
1	TRABAJOS PRELIMINARES									
1.1	Replanteo topográfico y trazo	1	global	Q 2	2,020.68	Q	2,020.68			
	TOTAL DE RI	Q	2,020.68							
2	MOVIMIENTO DE TIERRA									
2.1	Excavación	731	m3	Q	45.19	Q	33,032.34			
2.2	Relleno y compactación	566	m3	Q	19.42	Q	10,991.60			
2.3	Retiro de material sobrante	165	m3	Q	40.49	Q	6,681.15			
	TOTAL DE RI	ENGLÓN				Q	50,705.09			
3	POZOS DE VISITA									
3 1	Pozos de visita de 2 15m a 2 48m	13	unidad	0.4	1 203 16	0	55 811 11			

TOTAL DEL PROYECTO Q 234,561.35

Q

Q

Q 1,272.97

55,811.11

126,024.47

126,024.47

99

unidad

PRECIOS UNITARIOS

Universidad de San Carlos de Guatemala

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

1	TRABAJOS PRELIMINARES					
1.1	Replanteo topográfico y trazo	1.00	Global			
	I	Descripción d	e materiale	S		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Cal hidratada (para trazar)	2.00	Saco	Q 44.00	Q	88.00
	Sub-total de materiales				Q	88.00
	Desperdicio (10% mat.)				Q	8.80
	Total de material	es + desperdi	icio		Q	96.80
	De	escripción de	mano de ol	ora		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Topógrafo	1.00	global	Q 1,000.00	Q	1,000.00
	Sub-total de mano de obra calificada	Q	1,000.00			
	Mano de obra no calificada (40%)	Q	400.00			
	Total de M.O		Q	1,400.00		
	Total de materiales y mano de obra				Q	1,496.80
	Administración (5%)				Q	74.84
	Supervisión (3%)				Q	44.90
	Imprevistos (5%)				Q	74.84
	Impuesto, IVA (12%)				Q	179.62
	Utilidades (10%)				Q	149.68
	COSTO TOTAL	DEL RENGLO	ΝČ		Q	2,020.68
			Preci	o unitario	Q	2,020.68

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

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

2	MOVIMIENTO DE TIERRA						
2.1	Excavación	731.00	М3				
	Γ	Descripción de	e maquinari	а			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Retroexcavadora 15 m3/hora	49.00	horas	Q	300.00	Q	14,700.00
	Combustible (diesel) 3.5gal/hora	172.00	gal	Q	21.00	Q	3,612.00
	Traslado de retroexcavadora 160 km	1.00	global	Q :	3,600.00	Q	3,600.00
	Sub-total de maquinaria					Q	21,912.00
	Total de m	naquinaria				Q	21,912.00
	De	escripción de	mano de ol	ora			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Excavación a mano	1.00	global	Q	1,100.00	Q	1,100.00
	Sub-total de mano de obra calificada					Q	1,100.00
	Mano de obra no calificada (40%)						440.00
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C.	Y M.O.N.C)				Q	1,016.40
	Total de M.O.C.+M.O.N.0	C+prestacione	es laborales	6		Q	2,556.40
	Total de maquinaria y mano de obra					Q	24,468.40
	Administración (5%)					Q	1,223.42
	Supervisión (3%)					Q	734.05
	Imprevistos (5%)					Q	1,223.42
	Impuesto, IVA (12%)					Q	2,936.21
	Utilidades (10%)					Q	2,446.84
	COSTO TOTAL	DEL RENGLO	Й			Q	33,032.34
			Prec	io uni	tario	Q	45.19

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

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

2.2	Relleno y compactación	566.00	M3				
	[Descripción de	e maquinari	a			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRE	CIO U.		TOTAL
	Compactadora tipo bailarina 20m3/hr	29.00	horas	Q	40.00	Q	1,160.00
	Combustible (gasolina) 0.5gal/hora	15.00	gal	Q	27.00	Q	405.00
	Sub-total de materiales					Q	1,565.00
	Total de r	naquinaria				Q	1,565.00
	De	escripción de	mano de ol	ora			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRE	ECIO U.		TOTAL
	Relleno y compactación a mano	566.00	global	Q	5.00	Q	2,830.00
	Sub-total de mano de obra calificada Mano de obra no calificada (40%)						2,830.00
							1,132.00
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C	Q	2,614.92				
Total de M.O.C.+M.O.N.C+prestaciones laborales							6,576.92
	Total de maquinaria y mano de obra					Q	8,141.92
	Administración (5%)					Q	407.10
	Supervisión (3%)					Q	244.26
	Imprevistos (5%)					Q	407.10
	Impuesto, IVA (12%)					Q	977.03
	Utilidades (10%)					Q	814.19
	COSTO TOTAL	DEL RENGL	ÓN			Q	10,991.60
			Pred	io unit	ario	Q	19.42

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

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

2.3	Retiro de material sobrante	165.00	М3			
		escripción de	maquinari	a		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Camión para ripio de 8 m3	21.00	viaje	Q 125.00	Q	2,625.00
	Sub-total de materiales				Q	2,625.00
	Total de n	naquinaria			Q	2,625.00
	De	escripción de i	mano de ol	ora		
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PRECIO U.		TOTAL
	Retiro de Material a mano	1.00	global	Q 1,000.00	Q	1,000.00
	Sub-total de mano de obra calificada	Q	1,000.00			
	Mano de obra no calificada (40%)	Q	400.00			
	Prestaciones laborales (66% de M.O.C	Q	924.00			
	Total de M.O.C.+M.O.N.	Q	2,324.00			
	Total de maquinaria y mano de obra				Q	4,949.00
	Administración (5%)				Q	247.45
	Supervisión (3%)				Q	148.47
	Imprevistos (5%)				Q	247.45
	Impuesto, IVA (12%)				Q	593.88
	Utilidades (10%)				Q	494.90
	COSTO TOTAL	DEL RENGLO	ИĊ		Q	6,681.15
			Prec	io unitario	Q	40.49

Facultad de Ingeniería

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

POZOS DE VISITA						
Pozos de visita de 2.15m a 2.48m	13.00	unidad				
	Descripción de		es			
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD			ECIO U.		TOTAL
Cemento	143.00	Saco	Q	57.00	Q	8,151.0
Arena de río	13.00	m³	Q	110.00	Q	1,430.0
Piedrín	3.00	m³	Q	170.00	Q	510.0
Ladrillos 0.23x.11x0.065	9,527.00	U	Q	1.10	Q	10,479.
Acero No.2	11.00	Varilla	Q	12.00	Q	132.
Acero No.3	29.00	Varilla	Q	23.85	Q	691.
Acero No.4	14.00	Varilla	Q	40.00	Q	560.
Alambre de amarre	15.00	lb	Q	6.00	Q	90.
Madera para formaleta	18.00	U	Q	65.00	Q	1,170.
Clavos	5.00	lb	Q	5.90	Q	29.
Sub-total de materiales					Q	23,243.8
Desperdicio (10% mat.)					Q	2,324.
Total de materia	les + desperd	icio			Q	25,568.2
De	escripción de	mano de o	bra			
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD			ECIO U.		TOTAL
Excavación	105.00	m³	Q	10.00	Q	1,050.0
Levantado de muro circular de ladrillo	83.54	m²	Q	12.00	Q	1,002.4
Repello + alisado	83.54	m²	Q	24.00	Q	2,004.9
Hacer formaleta	7.20	m²	Q	25.00	Q	180.0
Hacer concreto	4.14	m³	Q	125.00	Q	517.
Fundir	4.14	m³	Q	180.00	Q	745.2
Hacer escalones	65.00	U	Q	5.00	Q	325.0
Hacer armadura de brocal	13.00	U	Q	35.00	Q	455.0
Hacer parrilla para tapadera	101.40	ml	Q	5.00	Q	507.0
Sub-total de mano de obra calificada					Q	6,787.
Mano de obra no calificada (40%)					Q	2,714.8
Prestaciones laborales (66% de M.O.C	. Y M.O.N.C)				Q	6,271.3
Total de M.O.C.+M.O.N.	,	es laborale	s		Q	15,773.3
Total de materiales y mano de obra	•				Q	41,341.5
Administración (5%)					Q	2,067.
Supervisión (3%)					Q	1,240.
Imprevistos (5%)					Q	2,067.
Impuesto, IVA (12%)					Q	4,960.
Utilidades (10%)						4,134.
	Q	•				
COSTO TOTAL	DEL RENGL	ÓN			Q	55,811.

Facultad de Ingeniería

EPS Ingeniería Civil

Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca

4	COLOCACIÓN DE TUBERÍA PVC						
4.1	Tubería PVC Novafort 12"	99.00	unidad				
	С	escripción de	materiales	i			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Tubería PVC Novafort 12" ASTM F949	99.00	Tubo	Q	793.84	Q	78,590.16
	Sub-total de materiales					Q	78,590.16
	Desperdicio (10% mat.)					Q	7,859.02
	Total de materiale	es + desperdi	cio			Q	86,449.18
	De	scripción de r	nano de ob	ra			
	DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	UNIDAD	PR	ECIO U.		TOTAL
	Colocación de tubería PVC	99.00	tubo	Q	30.00	Q	2,970.00
	Sub-total de mano de obra calificada					Q	2,970.00
	Mano de obra no calificada (40%) Prestaciones laborales (66% de M.O.C. Y M.O.N.C)					Q	1,188.00
						Q	2,744.28
	Total de M.O.C.+M.O.N.C	+prestacione	s laborales			Q	6,902.28
	Total de materiales y mano de obra					Q	93,351.46
	Administración (5%)					Q	4,667.57
	Supervisión (3%)					Q	2,800.54
	Imprevistos (5%)					Q	4,667.57
	Impuesto, IVA (12%)					Q	11,202.18
	Utilidades (10%)					Q	9,335.15
	COSTO TOTAL I	DEL RENGLÓ	N	•	•	Q	126,024.47
			Preci	o unit	ario	Q	1,272.97

2.3.9.4. Cronograma de ejecución para comunidad La Pinada

CRONO	CRONOGRAMA DE AVANCE FÍSICO Y FINANCIERO	SICO Y FINANCIERO		
Universidad de San Carlos de Guatemala Facultad de Ingeniería EPS Ingeniería Civil Estudiante: Werner Eduardo Ramírez Oajaca Proyecto: Drenaje para comunidad La Pinada	r ios de Guatemala Jardo Ramírez Oajaca comunidad La Pinada, San Andrés Itzapa, Chimaltenango	oß		
DESCRIBCIÓN		MESES		П
DESCRIPCION		2	3	
Replanteo topográfico y trazo				П
Excavación				
Relleno y compactación				
Retiro de material sobrante				
Pozos de visita				
Colocación tubería PVC				
AVANCE FÍSICO				
Porcentaje mensual	79%	54%	20%	
Porcentaje mensual acumulado	26%	%08	100%	П
AVANCE FINANCIERO	_			
Inversión mensual	60,985.95	126,663.13	46,912.27	Γ
Inversión mensual acumulada	60,985.95	187,649.08	234,561.35	П

CONCLUSIONES

- 1. El proyecto de alcantarillado sanitario para la comunidad de San Francisco tiene una longitud total de 4,410.51 m, se diseñaron 54 pozos de visita que beneficiará a 882 habitantes. Así también el proyecto de alcantarillado sanitario para la comunidad La Pinada tiene una longitud total de 567.97 m, se diseñaron 13 pozos de visita que beneficiará a 749 habitantes.
- 2. El costo directo del proyecto de alcantarillado sanitario para la comunidad de San Francisco es de Q1₁155,174.20 teniendo una relación costo / beneficiario de Q1,309.72. De igual forma el costo directo del proyecto de alcantarillado sanitario para la comunidad La Pinada es de Q234,561.35 teniendo una relación costo / beneficiario de Q313.16.
- 3. Con base a la evaluación socio-económica, se determinó para el proyecto de alcantarillado sanitario en la comunidad de San francisco un VPN de Q1₁368,792.90 y una TIR de -9.35%. Así también para el proyecto de alcantarillado sanitario para la comunidad La Pinada se obtuvo un VPN de Q103,721.34 y una TIR de -9.85% por lo tanto de determina que los proyectos no son de carácter lucrativo ya que no tienen ninguna utilidad, sino que son de carácter social, porque beneficiarán a una comunidad.
- 4. De acuerdo a la evaluación de impacto ambiental para ambos proyectos de alcantarillado sanitario, se determinó que los elementos bióticos y abióticos como la salud, el suelo y el agua no se verán afectados en la etapa de construcción.

RECOMENDACIONES

- Realizar una campaña de educación sanitaria a la población de las comunidades, sobre el buen uso del sistema de alcantarillado sanitario, no permitir colocar basura dentro de los pozos de visita y sobre todo, que no deben conectar las aguas de lluvia de sus viviendas al sistema de alcantarillado.
- 2. Tomar en cuenta los métodos para la limpieza de alcantarillado sanitario propuestos en este trabajo, como el método de chorro a presión, el cual es económicamente factible en nuestro medio.
- Garantizar una adecuada supervisión técnica en la ejecución de los proyectos, para que se cumplan con las especificaciones técnicas y constructivas sugeridas en los planos, y así obtener mayor eficiencia y calidad en ambos proyectos.
- Actualizar los precios presentados en los presupuestos antes de su cotización, debido a que están sujetos a cambios ocasionados por variaciones en la economía.

BIBLIOGRAFÍA

- 1. Cabrera Riepele, Ricardo Antonio. Apuntes de ingeniería sanitaria 2. Trabajo de graduación de ingeniero civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala. Guatemala. 1996.
- 2. Instituto de Fomento Municipal (INFOM). Normas generales para diseño de alcantarillados, 2001.
- 3. Tubovinil, S.A. Tubería de P.V.C. para alcantarillado sanitario. Folleto de información técnica sobre tubería de P.V.C. Guatemala.

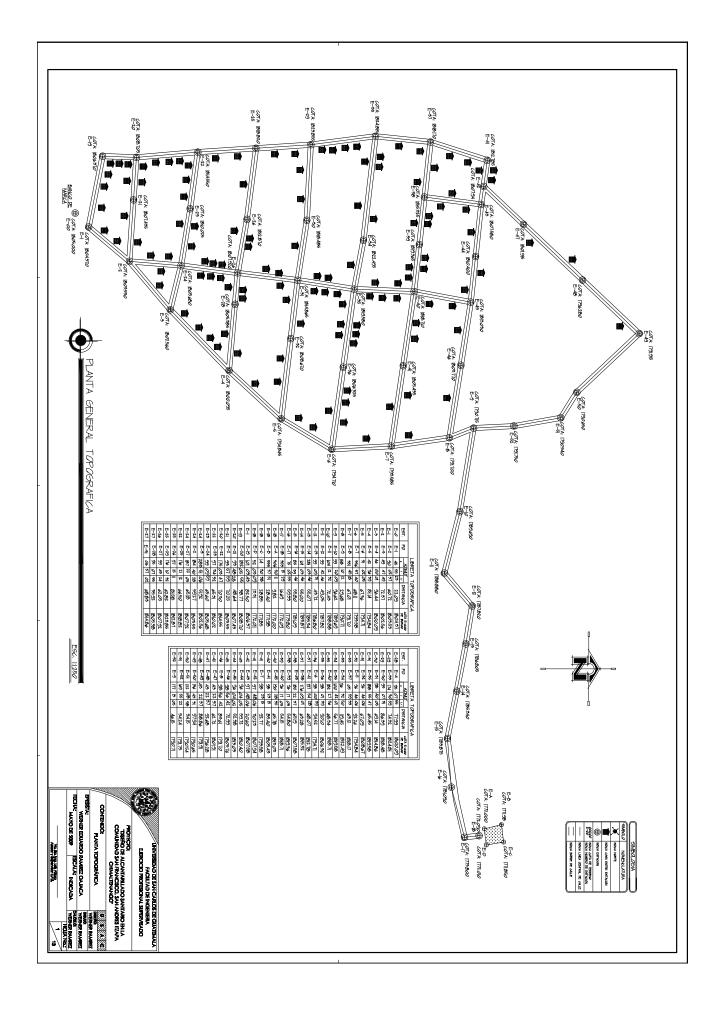
APÉNDICES

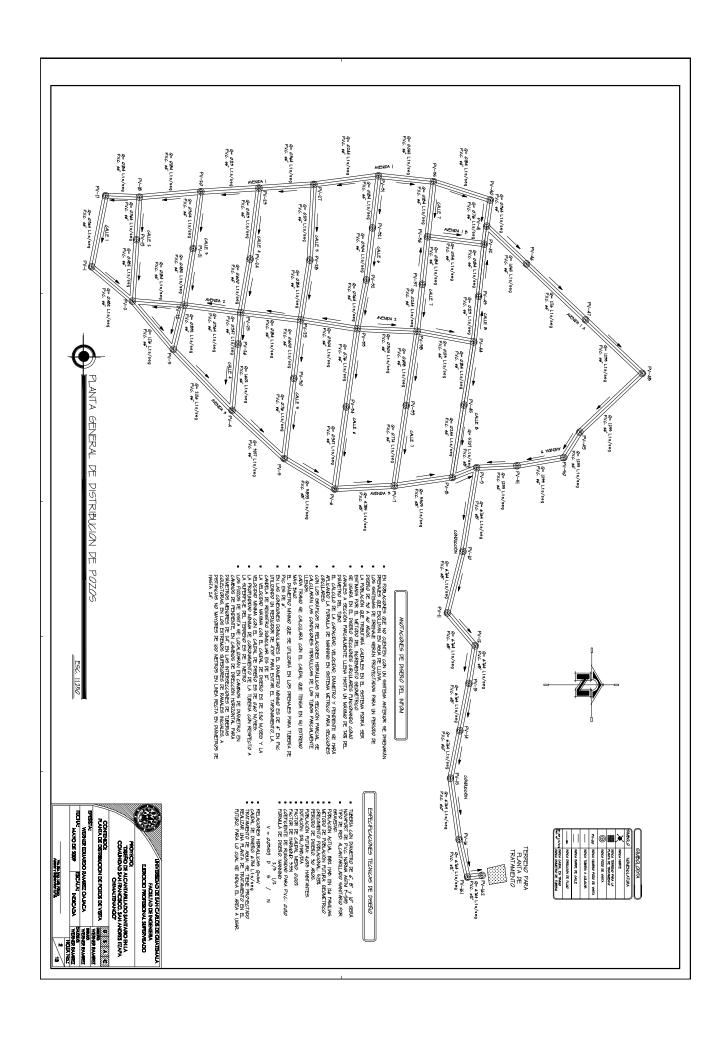
Libreta topográfica diseño de drenaje San Francisco
Libreta topográfica diseño de drenaje La Pinada
Planos de Planta y Perfiles diseño de drenaje San Francisco
Cálculos hidráulicos diseño de drenaje San Francisco
Planos de Planta y Perfiles diseño de drenaje La Pinada
Cálculos hidráulicos diseño de drenaje La Pinada

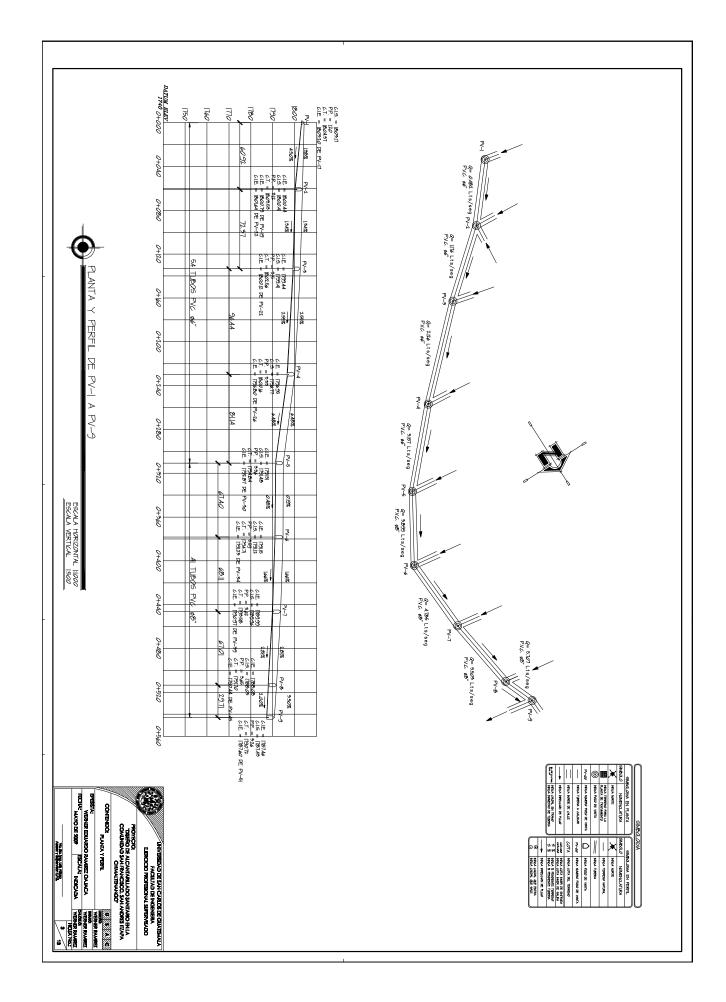
LIE	BRETA TOPOG	RÁFICA DRENA	AJE SAN FRA	NCISCO
Estación	Punto Obs.	Azimut	Distancia	Cota E-0 1803
E-0	E-1	45° 55′ 23″	22.09	1804.37
E-1	E-2	90° 02′ 37″	60.72	1803.53
E-2	E-3	49° 47′ 49″	72.37	1802.56
E-3	E-4	46° 00′ 01″	96.44	1800.09
E-4	E-5	42° 96′ 39″	81.14	1794.84
E-5	E-6	31° 02′ 05″	67.36	1794.71
E-6	E-7	356° 57′ 40″	68.11	1793.58
E-7	E-8	351° 45′ 18″	67.01	1791.70
E-8	E-9	158° 10′ 12″	29.68	1791.71
E-9	E-10	99° 20′ 09″	96.62	1789.69
E-10	E-11	104° 12′ 32″	72.43	1788.88
E-11	E-12	99° 42′ 46″	49.05	1787.82
E-12	E-13	99° 09′ 31″	43.72	1786.80
E-13	E-14	281° 03′ 46″	55.07	1785.34
E-14	E-15	101° 03′ 46″	55.00	1783.87
E-15	E-16	85° 39′ 46″	55.80	1781.09
E-16	E-17	75° 02′ 53″	59.33	1773.80
E-17	E-18	353° 15′ 29″	16.69	1772.09
E-18	E-A	306° 50′ 11″	9.82	1772.00
E-18	E-B	333° 37′ 51″	28.40	1771.98
E-18	E-C	14° 30′ 38″	28.85	1771.85
E-18	E-D	52° 03′ 09″	13.31	1772.01
E-1	E-19	101° 03′ 43″	82.50	1806.37
E-19	E-20	182° 05′ 55″	38.77	1808.70
E-20	E-21	93° 48′ 28″	48.64	1807.43
E-21	E-2	93° 57′ 59″	70.25	1803.53
E-20	E-22	175° 03′ 47″	70.30	1814.55
E-22	E-23	97° 34′ 32″	65.31	1810.02
E-23	E-24	99° 09′ 59″	65.60	1805.68
E-24	E-3	283° 51′ 06″	51.92	1802.56
E-24	E-2	184° 40′ 28″	59.27	1803.53
E-24	E-27	187° 22′ 05″	65.18	1807.92
E-22	E-25	176° 21′ 12″	66.50	1818.82
E-25	E-26	97° 15′ 11″	81.58	1812.87
E-25	E-29	176° 10′ 32″	62.82	1823.85
E-26	E-27	99° 43′ 24″	62.05	1807.92

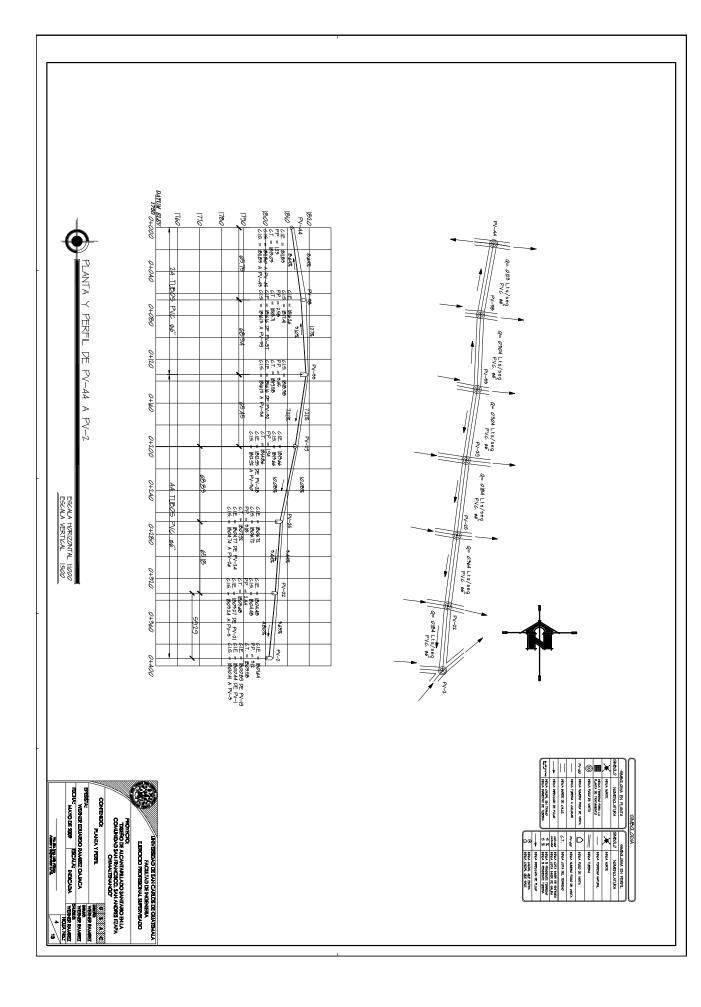
LIBRETA TOPOGRÁFICA DRENAJE SAN FRANCISCO (continuación)					
Estación	Punto Obs.	Azimut	Distancia	Cota E-0 1803	
E-27	E-28	98° 07′ 55″	35.92	1805.38	
E-27	E-31	06° 57′ 02″	68.83	1814.86	
E-28	E-4	95° 07′ 55″	77.99	1800.09	
E-29	E-33	174° 30′ 59″	74.32	1824.81	
E-29	E-30	93° 07′ 31″	86.39	1818.48	
E-30	E-31	98° 40′ 05″	69.14	1814.86	
E-31	E-35	188° 55′ 47″	65.45	1819.58	
E-31	E-32	96° 46′ 06″	67.09	1808.67	
E-32	E-5	96° 46′ 06″	92.26	1794.84	
E-33	E-37	05° 59′ 33″	63.12	1818.17	
E-33	E-34	96° 32′ 50″	119.45	1822.49	
E-34	E-35	100° 42′ 01″	56.77	1819.58	
E-35	E-40	182° 27′ 56″	68.34	1818.71	
E-35	E-36	98° 01′ 39″	90.10	1806.32	
E-36	E-6	98° 00′ 39″	94.52	1794.71	
E-37	E-41	197° 54′ 28″	68.07	1812.78	
E-37	E-38	276° 09′ 01″	63.28	1815.32	
E-38	E-43	182° 22′ 37″	65.19	1807.58	
E-38	E-39	96° 17′ 03″	54.80	1819.36	
E-39	E-40	96° 17′ 03″	54.15	1818.71	
E-40	E-45	190° 28′ 35″	65.78	1813.03	
E-40	E-41	98° 23′ 15″	85.40	1805.43	
E-41	E-7	98° 23′ 15″	92.77	1793.58	
E-41	E-42	97° 48′ 06″	30.23	1807.94	
E-42	E-43	97° 48′ 06″	20.60	1807.58	
E-43	E-44	96° 04′ 05″	59.72	1810.40	
E-44	E-45	96° 04′ 05″	52.38	1813.03	
E-45	E-46	98° 56′ 42″	72.99	1803.76	
E-46	E-8	98° 56′ 42″	83.61	1791.70	
E-42	E-47	43° 22′ 37″	62.72	1801.91	
E-47	E-48	43° 22′ 37″	92.68	1796.28	
E-48	E-49	43° 22′ 37″	88.86	1791.91	
E-49	E-50	136° 43′ 31″	97.94	1790.65	
E-50	E-51	122° 08′ 58″	34.15	1790.54	
E-51	E-52	169° 55′ 22″	54.24	1791.75	
E-52	E-9	177° 13′ 05″	46.15	1790.71	

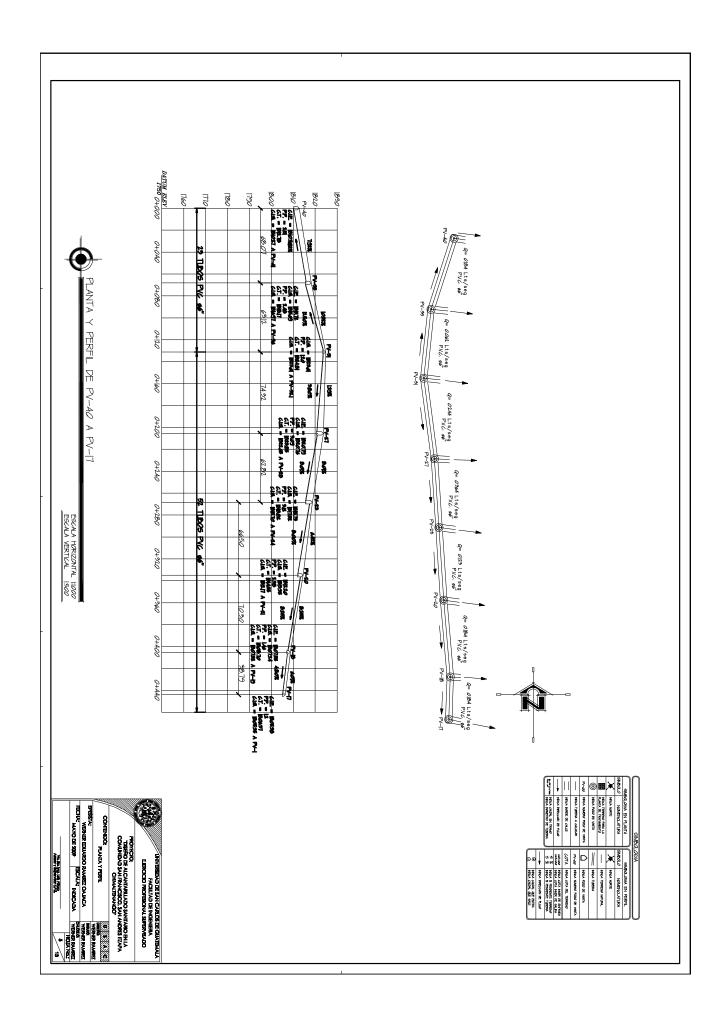
LIBRETA TOPOGRÁFICA DRENAJE LA PINADA						
Estación	Punto Obs.	Azimut	Distancia	Cota E-0 1000		
E-0	E-1	124° 27′ 20″	57.30	995.76		
E-1	E-2	138° 35′ 06″	55.90	993.63		
E-2	E-3	104° 58′ 20″	40.60	989.81		
E-3	E-4	80° 53′ 47″	46.97	985.40		
E-4	E-5	89° 32′ 47″	96.00	980.08		
E-5	E-6	85° 23′ 27″	55.55	977.86		
E-6	E-7	107° 10′ 28″	28.16	975.21		
E-7	E-8	98° 01′ 39″	41.84	973.87		
E-8	E-9	86° 33′ 21″	25.02	971.52		
E-9	E-10	42° 35′ 50″	52.92	967.54		
E-10	E-11	42° 35′ 50″	52.92	963.04		
E-11	E-12	98° 57′ 06″	14.78	961.65		
E-12	E-A	68° 49′ 12″	7.64	960.56		
E-12	E-B	105° 03′ 08″	25.86	959.95		
E-12	E-C	136° 39′ 25″	28.89	960.05		
E-12	E-D	174° 48′ 07″	13.66	961.01		

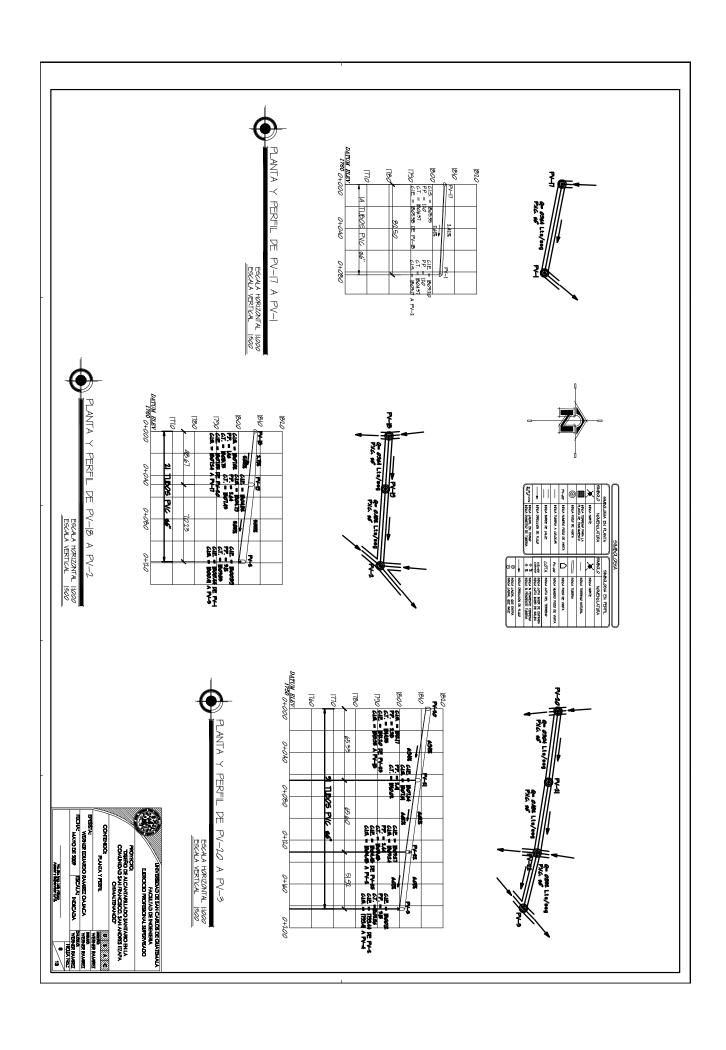


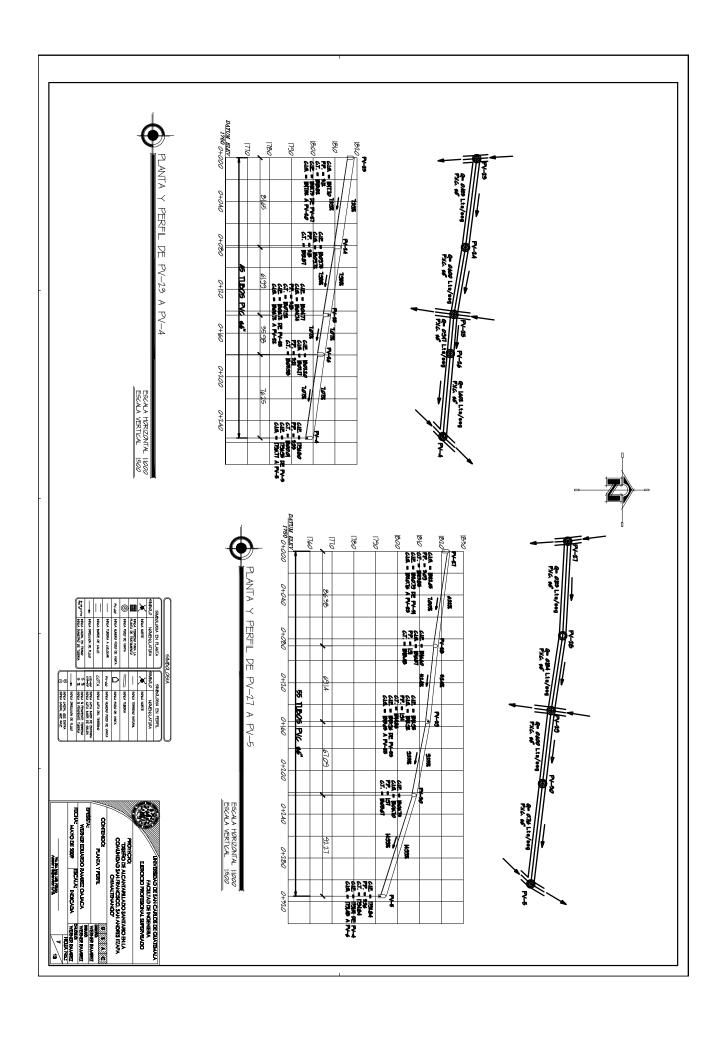


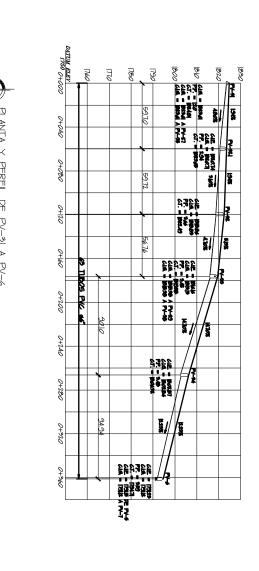


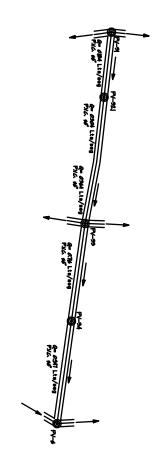










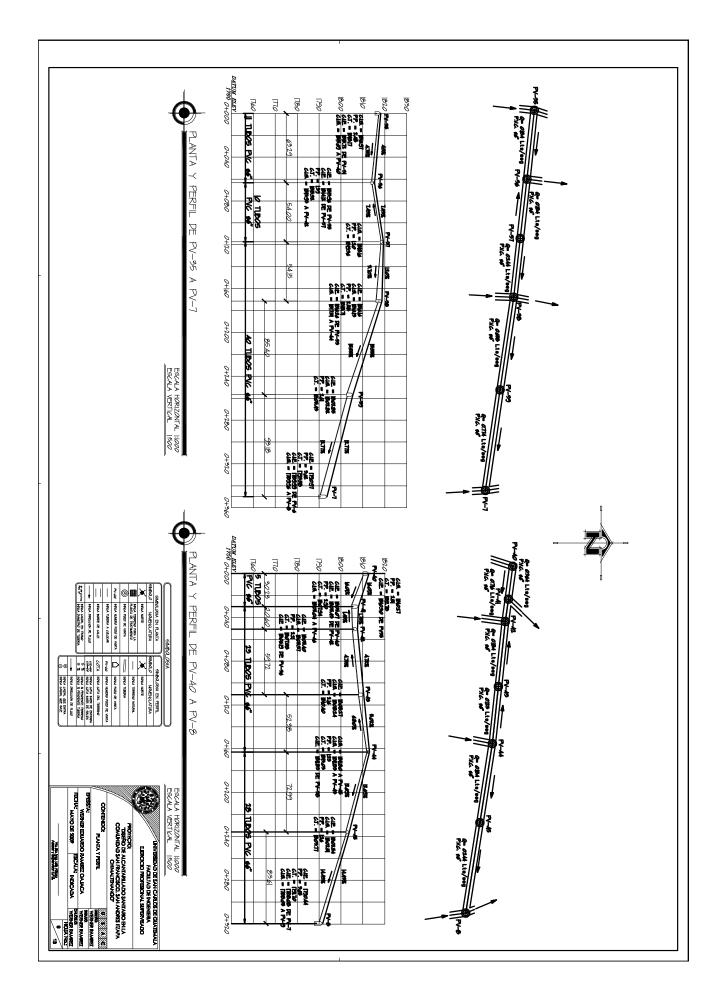


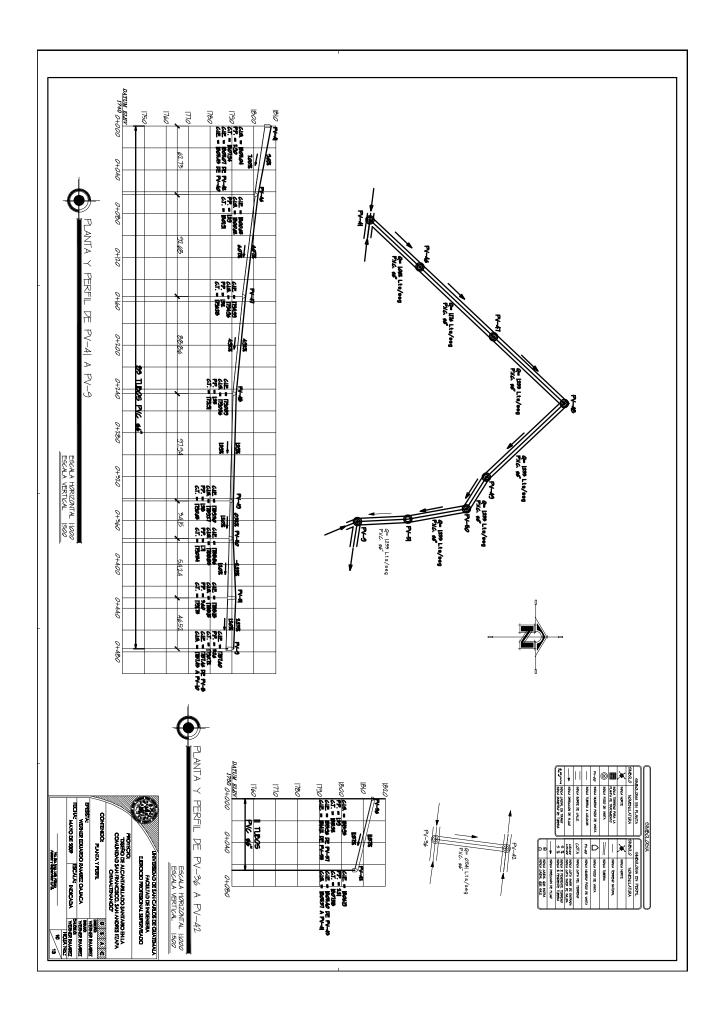


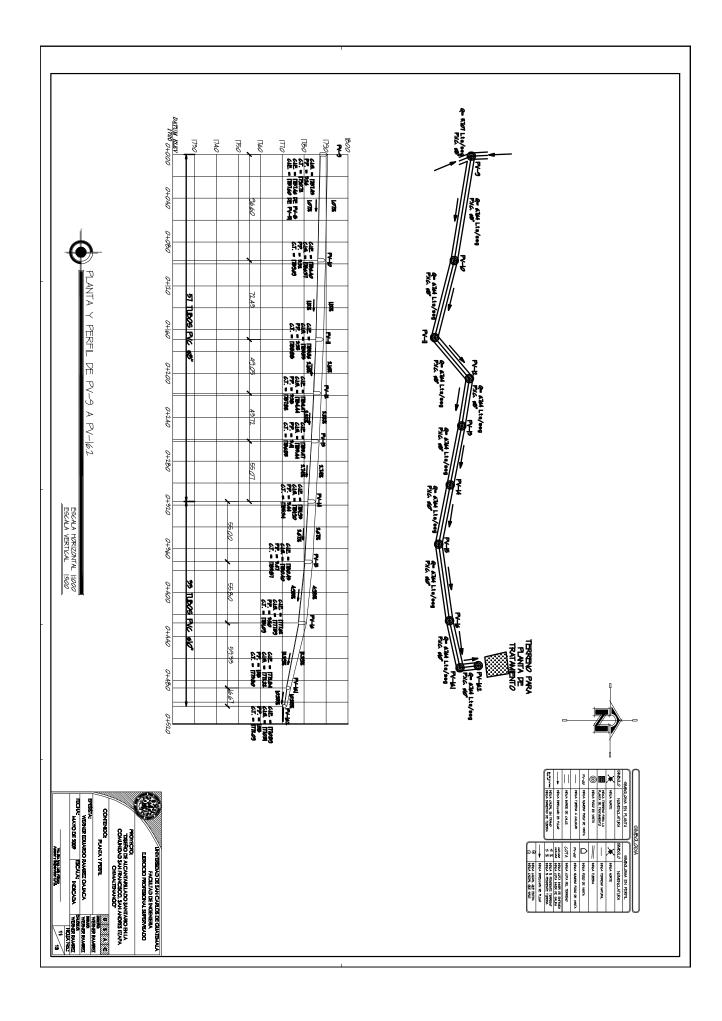
	NOCA D	No sada	Now a	- NOKA TI	PV-00 NDCA N	() NOCA P	PJWA TI	NOCA NORTE	N O'DOWE	SIMPOLOGINE	
	NDICA CAUDAL EN TRAMO NDICA DAMETRO SE TURISIA	NDICA DRECCION DE PLUD	NOW NAME IS WITH	NDCA TUBBRA A CALOCAR	NDICA NUMBRO POZO DE VISITA	NDICA POZO DE VISITA	PLANTA DE TRATAMENTO	OKTE.	NOMENCLATURA	SINBOLOGIA EN PLANTA	SIMBOLOSIA
Ī											
	28.24 Q.Q	CEMPOD CASCORDER	COTA	PV-00	Þ		ı	×	OTDONE	SIMPOLOGIA EN PERFI	OSIA

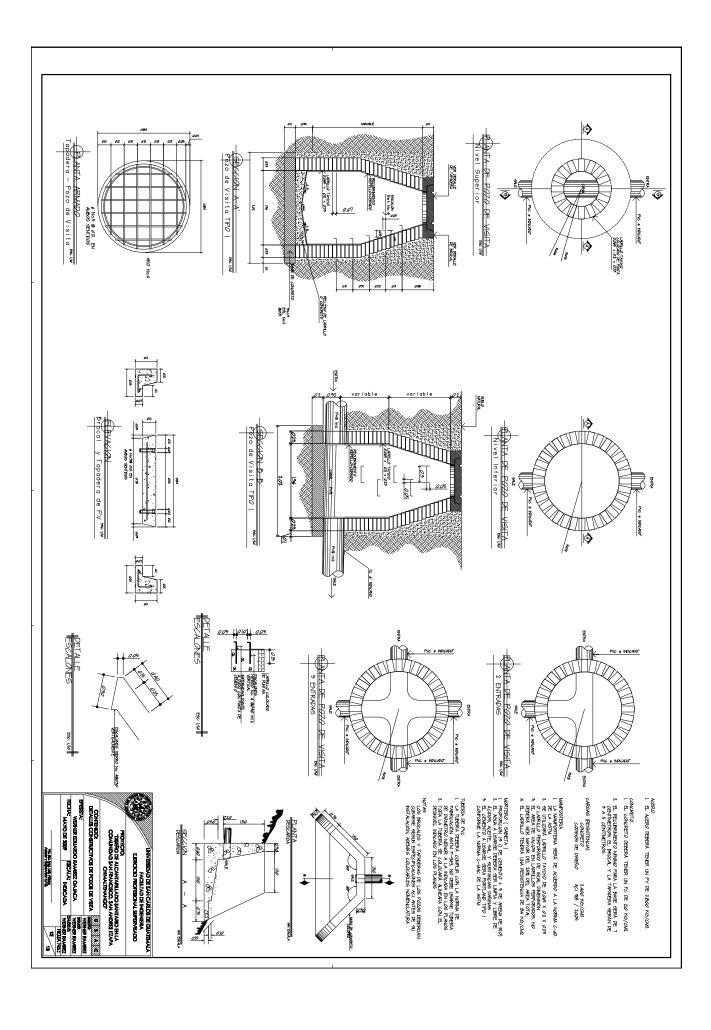
COMBADO: ALCAMINALLANGO SAMINAD BILA COMBADO: ALCAMINALDAD SAMINADO SAMINAD	WEINER RAMREZ WEINER RAMREZ WEINER RAMREZ	WERNER EDUARDO RAMBEZ CALACA MANO DE 2009 ESCALA: INDICADA INDICADA	WERNER EDUKKO
PROTECTO; TORRING DE ALCANTARLADO SANTARIO BILIA COMUNIDAD SANTRANCECO, SAN ANDRES TIZAPA CHIMALTEMANECO*	WEINER RAMIR	YPERT	- Mayor
	VAPOSI IZVAV	E ALCANTARILLADO SAI D SAN FRANCISCO, SAN CHIMALTENANGO"	HOVECTO:

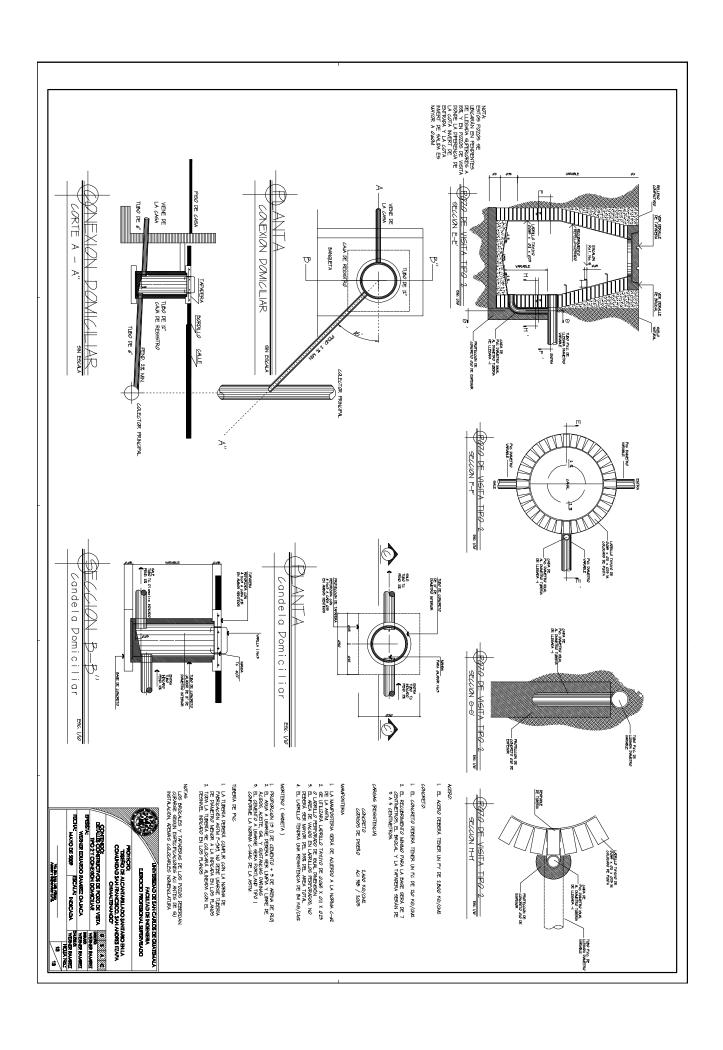
ESCALA HORIZONTAL 19000 ESCALA VERTICAL 1500



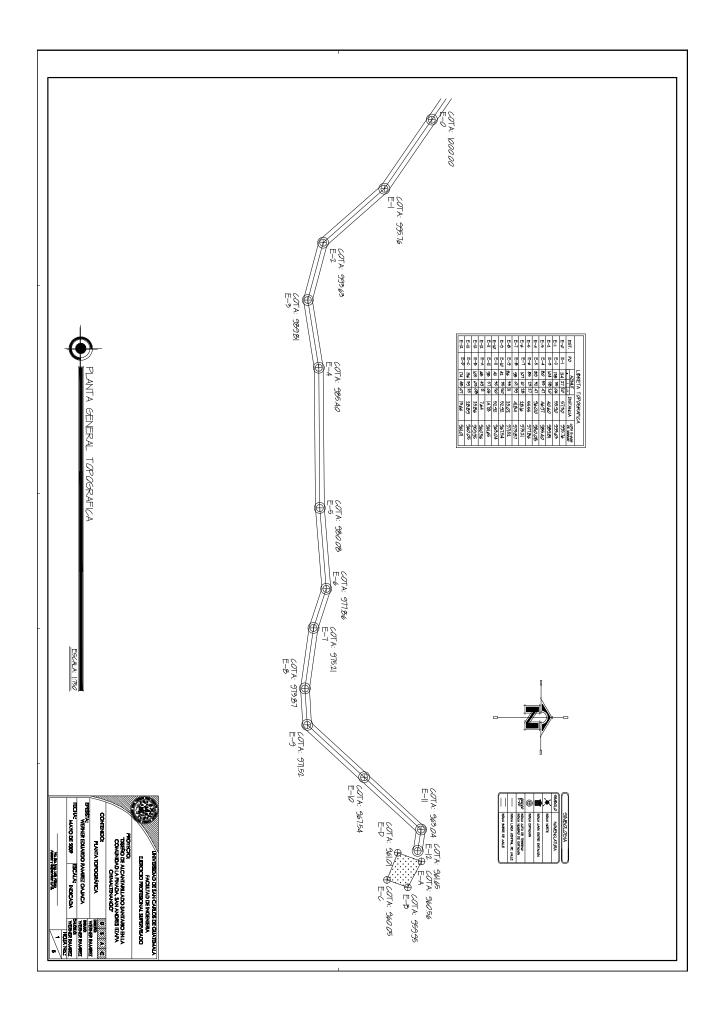


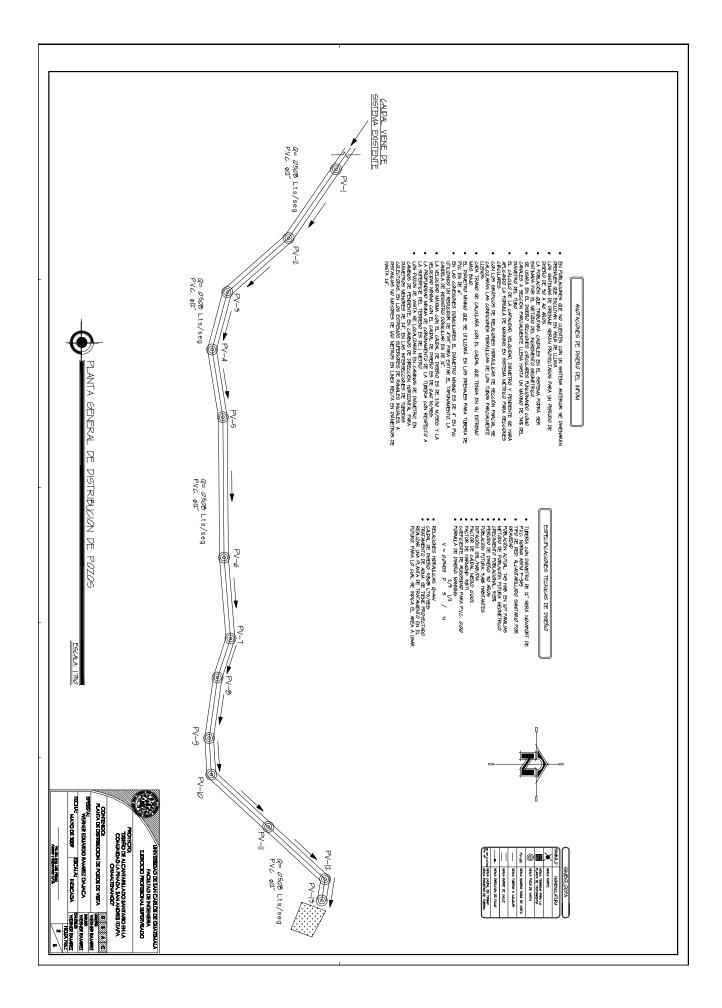


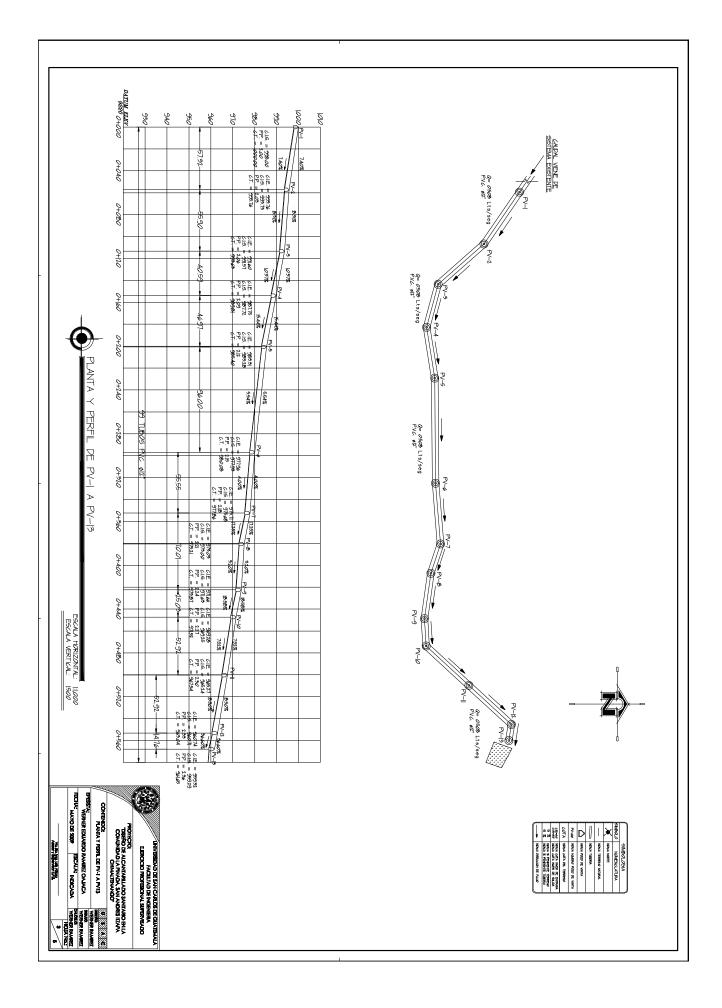


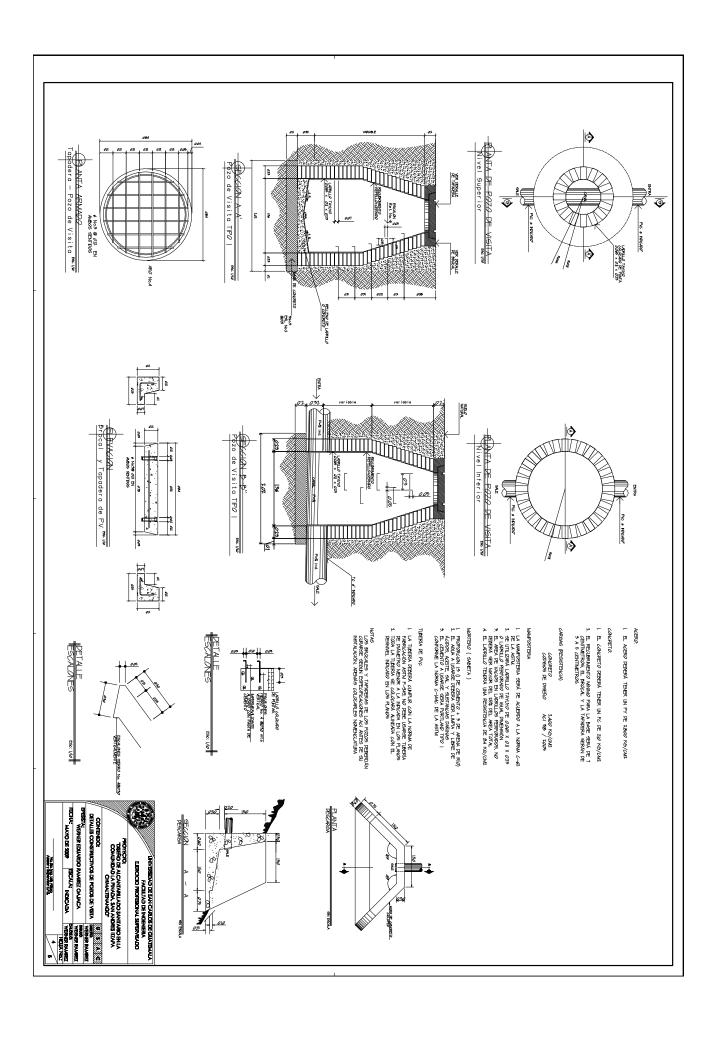


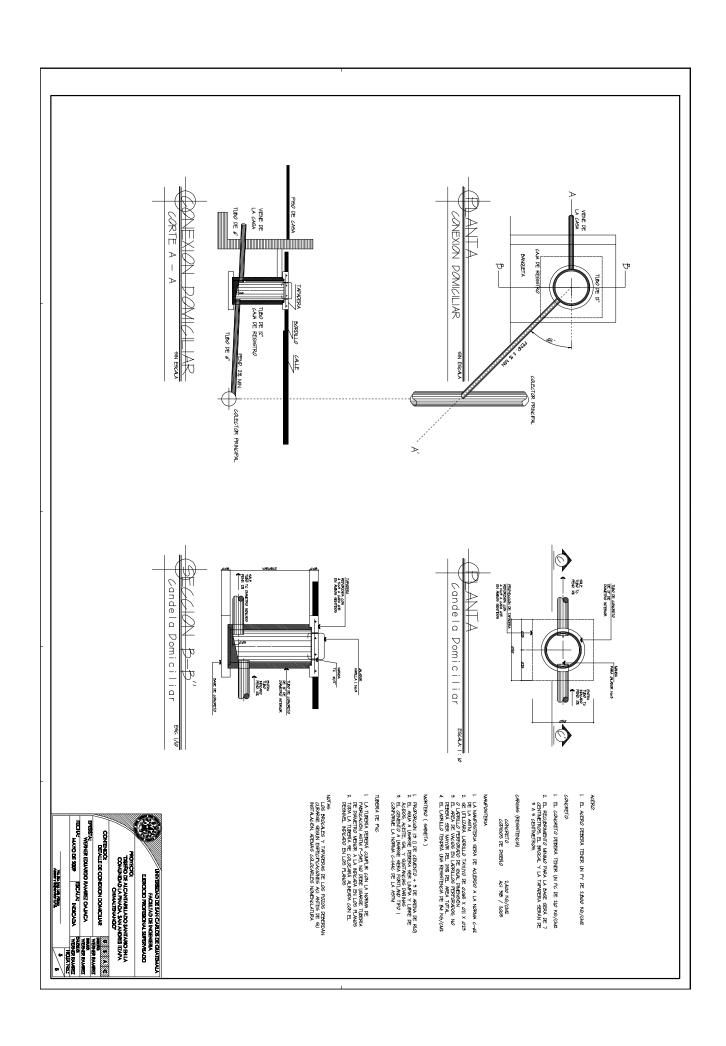
EXC.	8 a 6	12.99 19.37	171.04 169.69 71.77	36.89	5.01 0.50	2.82 1.03 2.75 3.35	5.07 6.04 7.00 1.06	67. 46 94	, 57 7.21 52 51 51	8 9	62 33	22	172	32 7 23	52	50 50	36 24	96	200002	2.28 2.29 2.29 2.29 2.29 2.29 2.29 2.29	72		
ANCHO DE E	190	+++	0.70 16	0.60 36	0.60 0.60 0.65 12X	0.60 72 0.65 101 0.65 102 0.65 82	0.60 95 0.70 136 0.70 137 0.70 80 0.70 107	0.60 79 0.65 84 0.65 84	50 73.57 70 137.21 70 140.52 70 217.51 70 230.91		0.60 60.99 0.65 143.43 0.65 157.62	50 47.35 50 63.87 50 63.22	50 47.12 50 48.56 50 46.93 50 55.01	50 69.12 35 49.32	10 48.3	39.15	52.36	33.96	0 9120 0 7160 0 71818 0 3129 0 9299 0 108.54	0 222.59 0 168.41 0 115.06 0 131.35 0 135.58 0 80.29	3		
ALTURA ANG	38		3.74 0	1.36 0	1.35 2.79 0	++++		2.06 2.09 2.12 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	1.35 0.60 3.09 0.70 3.81 0.70 3.60 0.70 3.63 0.70			0.00	135 060 135 0.60 135 0.60	3 0.65	+	0.60	0.60	5 0.65	0.00	0.70 0.70 0.70 0.70 0.70 0.70 0.70 0.70			
_	3.09 1		3.569	1.97 1.	2.64 2.	235 1.45 241 2.56 244 2.56	21 3 3 1.1 1.1 1.1 1.1 1.1 1.1 1.1 1.1 1.	1.88 1. 1.94 2.0 1.97 2.0	2.91 3.63 3.42 3.42 3.45 3.6 3.45 3.6		2.56 1.35 2.58 2.73 2.61 2.76	1.26 1.35 1.26 1.41	120 120 120 130 130 13	45 1.35 48 2.63 61 2.66	36 1.35	1.39 1.54	135	37 2.36	26 3.05 29 1.47 32 1.47 35 1.50 37 1.86 37 1.86	23 244 25 3 347 25 3 350 25 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3		1 S	
PROF. POZO	1 Z	333	3.66	1.20	1.20	1.30 2.35 2.38 2.38 2.41 2.41 2.44 2.44	72 1823 61 1820 79 120 3.06 1.35 1820 76 1857 3 120 3.09 3.24 1820 1857 3 12 3.12 3.2 1820 1857 3 12 3.12 3.2 1820 1820 71 186.20 3.15 3.15 3.30 1820 1820 71 186.20 3.17 3.18 3.18	1.20	2.94 3 3.66 3 3.45 3		1.20 2.58 2.61 2.61	123 82	120 11 11 11 11 11	1.20 2.45 2.48 2.48 2.51 2.51		139 139	2.16 2.18	2,21 2.87	2.80 1.26 1.29 1.29 1.32 1.32 1.35 1.35 1.38 1.68 1.71 3.57 3.60 3.12	1786.40 3.29 3.22 1786.66 3.32 3.32 1783.47 3.36 3.36 1781.93 3.41 3.41 1777.62 3.47 3.44 1777.62 3.47 3.44 1777.62 3.47 3.44	de San Carlos de Guatomas,	ieria y E	DACK FRANK
WERT	1800.44	1796.95 1791.51	2 1791.12 1789.89 6 1789.96 1788.08 8 1788.05 1787.46	1799.75	1807.55 1804.82 1800.89	8 1812.17 1807.64 0 1807.61 1803.27 4 1803.24 1800.12	1820.79 1815.73 1809.75 1804.77 1802.20 1796.80	1816.60 1812.95 1808.73 1792.87	1820.74 1818.86 1816.16 1802.87			802.54	1813.86 1808.72 1804.48	1815.72 1810.30 1805.43		1814.12	1808.27	1805.07	1794.99 1790.59 1789.30 1788.86 1788.16	786.40 85.56 85.47 81.93 80.43 777.62	Carlos o	agestig (A)-surentioun(A) be and a frequent y between the frequent of the frequent of the frequency of the f	Are today of the
COTA BIVERT	1803.17	1799.41	1791.12 1789.96 1788.05	1804.37	1813.35 1807.52 1804.79	1812.17 1807.61 1803.24	823.61 820.76 815.70 809.72 804.74	1822.65 1816.57 1812.92 1806.70	1823.61 1820.71 1818.83 1816.13 1802.84	1818.38	1816.15 1816.16 1816.13 1802.85 1802.82 1790.97	2 1817.51 1811.83 1 1811.80 1802.54 5 1802.51 1790.44	1818.38 1813.66 1806.72 1804.48	1823.61 1815.69 1810.27		1813.93	1806.24	1805.37	1 1805.04 1 1 1800.62 1 1 1794.96 1 1 1780.56 1 1 1788.83 1 1 1788.15 1	1787.43 1786.33 1788.53 1781.44 1781.90 1781.90 1772.52 1177.52	de San	A)-SUFE Prácticas Sufcada d	de chalans
TIRANTE	FUT.	2 124	1.560 3.192 1.464 2.976 1.624 3.328	0.492	0.486	100.64	0.672 0.678 0.750 1.098 1.164	0.210 0.420 1 0.270 0.546 1 0.414 0.828 1 0.402 0.804 1	0.558 0.774 0.960	0.786	0.864	0.40	0.642	0.264 18 0.492 18 0.576 18		0.744 18	0.426 18	1.428 18	1,164 18 1,266 173 1,926 177 1,962 177 1,962 177	1384 177 1320 177 1368 177 136 177 136 177 1390 177	And the Same of the Same	Max A	
-	RO ACT.	X X X X X X X X X X X X X X X X X X X	7 1.66 7 1.624 7 1.624	< 0.246 < 0.366	0.240 0.366 0.420	0.300	(0.330 0.672 (0.336 0.678 (0.378 0.750 (0.46 0.868 (0.546 1.098 (0.576 1.164	11111	0.276 0.384 0.378 0.402 0.480	0.384	0.336	0.240	0.300 0.228 0.408 0.276	0.246	0.276	0.378	0.210 0.426 0.276 0.568	969.0	0.576 0.937 0.948 0.948	2 072 4 384 2 048 4 320 1 736 3 568 1 532 3 336 1 530 3 050 1 530 2 500 1 2 2 0 2 390 1 2 2 0 2 390			
CHEQUEO DE	1-1		* * * *	* *	999	9999	000000	9999	88888	+	888	888	8888	888	+	ð ð	99	š	888888	88888888			
1	23 CT	5888	0 0 0	12 22 9 9	4 22 8 9 9 9	92 4 8 9 9 9 9	\$84888 \$84888	2 8 8 8 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	88888 99999		208 OK	\$ \$ \$ \$	\$ 8 8 8 8	8 8 8	\perp	¥ 8	8,8	8 8	8888888	888888888			
VELOCIDA DE DISEÑO (m/s)	0.79	1.98	1.07 1.59	0.72	0.08100 0.72 1.14 0.12300 0.78 1.22 0.14100 0.85 1.33	0.077 1	0.00096 0.00054 0.00054 0.00090 0.00050 0.000 0.00092 0.00074 0.00050 0.00050 0.000 0.000 0.00 0.00 0.00095 0.00043 0.00050 0.00050 0.000 0.000 0.00 0.00 0.00050 0.00050 0.00050 0.00050 0.00050 0.000 0.000 0.000 0.00050 0.	0.61 0.96 0.62 0.98 1.09 1.69 1.36 2.11	0.60 0.95 0.60 0.95 0.73 1.16 1.36 2.09 1.38 2.13	090	133 20	0.84 1.34 0.96 1.51	0.78 1.27 0.77 1.28 0.66 1.03 0.60 0.95),50 0.95),72 1.13 1.12 1.77		1.16 1.79	0.60 0.95	0.60 0.93	1,17 1,81 1,08 1,67 0,68 1,03 0,66 1,01 0,66 1,01 0,66 1,01	1,01 1,47 1,03 1,50 1,30 1,92 1,31 1,93 1,41 2,09 1,70 2,49 1,70 2,49 1,91 2,50			
Qp Qp	0.14800	0 17200 0 35400 0 17200 0 35400 0 16600 0 33800 0 24000 0 50800	0.39900	0.08200	0.08100	0.06800 0.10800 0.13500 0.17900	0.11200 0.12500 0.12500 0.14300 0.19400	0.09100 0.13800 0.13400	0.09300 0.13100 0.13400 0.13400	0.13100	0.12700	07400	0.10700 0.07800 0.13900 0.09300	0.09600		0.08400 0	00300	0.23800 0	15 (23963) 0.03400 0.03400 1.17 10.04170 0.04170 0.0400 0.1100 1.15 10.0400 0.04430 0.0400 0.2100 1.05 10.0400 0.0403 0.0400 0.2100 0.05 10.0400 0.0403 0.0400 0.0400 0.05 10.05000 0.0100 0.05 10.05000 0.0500 0.0500 0.05 10.05000 0.0500 0.0500 0.0500 0.05	34800 1 14800 1 1 1700 1 1 1700 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			
	0.07300	0.17200	0.19500	0.04100	0.04000	0.03400 0.05000 0.06700 0.08700	0.05500 0.05600 0.07100 0.09100	0 0.31941 0.03600 0.07000 5 0.37784 0.04500 0.09100 7 0.49088 0.06900 0.13800 2 0.48201 0.06700 0.13400	0.06400 (0.06400 (0.06300 (0.06		0.05500 0	3 0.19580 0.31052 0.03300 0 7 0.20730 0.33103 0.03600 0 2 0.22210 0.35079 0.04000 0	0.05000 0.03800 0.06800 0.04600	0.04700 0			0.03500 0.07100	11600 0	103600 0 11200 0 15600 0 15800 0 15800 0	25900 0 21700 0 21500 0 21500 0 20400 0 15300 0 17200 0			
νıν	FUT.	0.56182 0.84798 0.56183 0.56498 0.564983 0.82766 0.766442 1.00671 0.	6 0.90106 4 0.85992 2 0.91861	7 0.45697	0.35079 7.0.45697 1.0.49745	0.31350 0.42115 0.48424 0.57553	0.43090 0.43332 0.46159 0.50180 0.60400	0.37784 0.49088 0.48201	0.38310 0.47527 0.47075 0.48201 0.53763	0.47527	0.46619	0.33103 0.35079	00 F 00 C	0.35355	0.38310	0.35904	0.32234 0	0.44051 0.68112 0.11600	0.60400 0.66437 0.66437 0.80519 0.81323 0.81323 0.61323	103786 D 103786 D 103785 D 10378319 D 171652 D 168277 D			
	91 0.3281	96 0.5618 46 0.5498 77 0.6844	54 0.6058 77 0.5832 52 0.6205	34 0.22571 58 0.29227	72 0 22210 0 73 0 29227 0 13 0 31941	59 0.1996 56 0.2568 51 0.3105	4 0.2733 5 0.2765 1 0.2922 3 0.3228 6 0.39091	0.01003 0.20350 0.001723 0.23885 0.00141 0.31847 0.003864 0.31052 0.003864 0.31052 0.003864	9 0.24332 9 0.29343 6 0.29343 2 0.31052 6 0.34801	3 0,30148	0.29843 0.29843 0.32526	0.20730	0.25689 0.4186 0.21350 0.4930 0.24332 0.3831	0.24675	0.24332	0.29843	0.01018 0.20350		0.39091 0.41123 0.43090 0.52729 0.53352 0.53352	0.71495 0.71023 0.64193 0.6233 0.6233 0.47753 0.45464 0.45464			
ğ	T. FUT	149 0.26896 303 0.24646 353 0.51477	352 0.336 387 0.295 372 0.362	44 0.03258	47 0.03273 91 0.04313	59 0.024 07 0.039 44 0.0706	22 0.0267 22 0.0272 28 0.0334 26 0.0445 34 0.0828	25 0.0100 89 0.0172 56 0.0414 96 0.0386	0.00406 0.01789 0.24322 0.38310 0.04600 0.00630 0.305310 0.04600 0.00621 0.30596 0.28048 0.47755 0.06400 0.00804 0.03902 0.31402 0.48201 0.65703 0.03602 0.036	36 0.0367.	0.00615 0.02710 0.27652 0.43332 0.05600 0.00808 0.03493 0.29843 0.46619 0.06300 0.01049 0.04516 0.32528 0.50396 0.07200	0.0090	8 0.02408 0 0.01241 0 0.04159 6 0.01799	5 0.00381 6 0.01401 0 0.01927		0.03301	0.01018	0.12424	0.096 0.096 0.234 0.231 0.231	289 0.586729 0.74429 1.02759 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.545000 0.5450			
ш	K 0.01	K 0.06003 (K 0.12653 (C 0.00315	0.00310 0.00747 0.00991	0.005	1111111	0.00225 0.00389 0.00956 0.00896		111	1 1 1	0.00250	0.00548 0.00280 0.00950 0.00406	0.0008	0.0040	0.00760	0.00229	0.02830	0.01944 0.02311 0.02692 0.05263 0.05450 0.05450	0.14728 0.10344 0.10209 0.09179 0.05131 0.03758			
CHEQUEO DE	3	5888		88	888	9999	888888	9999	88888	+	8 8 8	888	8888	888	ğ	8 8	δš	ş	888888	56568888			
		8 8 8 8		8.2	\$ 8 8 8 \$ 8 8 8	9999	888888	9999	88988	+	888	888	8888	888	111	š š	şş	ě	8888888	8888888			
SECCIÓN LLENA	2.40 43.81	81 32.97 88 52.59 95 30.82	1.77 57 2.30 74 1.94 62	3.20 58.42 2.68 48.38	3.25 39.32 2.67 48.66 2.67 48.66	20 58.42 38 54.39 31 53.13 78 50.63	3.20 40.26 3.20 58.45 3.06 55.78 3.20 58.33 3.01 54.92 3.01 54.91	54.64 9 47.26 4 62.74 8 79.96	8 45.25 9 36.36 5 44.78 6 72.24 6 72.24	+++	8 39.73 6 81.45 73.82	3 6070 3 73.56 0 78.47	4 55.46 38.29 3 45.25	73.02 8 58.12 8 82.64	+	71.17	53.86	24.87	23.62 22.62 22.62 22.62 22.62 22.62	45.93 47.03 65.39 66.26 73.69 131.83 180.01			
No. SE	>	+++	12 2.	7 3	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	12 3.20 11 2.98 11 2.91 9 2.78	13 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32	5 3.00 2 2 2.59 2 3.44 6 4.38	0 2.48 0 1.99 0 2.45 6 4.34 7 3.96	111	2,18	2 3.38 3 4.03 5 4.30	3.04	3.19	+++	3.90	2.47	136	3.00 2.79 2.51 1.28 1.24 1.24	1.42 1.45 2.02 2.04 2.27 2.60 2.60 3.66 4.21			
S(%) TUBO		2.55 6.48 0.48		5.00	8.25 5.55 5.55	6.94 6.62 6.61	3.80 8.01 7.29 7.07 7.07	7.00 15 5.24 12 9.23 12 14.99 16	4.80 10 3.10 10 4.70 16 14.70 16 12.23 17	+	3.70 9 15.55 15 12.77 16	8,64 12 12,69 13 14,43 15	7,21 11 10.08 12 3,44 11 4,80 10	7.92 12 7.92 12 16.01 5	111	7.43 10	6.80 9	15	11 8 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12	77 2 8 8 13 17 17 17 18 8 8 13 17 17 17 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18			
DIAM.		0 0 0	60 00 00	9 9	999	0000	99999	0 0 0 0 7 0 0 2	0 0 0 0 0	+++	6 6 8	6 6 8 12 8	6 6 3.7.	6 7 7 12	4	6 11	9 9	6 1.45	6 7.00 6 8.07 6 1.29 6 1.20 6 1.20	8 1.12 8 2.16 8 2.22 8 2.24 10 2.67 10 4.98 10 7.00			
Qd (Lts/seg)	. FUT.	6 8.868 7 12.960 9 15.864	5 19 287 3 22 036 7 22 811	4 0.814	1,592	0.548 1.336 2.099 3.576	1.076 1.592 1.847 2.598 4.057 4.533	0.548 0.814 2.598 3.090	0.184 0.814 0.304 1.336 0.364 1.592 0.716 3.090 0.347 4.057	1.336	1.076 2.845 3.334	0.548	1,336 1,592 0,814	0.278		2.349	0.548	3.090	5.239 5.239 5.239 5.239 5.239	6810 6810 6810 6810 6810 6810 6810			
PB OF	JT. ACT	223 3.15 228 3.89	3 929 3 470 4.785 1 3 892 3 415 5 503 2 3 882 3 401 5.707 2	4.155 0.364	55 0.364 07 0.482	92 0.123 32 0.304 07 0.482 99 0.832	13 0.244 55 0.364 30 0.423 67 0.600 69 0.947 42 1.062	92 0.123 49 0.184 67 0.600 31 0.716	49 0.184 55 0.304 31 0.716 59 0.947	32 0.304	13 0.244 18 0.658 14 0.774	92 0.123 19 0.184 13 0.244	52 0.304 5 0.364 5 0.364	0 0.062 9 0.184 5 0.364	249 0.184	9 0.184	0.123	1 0.716	2 1.062 4.533 7 1.176 5.004 6 1.233 5.239 6 1.233 5.239 7 1.233 5.239 7 1.233 5.239 8 1.233 5.239	3.834 3.331 6.764 2.384 3.331 6.764 2.3834 3.3834			
FACT. HARM.	ACT. F	4 026 3 3 3 3 3 5 7 9 3 3	3.822 3.	4.329 4.	4.378 4.249 4.329 4.155 4.305 4.107	4.399 4.292 4.344 4.182 4.305 4.107 4.246 3.999	4,359 4,213 4,329 4,155 4,316 4,130 4,283 4,067 4,230 3,969 4,215 3,942	4.399 4.292 4.378 4.249 4.283 4.067 4.264 4.031	4.378 4.249 4.324 4.182 4.264 4.031 4.230 3.969	4.344 4.1	4.255 4.014 4.255 4.014	4.359 4.292 4.378 4.249 4.359 4.213	4.344 4.182 4.378 4.249 4.378 4.249	428 4.350 378 4.249 329 4.155		293 4.086	399 4.292 378 4.249	264 4 031	201 3.942 201 3.917 1.194 3.905 1.194 3.905 1.194 3.905 1.194 3.905	534 3.33 534 3.33 534 3.33 534 3.33 534 3.33 534 3.33			
HECADO	FUT.	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002 0.002		0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002 4	4	0.002 4	4 4	0.002 4	0.002	0 001 0.001 0.002 0.002 3.83 0 001 0.001 0.002 0.002 3.83			
T C	T. ACT.	01 0.002	01 0.002	01 0.002	01 0.002 01 0.002 01 0.002	01 0 002 01 0 002 01 0 002	01 000 01 000 01 000 01 000 000 000 000	01 0.002 01 0.002 01 0.002	1 0.002 1 0.002 1 0.002	0.002	0.001 0.002	0.001 0.001 0.002 0.001 0.001 0.002 0.001 0.001 0.002	0.002	0.001 0.002 0.001 0.002 0.001 0.002	0.002	0.002	0.001 0.002 0.002 0.001 0.002 0.002	0.002	4 0.001 0.001 0.002 (0.	0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002 0.002			
F0.	ACT. FU	0001000	0001	0.001 0.001	0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	000000000000000000000000000000000000000	001 000	0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	001 0:00	0.001 0.00	000 000	0.001 0.001 0.001 0.001 0.001 0.001	0.001 0.00	001 000	0.001 0.001	01 0001	0.001 0.001	01 0.001 01 0.001 01 0.001 01 0.001 01 0.001	00 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0			
'AL Dom	FUT.	1.282	9 32 2779 0.661 3.015 0.001 0.001 0.002 0.002 3: 7 32 3226 0.767 3.500 0.001 0.001 0.002 0.002 3: 5 0 3354 0.798 3.639 0.001 0.001 0.002 0.002 3:	0.208	0.023 0.104 0 0.046 0.208 0 0.061 0.277 0	0.069 0.173 0.277 0.485	28 128 0.030 0.139 0.001 0.001 0 54 152 0.046 0.239 0.010 0.001 0 56 319 0.076 0.241 0.001 0.001 0 56 319 0.076 0.247 0.001 0.001 0 511 0.122 0.556 0.01 0.001 0 54 575 0.137 0.654 0.001 0.001 0	0.015 0.069 0.001 0.001 0.002 0.002 0.023 0.104 0.001 0.001 0.002 0.002 0.076 0.347 0.001 0.001 0.002 0.002 0.091 0.416 0.001 0.001 0.002 0.002	0.10	0.17	0.381	0.10	0.173 0.208 0.104	0.035 0.0 0.104 0.0 0.208 0.0	0.104	0.312 0.0	0.069 0.001	0.416 0.0	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	4367 000 4367 000 4367 000 4367 000 4367 000 4367 000 4367 000			
R CAUD	M ACT.	8 0.426 6 0.532	79 0.661 36 0.767 4 0.798	2 0.046		0.015 0.038 0.061 7.0.106	2 0.030 2 0.046 1 0.053 3 0.076 0.122	0.076	0.038 0.046 0.046 0.091	0.038	0.099	0.023	0.03	0.008		0.068	0.015 0.069	0.091	575 0.137 1 639 0.152 6 671 0.160 6 671 0.160 6 671 0.160 6 671 0.160 6	0.957 0.957 0.957 0.957 0.957 0.957			
HAB. SERVI. FUTURO	OCAL ACT	32 178 32 178 34 223	32 277 32 322 0 335	96 96 192	96 96 96 192 64 256	64 64 96 160 9 256 0 447	128 128 64 192 32 224 96 319 64 575	34 349 34 349 34 383	34 160 54 160 52 192 28 383 28 511		128 128 64 351 64 415	2 96 52	160 192 36	2 332	+	287	98	383		4024 4024 4024 4024 4024 4024 4024 4024			
HAB. SERVIR H	A	382 288	707	42.2	21 8 9 9 9 9	38 88	28 42 6 49 3 70 9 112 9 126 6	14 64 70 64 84 64 64 64	21 96 35 64 42 32 112 128		91 77 88	14 64 21 32 28 32	35 160 21 96 21 96	7 32 42 96	+++	22 23	14 64 21 32	84 0	136 0 140 64 147 32 147 0 147 0 147 0	282 982 0 982 0 982 0 982 0 982 0 982 0 0 982 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0			
-	14 14	2 - 2	110	24	212	2 2 2 2 4	27 7 14 28	4 - 4 4	21 7 7 42 28	+++	28 4 4	7 7	21 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	7 = 12	++	21 21	4 L	0	02/0000	000000000000000000000000000000000000000			
No. CASAS	LOCAL ACUM	312	+++	m w	m (w) iw	0 0 0 Z	4 9 1 0 9 8	0 m 2 C	e e e 2 a	so .	4 = 5	2 6 4	0000	- m 9	6	n 6	3 2	12	222222	126 126 126 126 126 126 128			
		5 + 3		m m	000	0000	40+660	0-00	80-64	2	4 2 2	21-	6 6 6 6	= 01 W	8	m m	2 -	0	0 0 0 0 0 0 0 0	00000000	126		
PENDIENTE S(%) DEL	1.38	2.55 6.48 0.19	3.30	6.01	8.25 2.71 5.55	6.42 6.94 6.62 6.01	129 729 739 707 707	622 923 1499	1.94 1.94 5.13 14.70	1.27	15.55	8.64 12.69 14.43	7.21 16.08 3.44 3.63	10.52 7.92 16.01	4.50	7.43	4.72	-1.75	9.61 6.07 4.92 1.29 0.32 2.23 2.23	107 1.12 2.16 2.22 2.74 2.67 4.98 12.29 10.25			
D H (m(s)	60.72	96.52 81.14 67.36	68.11 67.01 29.68	38.77	70.30	66.50 65.31 51.92	74.32 62.81 62.05 35.92 75.98	1818.48 86.38 1814.86 69.13 1808.67 67.09 1794.84 92.26	59.72 59.72 56.76 90.18	68.34	92.77	65.77 72.99 83.62	65.45 66.18 69.26	63.12 58.06 30.23	63.28	54.38	52.38	20.59	62.72 92.68 88.86 97.94 34.14 54.24	96.62 72.44 49.05 43.72 55.01 55.80 55.80 16.69	410.51)	
-	0 9	1794.71	80 D N	1806.37	1808.75 1807.43 1803.53	1814.55 1810.02 1805.68 1802.56	823.85 818.82 812.87 807.92 105.38	314.86 308.67 94.84		111	1805.43 1793.58	1813.03 1803.77 1791.70	1814.86 1807.92 1805.68 1803.53	E 89 3	+++	1815.32	1810.40	1807.94	1796.28 1796.28 1790.65 1790.65 1790.54 1790.72	29.69 28.88 37.82 5.34 5.34 5.38 5.38 5.38 5.38 5.38 5.38 5.38 5.38	र्च		
COTAS DE TERRENO (m)	MCIO 34.37	1802.56 1800.10 1794.84	93.58 1	1806.37 18	1808.75 18 1807.43 18	1818.82 1814.56 1810.02 1805.68	1823.85 1823.85 1818.82 1818.82 1812.87 1807.92 1807.92 1807.92 1807.92 1807.92	1813.85 18 1818.48 18 1814.86 18	1824.81 1823.65 1823.65 1822.49 1822.49 1819.58 1819.58 1806.32 1806.32 1794.71	1819.58 18	1819.36 18 1818.71 180 1806.43 170	-18-	1819.58 18 1814.86 180 1807.92 180	5.17 1818 1818 1812 1 2.78 1807 9			1 1.1	++-	28 186 28 176 28 176 55 179 57 179	1799.72 1789.68 1789.88 1787.82 1787.82 1786.86 1787.82 1786.53 1785.34 1783.87 178.38 1772.38			
A COTA		5 4 80		1 180	18 181 19 180 2 180	20 181 22 181 3 180	27 182 23 182 24 1818 25 1810 4 1806	28 182 30 1816 5 1806	32 1824 32 1823 33 1822 34 1819 6 1806		39 1819 7 1806	44 1818.7 45 1813.0 8 1803.7		35 1824.0 40 1818.	\perp	36 1819.36	1813.03	41 1807.58	6 1807.94 7 1801.91 9 1796.28 9 1791.91 0 1790.54 1 1790.54	1 1790 2 1788 3 1787 4 1786 5 1785 5 1785 1 17814		11 . 12	
8 8		N W 4 10		12	02 82 63	2222	8 22 22 23 23	12 8 8 8	32 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 33 3	33	38 83	44 4	22 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 23 2	35 40 41	36	36 45	44 43	42 41	41 46 46 47 43 48 49 50 50 51 51 9	9 10 11 12 12 12 13 14 15 15 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16			











DISEÑO HIDRÁULICO ALCANTARILLADO SANITARIO

PROYECTO: DRENALE SANITARIO
UBICACIÓN: COMUNIDAD LA PINADA, SAN ANDRES ITZAPA
UBICACIÓN: COMUNIDAD LA PINADA, SAN ANDRES ITZAPA
UBICATAMENTO: CHIMALTENANGO
FECHA: MAYO DE 2009

		DATOS	90	DATOS DE DISEÑO		
Fórmula de diseño	MANNING		-	Periodo de diseño	98	30 años
Método de diseño	INFOM			Población Futura	,3,418	3,418 Habitantes
No. De viviendas	107			Dotación	125	Lts/hab/Dia
Densidad de vivienda	7 Habitiv		-	Factor de retomo	0.75	
Potración actual	749 Habitanies	ules	-	Tuberia a utilizar	P.C.	
Fasa de Crecimiento	5.19 %		-	Caudal de diseño	5 808	helsen

Σ	AL D	E CON	MAL DE CONDUCCIÓN	Z.										
111 >	< ≥	TERRE	COTAS DE TERRENO (m)	DH (m#s)	PENDIENTE S(%) DEL	No. C	No. CASAS	HAB. SERN ACTUAL	HAB. SERVIR ACTUAL	HAB. SERVIR FUTURO	B. SERVIR FUTURO	CAUDA	CAUDAL Dom-	
		INICIO	FINAL		TERRENO	LOCAL	ACUM	LOCAL	ACUM	LOCAL	ACUM	ACT.	FUT.	AC
П	2	1000.00	995.76	57.30	7.40	107	107	749	749	3418	3418	0.813	3,708	0.0
	3	995.76	993.63	55.90	3.81	0	107	0	749	0	3418	0,813	3,708	0.0
	4	993.63	989.81	40.59	9.40	0	107	0	749	0	3418	0.813	3.708	0.0
Г	5	989.81	985.40	46.97	9.40	0	107	0	749	0	3418	0.813	3.708	0.0
	9	985.40	990.086	96.00	5.54	0	107	0	749	0	3418	0.813	3.708	0.0
	7	980.08	977.86	55.55	4.00	0	107	0	749	0	3418	0.813	3.708	0.0
	8	977.86	975.21	28.17	9.40	0	107	0	749	0	3418	0.813	3.708	0.0
	Ø1	\$2.24	73.87	41.84	3.20	0	107	0	749	0	3418	0.813	3,708	0.00
	10	973.87	971.52	25.03	9.40	0	107	0	749	0	3418	0.813	3.708	0.0
	:	971.52	967.54	52.92	7,52	0	107	0	749	0	3418	0.813	3,708	0.0
	12	967.54	963.04	52.92	8.50	0	107	0	749	0	3418	0.813	3 708	0.00

	- 5	۵.	Ľ	Ĺ				ľ	-	Ĺ					ę,	
	3(%)		7.40	3.81	9.40	9.40	5.54	4.00	9.40	3.20	9.40	7.52	3.50	9.40		
	OHAM.		12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12		
	Oct (Lts/sag)	FUT.	23.196	23.196	23.196	23,196	23,196	23,196	23.196	23,196	23.196	23.196	23.196	23,196		
	99 (51	ACT.	5.808	5.808	5.808	5.808	5,808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808		
	LARM	FUT.	3.394	3394	3,394	3,394	3,394	3.394	3,394	3.394	3,394	3.394	3.394	3.394		
	FACT.	ACT.	3.877	3.877	3.877	3.877	3.877	3.877	3.877	3.877	3,877	3.877	3.877	3.877		
	Fost CHECADO FACT, HARM	FUT.	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
	P. CH	ACT.	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
	.0	FJ.	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	6.001	0.001	0.001	0.001	0.001		
	u.	ACT.	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001	0.001		
	CAUDAL Dom	FUT.	3.708	3,708	3.708	3,708	3.708	3.708	3.708	3.708	3.708	3.708	3.708	3,708		
	CAUDA #s/	ACT.	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813	0.813		
	HAB. SERVIR FUTURO	ACUM	3418	3418	3418	3418	3418	3418	3418	3418	3418	3418	3418	3418		
	HAB. 6	LOCAL	3418	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
	ERVIR JAL	ACUM	749	749	749	749	749	749	749	749	749	749	749	749		
	HAB. SERVIR ACTUAL	OCAL	749	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
	SAS	ACUM !	107	107	107	107	107	107	107	107	107	107	107	107		
	No. CASAS	OCAL	107	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
	PENDIENTE S(%) DEL	ERREMO	7.40	3.81	9.40	9.40	5.54	4.00	9.40	3.20	9.40	7.52	8.50	9.40		
2	DH (mes)		57.30	55.90	40.59	46.97	96.00	55.55	28.17	41.84	25.03	52.92	52.92	14.78	267.97	
2	s DE 40 (m)	FINAL.	925.76	993.63	989.81	985.40	990.08	977.86	975.21	73.87	971.52	967.54	963.04	961.65		
RAMAL DE CONDOCCION	COTAS DE TERRENO (m)	BRICIO	1000.00	995.76	993.63	989.81	985.40	80.086	977.86	-			967.54	963.04		
יר	< ≥		2 1	3	4	9	9	7	8	7	10	-	12	-		
Z	# 2		-	2	2	4	2	9	7	8	6	9	=	12		
						_					_	_	_	_		

Dom	u.	Fore	F C	Fow CHECADO	FACT	FACT, HARM	8	Od (Lts/sag)
7.	ACT.	FUT.	ACT.	FUT.	ACT.	FUT.	ACT.	101
3,708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3,394	5.808	23.19
3.708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3.394	5.808	23.19
:708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3,394	5.808	23.19
1,708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3,394	5.808	23.19
1.708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3,394	5,808	23,19
1,708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3.394	5.808	23,19
708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3,394	5.808	23.19
207.	0.001	6.001	0.002	0.002	3,877	3,394	5.808	23.19
202	0.001	0.001	0.002	0.002	3,877	3.394	5.808	23.19
708	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3.394	5.808	23.19
208	0.001	0.001	0.002	0.002	3.877	3.394	5.808	23.19
200	1000	1000	0000	000	1000	1000	0000	00

DIAM. S(%)													
•	ACT.	0.01628	0.02269	0.01445	0.01445	0.01881	0.02216	0.01445	0.02475	0.01445	0.01615	0.01519	0.01445
ORAN. SI'S, TUBOS SECCIÓN LLENA	FUTURO	ð	š	ð	š	ð	ð	š	š	ŏ	š	ð	š
CAU	ACTUAL	ě	ŏ	ě	š	ð	ð	ŏ	ò	X	ð	š	š
* LLENA	(s/:st/) Q (s/:s//s) V	356.74	255.99	402.07	402.07	308.72	262.17	402.07	234.69	402.07	359.64	382.42	402.07
S(%) NO. SECCIÓN LLENA	V (ms./s)	4.89	351	5.51	5.51	4.23	3.59	5.51	3.22	5.51	4.93	5.24	5.51
No. TUBOS	NG.	10	10	7	8	17	10	5	1	4	6	6	69
DIAM. SI'S, TUBOS SECCIÓN LLENA		7.40	3.81	9.40	9.40	5.54	4.00	9.40	3.20	9.40	7.52	3.50	9.40
		12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12
	FUT.	23.196	23.196	23.196	23,196	5.808 23,196	23,196	23.196	23,196	23.196	23.196	23.196	23,196
Od (tr	ACT.	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808	5.808
		77	-	-		-	=	Ξ					

10.0	-	š	_
5.51	_	谷	
4.23	-	ð	
3.59	—	š	1
5.51	_	š	-
3.22		š	1
5.51	-	š	0
4.93	359.64	ð	1
5.24	_	ð	_
V 2 2	L	20	ľ

			:		_
ð	0.01628	0.06502	0.36717		0
š	0.02269	0.09061	0.41123		0
ð	0.01445	0.05769	0.35630		0
š	0.01445	0.05769	0.35630		0
ð	0.01881	0.07514	0.38832		0
ě	0.02216	0.08848	0.40622		9
š	0.01445	0.05769	0.35630	0.54376	0
OK	0.02475	0	0		0
š	0.01445	0.05769	0.35630	0	0

	1					1		1	1		ı		1 1	
DA DE	75	2.75	2.18	3.00	3.00	2.48	2.22	3.00	2.05	3.00	2.77	2.89	3.00	
VELOCIDA DE DISEÑO (m/s)	ACT.	1.80	1.44	1.96	1.96	1.64	1.46	98	1.35	1.96	1.81	1.90	1.36	
ş	FG.	0.17200	0.20300	0.16300	0.16300	0.18500	0.20100	0.16300	6.21269	0.16300	0.17200	0.16700	0.16300	
ð	ACT.	0.56182 0.08700	0.62052 0.10400 0.20300	0.08300	0.08300 0.16300	0.09500	0.10200	0.54376 0.08300 0.16300	0.10800	0.08300	0.56182 0.08700 0.17200	0.08500 0.16700	0.08300 0.16300	
AVA	FUT.	0.56182	0.62052	0.54376	0.54376	0.58706	0.61689	0.54376	0.63664	0.54376	0.56182	0.55135	0.54376	
>	ACT.	0.36717	0.41123	0.35630	0.35630	0.38832	0.40622	0.35630	0.42115 0.6	0.35630	0.36717	0.36176	0.35630	

COTA INVE	6	6	65	6	0	6	00	03	91	6	6	65	05	
8	SALIDA	998.00	993.73	991.57	987.72	983.28	977.93	975.68	973.00	971.63	969.25	965.24	960.71	
TIRANTE	FG.	2.064	2.436	1.956	1.956	2220	2.412	1.966	2.544	1,956	2.064	2004	1.956	
TIRA	ACT.	1.044	1.248	966.0	966.0	1.140	1.224	966.0	1.296	966.0	1.044	1.020	966.0	
NOAD	FUTURO	ŏ	ð	ð	ð	š	š	ð	ð	š	ð	ð	ò	
VELOCIDAD	ACTUAL	ð	ð	ð	ok	ð	ð	ð	QK	ŏ	ð	ð	ž	

ALTURA ANCHO DE POZO ZANJA (

PROF. PGZO

	8	2.12	15	29	21	Z	27	8	23	
	2	2	2.	2.	2	2	2	2	2	
-	983.31	977.96	975.71	973.03	971,68	969.28	965.27	960.74	959.32	
20.00	987.72	983.28	977.93	975.68	973.00	971.63	969.25	965.24	960.71	
3	926	220	412	996	74	956	.064	90	926	

2.3	2.33	959.32	960.71	_
2.30	2.30	960.74	965.24	=1
2.2	2.27	965.27	969.25	-
2.2	2.24	969.28	971.63	-
22	2.21	977.68	973.00	-
2.18	2.18	973.03	975.68	-
218	2.15	975.71	977.93	7
2.1	2.12	977.96	983.28	
3	20.7	10000	2010	d

5	983.28	977.96	2.12	2.12
2	977.93	975.71	2.15	215
9	88	973.03	2.18	2.18
4	ф	971.66	2.21	2.21
9	63	969.28	2.24	224
4	52	965.27	2.27	2.27
-	965.24	960.74	230	2.30
40	7	959.32	2.33	2.33

2.33	2.33	959.32	960.71
2.30	2.30	960.74	965.24
2.27	2.27	965.27	969.25
2.24	2.24	969.28	971.63
2.21	2.21	971.68	973.00
2.18	2.18	973.03	975.68
2.15	2.15	975.71	977.93
71.7	7.17	00.110	300.20

Universited de San Carlos de Guatones ASESOR(A)-SUPERVISOR(A) DE EPS Unider de Prácticas de Ingeniería y EPS

ad de Ingenierie

97.57 2.15 2.15 973.03 2.18 2.18 973.03 2.21 2.21 969.28 2.24 2.24 969.27 2.27 2.27 960.74 2.30 2.30					1			
977.30 973.03 973.03 277.66 227 969.28 224 966.27 227 960.74 230	71.7	215	2.18	221	224	2.27	2.30	2.33
975.71 975.71 973.03 969.28 965.27 960.74	71.7	2.15	2.18	2.21	2.24	2.27	2.30	2.33
	05.776	975.71	973.03	971.68	969.28	965.27	960.74	959.32

				DE POZO	ZANJA
U	ENTRADA	INICIO	FINAL		
	993.76	2.00	2.00	2.15	090
	991.60	2.03	2.03	2.18	0.60
	987.75	2.06	2.08	221	0.80
	983.31	2.09	2.09	2.24	09'0
	977.96	2.12	2.12	227	0.60
	975.71	2.15	2.15	2.30	0.60
1	973.03	2.18	2.18	2.33	0.60
	971.68	2.21	221	2.36	0.60
	969.28	2.24	224	2.39	0.60
	965.27	2.27	2.27	2.42	0.60
_	960.74	2.30	2.30	2.45	090
	959.32	2.33	2.33	2.48	10.60
					9

2.33	2.33	959.32	11
2.30	2.30	960.74	24
2.27	2.27	965.27	52
2.24	2.24	969.28	83
2.21	2.21	977.68	99
2.18	2.18	973.03	89
2.15	2.15	975.71	83
2.12	2.12	977.96	8

2.12	2.15	2.18	221	224	2.27	2.30	2.33
2.12	2.15	2.18	2.21	2.24	2.27	2.30	2.33
977.96	975.71	973.03	971,68	969.28	965.27	960.74	959.32
	-					-	-

2	2	2	ri	2	2	2	c
2.12	215	2.18	221	224	2.27	2.30	0000
2.12	2.15	2.18	2.21	2.24	2.27	2.30	222
7.96	5.71	3.03	1.66	9.28	5.27	2.74	220

977.96	2.12	2.12	2
975.71	2.15	215	2
973.03	2.18	2.18	2
971.68	2.21	221	2
969.28	2.24	2.24	2
965.27	2.27	2.27	2.4
960.74	230	230	2.4
959.32	233	533	2