

DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO PARA EL CASERÍO XEPEC Y DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ

José Ricardo Medina Salguero

Asesorado por el Ing. Oscar Argueta Hernández

Guatemala, septiembre de 2020

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



FACULTAD DE INGENIERÍA

DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO PARA EL CASERÍO XEPEC Y DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ

TRABAJO DE GRADUACIÓN

PRESENTADO A LA JUNTA DIRECTIVA DE LA FACULTAD DE INGENIERÍA POR

José Ricardo Medina Salguero ASESORADO POR EL ING. ÓSCAR ARGUETA HERNÁNDEZ

AL CONFERÍRSELE EL TÍTULO DE

INGENIERO CIVIL

GUATEMALA, SEPTIEMBRE DE 2020

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INGENIERÍA



NÓMINA DE JUNTA DIRECTIVA

DECANA	Inga. Aurelia Anabela Cordova Estrada
VOCAL I	Ing. José Francisco Gómez Rivera
VOCAL II	Ing. Mario Renato Escobedo Martínez
VOCAL III	Ing. José Milton De León Bran
VOCAL IV	Br. Christian Moisés de la Cruz Leal
VOCAL V	Br. Kevin Armando Cruz Lorente
SECRETARIO	Ing. Hugo Humberto Rivera Pérez

TRIBUNAL QUE PRACTICÓ EL EXAMEN GENERAL PRIVADO

DECANA Ing. Aurelia Anabela Cordova Estrada

EXAMINADOR Ing. Pedro Antonio Aguilar Polanco

EXAMINADOR Ing. Óscar Argueta Hernández

EXAMINADORA Inga. Christa del Rosario Classon de Pinto

SECRETARIO Ing. Hugo Humberto Rivera Pérez

HONORABLE TRIBUNAL EXAMINADOR

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

DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO PARA EL CASERÍO XEPEC Y DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ

Tema que me fuera asignado por la Dirección de la Escuela de Ingeniería Civil, con fecha 15 de octubre del 2018.

José Ricardo Medina Salguero



Guatemala, 12 de marzo de 2020 Ref.EPS.DOC.242.03.2020

Ing. Pedro Antonio Aguilar Polanco Director Escuela de Ingeniería Civil Facultad de Ingeniería Presente

Estimado Ingeniero Aguilar Polanco:

Por este medio atentamente le informo que como Asesor-Supervisor de la Práctica del Ejercicio Profesional Supervisado (E.P.S.), del estudiante universitario José Ricardo Medina Salguero, Registro Académico 201404225 y CUI 3080 93623 0606 de la Carrera de Ingeniería Civil, procedí a revisar el informe final, cuyo título es: DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO PARA EL CASERÍO XEPEC Y DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA POLOPÓ. SOLOLÁ.

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

Sin otro particular, me es grato suscribirme.

Atentamente,

a

"Id y Enseñad

Ing. Osear Argueta Hernández

Asesor-Supervisor de EPS Área de Ingeniería Civil

c.c. Archivo OAH/ra Todos

OR - SUPERVISOR DE EPS

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



Guatemala, 6 de mayo de 2020 REF.EPS. D.201.05.2020

Ing. Pedro Antonio Aguilar Polanco Director Escuela de Ingeniería Civil Facultad de Ingeniería Presente

Estimado Ingeniero Aguilar Polanco:

Por este medio atentamente le envío el informe final correspondiente a la práctica del Ejercicio Profesional Supervisado, (E.P.S) titulado DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO PARA EL CASERÍO XAPEC Y DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ, que fue desarrollado por el estudiante universitario JOSÉ RICARDO MEDINA SALGUERO, CUI 30809 3623 0606 y Registro Académico 201404225, quien fue debidamente asesorado y supervisado por el Ing. Oscar Argueta Hernández.

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

Sin otro particular, me es grato suscribirme.

Atentamente,

"Id y Enseñad a Todos"

Ing, Osear Argueta Hernández

Director Unidad de EPS

OAH

Nota: esta carta es una copia de la original, la cual se sustituirá por la original al momento de que se normalicen las actividades en la Universidad.



http://civil.ingenieria.usac.edu.gt

ESCUELA DE INGENIERÍA CIVIL



Guatemala, 08 de mayo de 2020 DEIC-TG-EPS-002-2020/paap

El director de la Escuela de Ingeniería Civil, después de conocer el dictamen del Asesor-Supervisor de EPS Ingeniero Oscar Argueta Hernández, del revisor del Departamento de Hidráulica Ingeniero Rafael Enrique Morales Ochoa y del Director de la Unidad de EPS Ingeniero Oscar Argueta Hernández al trabajo de graduación correspondiente a la práctica del Ejercicio Profesional Supervisado (EPS) del estudiante José Ricardo Medina Salguero DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO PARA EL CASERÍO XEPEC Y DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ da por este medio su aprobación a dicho trabajo.

ID Y ENSEÑAD A TODOS

Ing. Pedro Antonio Aguilar Polanco Director Escuela Ingeniería Civil

Interesado Asesor Director Unidad EPS Jefe del Departamento de Hidráulica







DTG. 258.2020.

DE SAN CARLOS DE GUATEA

DECANA FACULTAD DE INGENIERÍA

La Decana 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 DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO PARA EL CASERÍO XEPEC Y DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ, presentado por el estudiante universitario: José Ricardo Medina Salguero, y después de haber culminado las revisiones previas bajo la responsabilidad de las instancias correspondientes, autoriza la impresión del mismo.

CUA, CARO

IMPRÍMASE:

Inga. Anabela Cordova Estrada

Decana

Guatemala, septiembre de 2020

AACE/asga

ACTO QUE DEDICO A:

Dios Porque Él es el único digno de toda gloria, honra

y es quien me dio la sabiduría y la oportunidad

para triunfar.

Mi padre Anibal Medina. Por esforzarse todos los días

para darme a mí y a mis hermanos la mejor herencia que es el estudio. Sin duda alguna, este

logro no lo hubiese alcanzado sin su ayuda.

Mi madre Floriselda Salguero. Por ser mi apoyo en todo

momento, mi mejor amiga y mi consejera de

vida.

Mis hermanos Raldy y Heidy Medina. Por ser el ejemplo claro

de superación, constancia y esfuerzo. Por

siempre estar al pendiente de mí, dándome el

consejo necesario en el momento preciso.

María Fernanda Por su gran corazón para brindar amor, por su

amistad, apoyo y consejos.

AGRADECIMIENTOS A:

Universidad de San

Carlos de Guatemala

Por ser la casa de estudios donde me formé

como profesional.

Facultad de Ingeniería Por brindarme las herramientas técnicas para

desarrollarme en el ámbito laboral.

Mis amigos André Martínez, Gabriela Hernández y Sergio

de la Facultad García, por la ayuda brindada durante la carrera

y el Ejercicio Profesional Supervisado.

Ingeniero Por su paciencia, asesoría y colaboración para la

Oscar Argueta Hernández realización del trabajo de graduación.

Municipalidad de Santa Por abrirme las puertas para realizar mi Ejercicio

Catarina Palopó Profesional Supervisado.

ÍNDICE GENERAL

ÍNDI	CE DE II	LUSTRACI	ONES	VII		
LIST	A DE SÍI	MBOLOS		IX		
GLC	SARIO			XI		
RES	SUMEN			XVII		
OBJ	ETIVOS.			.XIX		
INTF	RODUCC	IÓN		.XXI		
1.	MONC	OGRAFÍA D	DEL CASERÍO XEPEC Y EL CASCO URBANO DEL			
	MUNIC	CIPIO DE S	SANTA CATARINA PALOPÓ, DEPARTAMENTO DE			
		_	,			
	1.1.		de la comunidad			
	1.2.		ón y localización			
	1.3.	Límites.	·······	2		
	1.4.	Clima		2		
	1.5.	Població	ón	3		
	1.6.	Organiz	ación comunitaria	4		
	1.7.	Investiga	ación diagnóstica	4		
		1.7.1.	Descripción de las necesidades	4		
2.	DISEÑ	ODEL SIS	STEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE			
	POR (POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA,				
	PALOI	PÓ		7		
	2.1.	Descripe	ción del proyecto	7		
	2.2.	•	afía			

2.3.	Compor	nentes de u	n sistema de abastecimiento de agua	l		
	potable			8		
	2.3.1.	Fuente		8		
	2.3.2.	Línea de	conducción	9		
	2.3.3.	Almacena	amiento	9		
	2.3.4.	Red de di	stribución	10		
2.4.	Informa	Información básica para el diseño				
	2.4.1.	Aforo		11		
	2.4.2.	Caudal de	e aforo	12		
	2.4.3.	Calidad d	el agua	14		
		2.4.3.1.	Examen bacteriológico	14		
		2.4.3.2.	Examen físico químico	14		
2.5.	Parámetros de diseño					
	2.5.1.	Factores	de diseño	15		
		2.5.1.1.	Factor de día máximo (fdm)	15		
		2.5.1.2.	Factor de hora máximo (fhm)	16		
	2.5.2.	Período d	e diseño	16		
	2.5.3.	Población	de diseño	17		
		2.5.3.1.	Población actual	17		
		2.5.3.2.	Población futura	17		
		2.5.3.3.	Estimación de población futura	18		
		2.5.3.4.	Distribución de habitantes por área	18		
		2.5.3.5.	Dotación	19		
2.6.	Diseño	del sistema p	oara los diferentes tanques	20		
	2.6.1.	Caudales	de diseño	20		
		2.6.1.1.	Caudal medio diario	21		
		2.6.1.2.	Caudal de día máximo	21		
		2.6.1.3.	Caudal máximo horario	22		
		2.6.1.4.	Caudal de uso simultáneo	23		

		2.6.1.5.	Caudal unitario24	4
	2.6.2.	Presión e	stática y dinámica26	6
		2.6.2.1.	Presión de trabajo26	6
	2.6.3.	Línea de	conducción27	7
		2.6.3.1.	Cálculo hidráulico28	8
		2.6.3.2.	Velocidad mínima y máxima29	9
		2.6.3.3.	Ejemplo de cálculo (línea de	
			conducción) 30	0
	2.6.4.	Red de d	istribución35	5
		2.6.4.1.	Cálculo hidráulico 36	6
		2.6.4.2.	Presión de servicio 37	7
		2.6.4.3.	Velocidad mínima y máxima38	8
		2.6.4.4.	Caudal por distribuir39	9
		2.6.4.5.	Caudal unitario40	0
	2.6.5.	Ejemplo d	de cálculo de red de distribución para el	
		tanque C	uaquixaché40	0
	2.6.6.	Ejemplo	de cálculo de red de distribución para	
		tanque pr	incipal44	4
	2.6.7.	Ejemplo	de cálculo de red de distribución para	
		tanque Vi	ista Hermosa52	2
2.7.	Obras d	e arte		2
2.8.	Válvulas	3		2
	2.8.1.	Válvula d	e compuerta53	3
	2.8.2.	Válvula d	e limpieza53	3
	2.8.3.	Válvula d	e aire53	3
2.9.	Conexió	n domiciliar	53	3
2.10.	Propues	sta de desinf	ección 54	4
2.11.	Operaci	ón y manten	nimiento del sistema56	6
2.12.	Propues	sta de tarifa .	57	7

		2.12.1.	Gastos de	operación	58
		2.12.2.	Gastos de	mantenimiento	58
		2.12.3.	Gastos de	desinfección	58
		2.12.4.	Gastos de	administración	59
	2.13.	Presupu	esto del proy	/ecto	60
		2.13.1.	Costos dir	ectos	60
			2.13.1.1.	Materiales	60
			2.13.1.2.	Mano de obra	61
			2.13.1.3.	Herramienta y equipo	61
			2.13.1.4.	Transporte y maquinaria	61
		2.13.2.	Costos inc	directos	61
	2.14.	Cronogra	ama de ejec	ución	63
	2.15.	Evaluaci	ón de impac	to ambiental	65
3.				ALCANTARILLADO SANITARIO DEL IO DE SANTA CATARINA PALOPÓ,	
	DEPAR	RTAMENTO	DE SOLOL	_Á	73
	3.1.	Descripo	ión del proy	ecto	73
	3.2.	Levantar	niento topog	ráfico	73
		3.2.1.	Altimetría		74
		3.2.2.	Planimetrí	a	74
	3.3.	Compon	entes del sis	stema	75
		3.3.1.	Colector		75
		3.3.2.	Pozo de v	isita	75
		3.3.3.	Conexione	es domiciliares	76
			3.3.3.1.	Candela	76
			3.3.3.2.	Acometida domiciliar	76
	3.4.	Parámet	ros de diseñ	0	78
		3.4.1.	Período de	e diseño	78

	3.4.2.	Población	actual	78	
	3.4.3.	Estimació	n de población futura	79	
	3.4.4.	Dotación .		80	
	3.4.5.	Factor de	retorno al sistema	80	
3.5.	Determin	nación del ca	udal de diseño	80	
	3.5.1.	Caudal do	miciliar	81	
	3.5.2.	Caudal co	mercial	81	
	3.5.3.	Caudal ind	lustrial	81	
	3.5.4.	Caudal de	conexiones ilícitas	82	
	3.5.5.	Caudal po	r infiltración	82	
	3.5.6.	Caudal sa	nitario	83	
	3.5.7.	Factor de	caudal medio	83	
	3.5.8.	Factor de	Harmond	84	
	3.5.9.	Caudal de	diseño	85	
3.6.	Parámetros de diseño hidráulico				
	3.6.1.	Coeficient	e de rugosidad	85	
	3.6.2.	Velocidad	a sección llena	86	
	3.6.3.	Caudal a	sección llena	86	
	3.6.4.	Relacione	s hidráulicas	87	
	3.6.5.	Velocidad	del caudal de diseño	87	
3.7.	Cotas in	vert		88	
3.8.	Ancho d	e zanja		89	
3.9.	Volumer	n de excavac	ión	90	
3.10.	Ejemplo	de cálculo		91	
3.11.	Tratamie	ento de agua	s residuales	98	
3.12.	Presupu	esto del proy	ecto	98	
	3.12.1.	Costos dir	ectos	99	
		3.12.1.1.	Materiales	99	
		3.12.1.2	Mano de obra	99	

		3.12.1.3.	Herramienta y equipo	99
		3.12.1.4.	Transporte y maquinaria	100
	3.12.2.	Costos ind	lirectos	100
3.13.	Cronogra	ıma de ejecu	ución	101
3.14.	Evaluacio	ón de impac	to ambiental	103
CONCLUSION	IES			111
RECOMENDA	CIONES			115
BIBLIOGRAFÍ	٩			117
APÉNDICES				119
ANEXOS				185

ÍNDICE DE ILUSTRACIONES

FIGURAS

1.	Ubicación del municipio de Santa Catarina Palopó	2
2.	Ramal abierto abastecido por el tanque Cuaquixaché	. 41
3.	Circuito A	. 46
4.	Evaluación ambiental inicial	. 65
5.	Conexión domiciliar	. 77
6.	Evaluación ambiental inicial	103
	TABLAS	
I.	Población total del municipio Santa Catarina Palopó	3
II.	Aforo realizado en la fuente Xecajay, Tecpán; tanque Cuaquixaché	. 12
III.	Aforo realizado en la fuente Pacamán-Xepec; tanque principal	. 13
IV.	Aforo realizado en la fuente Panasajar 1, finca Santa Victoria; tanque	
	Vista Hermosa	. 13
V.	Habitantes abastecidos por cada uno de los tanques a futuro	. 19
VI.	Resumen de cálculo de caudales	. 25
VII.	Datos para diseño de línea de conducción del tanque Vista Hermosa	
	a tanque principal	. 30
VIII.	Datos para diseño de línea de conducción del tanque Cuaquixaché a	
	tanque principal	. 33
IX.	Datos de diseño E-0 a CR (ramal abierto)	. 41
X.	Datos de diseño para el circuito A, tramo A1-A2	. 46
XI.	Programa de operación y mantenimiento	. 57

XII.	Presupuesto del proyecto de abastecimiento de agua potable63								
XIII.	Cronograma	de	ejecución	físico	financiero	del	proyecto	de	
	abastecimiento	de a	agua potab	le					.64
XIV.	Ancho mínimo de zanja para tubería PVC ASTM F-949								.90
XV.	Datos para el diseño del sistema de alcantarillado sanitario								.91
XVI.	Presupuesto de	el pro	oyecto de a	alcantari	llado sanitar	io		<i>'</i>	101
XVII.	Cronograma	de	ejecución	físico	financiero	del	proyecto	de	
	alcantarillado s	anita	ario					′	102

LISTA DE SÍMBOLOS

Q Caudal

Qci Caudal de conexiones ilícitas

Qcond Caudal de conducción

Q_{com} Caudal comercial
Q_{dis} Caudal de diseño

Qdist Caudal de distribución

Q_{dom} Caudal domiciliar
Q_{ind} Caudal industrial

Q_{inf} Caudal de infiltración

Q_{med} Caudal medio

Qsan Caudal sanitario

Q_{san act}Q_{san fut}Caudal sanitario actualCaudal sanitario futuro

Ø DiámetroE Estación

fdm Factor de día máximo **F.H.** Factor de Harmond

fhm Factor de hora máximo

fqm Factor caudal medio

° Grados

°C Grados centígrados

Hierro galvanizado

Lb Libras

PSI Libras por pulgada cuadrada

I Litros

I/s Litros por segundo

I/hab/día Litros por habitante en un día

L Longitudm Metros

mca Metros columna agua

m³ metros cúbicos

m/s Metros por segundo

ml Mililitros
mm Milímetros
' Minutos

S Pendiente

Hf Pérdida de carga

P Población

P_f Población futuraP₀ Población inicial

% Porcentaje Pulgadas

R_h Radio hidráulico

q/Q Relación de caudales

d/D Relaciones hidráulicas de tirantev/V Relación hidráulicas de velocidad

" Segundos

Σ Sumatoria

t Tiempo

PVC Tubería de cloruro de polivinilo

var. Varillas

v Velocidad

& Y

GLOSARIO

Aforo Medición de caudal de agua de un curso o río.

Agua Compuesto de hidrógeno y oxígeno.

Agua potable Es aquella cuyas características de calidad son aptas

para consumo humano, es decir, agua sanitariamente

segura y agradable a los sentidos.

AMSCLAE Institución gubernamental de alto nivel, secretaría de

la vicepresidencia de la república de Guatemala, de

carácter técnico-científico con jurisdicción específica

sobre la cuenca del lago Atitlán y su ambiente.

ASTM Por sus siglas en inglés, *American Society of Testing*

Materials.

Bacterias Microorganismos sencillos que se producen por

división.

Candela Punto donde se reúnen todas las aguas servidas de

una vivienda.

Caudal Volumen de líquido que fluye a través de una sección

en determinado tiempo.

Caudal máximo diario Caudal de agua con mayor consumo por la población

en un día durante el transcurso de un año. Se utiliza

para diseñar la línea de conducción.

Caudal máximo horario También llamado caudal de distribución. Este se

utiliza para diseñar la red de distribución.

Cavitación Formación de cavidades llenas de vapor o de gas en

el seno de un líquido en movimiento.

COCODE Consejo Comunitario de Desarrollo.

COGUANOR Comisión Guatemalteca de Normas.

Coliforme Grupo de bacterias no patógenas que generalmente

habitan en el tracto digestivo humano.

Conexión domiciliar Tubería y accesorios destinados al servicio exclusivo

de una vivienda, que une la tubería externa con la red

de distribución del inmueble.

Contaminación Alteración en la calidad del agua, que la hace

inapropiada para consumo humano.

Consumo Consiste en la satisfacción de necesidades presentes

y futuras.

Cota Altura de un punto en planos topográficos.

Cota de terreno Punto derivado de la topografía que indica la elevación

del terreno con base a un nivel predeterminado.

Cota piezométrica Representa la altura a la que se elevaría el agua si se

conectara un manómetro en ese punto y es igual a la altura de referencia menos las pérdidas de carga de

las tuberías al punto en cuestión.

CPD Cota piezométrica dinámica.

CPE Cota piezométrica estática.

CT Cota de terreno.

DH Distancia horizontal.

Dotación Es el volumen diario de agua potable que se asigna a

cada habitante para uso doméstico.

Dureza Característica del agua debido a la concentración de

carbonatos, nitratos, sulfatos y cloruros.

Efluente Cualquier líquido de desecho que entra en el ambiente

desde algún punto de origen.

EMPAGUA Empresa Municipal de Agua.

EPS Ejercicio Profesional Supervisado.

Estiaje Nivel más bajo o caudal mínimo de alguna corriente

durante una época del año determinada.

Eutrofización Acumulación de residuos orgánicos en un cuerpo de

agua, que causa la proliferación de ciertas algas.

Grifo Derivación domiciliar de la red de distribución hacia el

medidor de cada uno de los inmuebles.

Infiltración Paso de agua a través de un medio poroso

produciéndose en ella cambios físicos, químicos y

biológicos.

INFOM Instituto de Fomento Municipal.

In situ Del latín que significa "en el lugar".

Línea de conducción Conjunto de elementos compuesto de tuberías y

válvulas que ayudan a conducir el agua del manantial

a un tanque de almacenamiento.

Mampostería Sistema de construcción tradicional, compuesta por

rocas, ladrillos o bloques.

Nivel freático Punto donde la presión del agua es igual a la presión

atmosférica.

Nodo Espacio donde convergen varias redes.

NTG Norma Técnica Guatemalteca.

OMS Organización Mundial de la Salud.

Permeabilidad Capacidad de suelo de dejar pasar agua a través de

sus poros.

Predial Posesión de inmueble.

Prefactibilidad Análisis previo por medio de la investigación de

factores que afectan al proyecto.

Presión dinámica Esta se produce cuando hay flujo de agua y la presión

estática se disminuye debido a la fricción de las

paredes de la tubería.

Presión estática Esta se produce cuando el agua dentro de la tubería y

el recipiente están reposo y no hay ningún flujo.

Red de distribución Conjunto de elementos compuestos tuberías, válvulas

e interconexiones que contribuyen a conducir y

distribuir agua potable a cada conexión domiciliar con

calidad, cantidad y presión adecuada.

Sedimentación Remoción de material suspendido por acción de la

gravedad.

UNERPAR Unidad Ejecutora del Programa de Acueductos

Rurales.

Válvula

Aparato mecánico con el cual se puede iniciar, detener o regular la circulación de líquidos.

RESUMEN

En el presente trabajo de graduación se desarrollan el diseño del sistema de alcantarillado sanitario del caserío Xepec y el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad en el casco urbano, Santa Catarina Palopó.

Se hizo la investigación monográfica del municipio de Santa Catarina Palopó. Allí se especifican las características de la comunidad, así mismo, se describen las necesidades de alcantarillado sanitario y de agua potable, respectivamente.

Se realizaron visitas de campo, levantamientos topográficos. Tomando en consideración normas para diseño, se determinaron los parámetros, se hicieron cálculos hidráulicos, se llevaron a cabo análisis de laboratorio (para el diseño de agua potable), presupuesto y cronograma físico – financiero. Ambos diseños fueron desarrollados tomando en cuenta aspectos económicos planteados por la municipalidad de Santa Catarina Palopó, también tomando en cuenta aspectos técnicos, de acuerdo con criterio propio, guías de diseño, normas y asesoría profesional.

Por último, se agregan las conclusiones y recomendaciones para el correcto funcionamiento de los diseños. Así mismo, tengan el mantenimiento adecuado en el proceso constructivo y en el período de operación. En la sección de apéndices se incluye para cada diseño; memoria de cálculo, juego de planos, resultados de laboratorio, y otros.



OBJETIVOS

General

Diseñar el sistema de alcantarillado del caserío Xepec; y el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad en el casco urbano, del municipio de Santa Catarina Palopó, del departamento de Sololá.

Específicos

- Realizar el levantamiento topográfico del área donde se llevará a cabo el proyecto de alcantarillado sanitario y agua potable.
- 2. Realizar las pruebas de laboratorio para determinar las características del agua.
- 3. Elaborar presupuestos y planos constructivos para los proyectos de alcantarillado sanitario y agua potable.

INTRODUCCIÓN

La prioridad fundamental en cualquier desarrollo urbano es el abastecimiento de agua potable. Pero una vez satisfecha esa necesidad se presenta el problema del desalojo de las aguas residuales. Por lo tanto, se requiere la construcción de un sistema de alcantarillado sanitario para eliminar las aguas residuales que producen los habitantes de una zona.

El capítulo uno muestra las necesidades principales del municipio de Santa Catarina Palopó; de las cuales resaltaron dos en especial. El casco urbano no posee un sistema de abastecimiento de agua potable efectivo; y el caserío Xepec no cuenta con un sistema de alcantarillado sanitario.

El Ejercicio Profesional Supervisado (EPS) busca satisfacer las necesidades de las comunidades en aspectos tales como, saneamiento básico e infraestructura, proporcionando soluciones por medio de diseños profesionales. Por tal razón en el capítulo dos y tres, se diseñó el sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec y el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó.

El diseño de abastecimiento de agua potable del casco urbano en el municipio de Santa Catarina Palopó, Sololá; consta de tres tanques de distribución ubicados de forma estratégica, con tres redes de distribución, un ramal abierto y dos circuitos cerrados. El sistema de alcantarillado sanitario consta de un colector de un solo diámetro, 28 pozos de visita y un desfogue hacia la futura planta de tratamiento de aguas residuales. Los dos proyectos fueron diseñados de acuerdo con las guías de diseño del Instituto de Fomento Municipal

(INFOM) y Ministerio de Salud Pública y Asistencia Social. Proporcionando, de esta manera, el mejoramiento de la calidad de vida, salud y desarrollo de la población.

1. MONOGRAFÍA DEL CASERÍO XEPEC Y EL CASCO URBANO DEL MUNICIPIO DE SANTA CATARINA PALOPÓ, DEPARTAMENTO DE SOLOLÁ

1.1. Origen de la comunidad

La historia del municipio se origina durante el período colonial, en el cual Santa Catarina Palopó perteneció primero al corregimiento de Tecpán Atitlán, el que, a partir de 1730, se convirtió, junto con el corregimiento de Atitlán, en la Alcaldía Mayor de Sololá. En 1872, al ser creado el departamento de Quiché, Santa Catarina Palopó aparece entre los 21 municipios que en ese momento permanecieron en Sololá. En 1934, se hizo una nueva reforma geográfica al departamento y Santa Catarina Palopó quedó dentro de los 19 municipios que actualmente forman el departamento de Sololá.

El origen del nombre 'Palopó' que forma parte del nombre de este municipio se origina del cruce de dos palabras de diferente idioma, español y kaqchikel; palo que es de árbol y pó, apocope de poj, que significa árbol de amate. En conjunto se podría interpretar como 'árbol de amate' el significado de Palopó. Existen pocos datos históricos para reconstruir el pasado del período prehispánico (anterior a 1492) de Santa Catarina Palopó, cuyo territorio fue dominado por el grupo kaqchikel durante el período post clásico.

1.2. Ubicación y localización

El municipio de Santa Catarina Palopó se encuentra situado en la parte este del departamento de Sololá, en la Región VI o Región suroccidental. Se localiza

en la latitud 14° 32' 22" y en la longitud 91° 08' 06". Cuenta con una extensión territorial de 8 km². La distancia desde esta cabecera municipal a la cabecera departamental de Sololá es de 13 kilómetro ver figura 1.

MEXICO

Term Coarse

Locale

L

Figura 1. Ubicación del municipio de Santa Catarina Palopó

Fuente: Dirección Municipal de Planificación, municipalidad de Santa Catarina Palopó.

1.3. Límites

Limita al norte con el municipio de San Andrés Semetabaj Sololá; al sur con el municipio de San Antonio Palopó y el lago de Atitlán Sololá; al este, con el municipio de San Antonio Palopó Sololá; y al oeste, con el municipio de Panajachel Sololá.

1.4. Clima

La estación meteorológica más cercana es del municipio de Santiago Atitlán, departamento de Sololá, dicta lo siguiente:

Temperatura mínima: 20,94 °C

• Humedad real: 60,48 %

Punto de rocío: 12,96 °C

Radiación global: 150,7 W/m2

• Evaporación: 0 mm

Lluvia: 0 mm

Batería: 13,71 V

Datos tomados el 13 de marzo de 2020 a las 16:00 horas.

1.5. Población

Datos demográficos del municipio Santa Catarina Palopó. Censo poblacional 2017 realizado por puesto de salud del municipio. La población urbana está distribuida en la cabecera municipal, mientras que la población rural está distribuida en dos caseríos, que son, Xepec y Pacamán.

Tabla I. Población total del municipio Santa Catarina Palopó

Población urbana	3 477 habitantes	78,01 %
Población rural	980 habitantes	21,99 %
Total	4 457 habitantes	100,00 %

Fuente: puesto de salud del municipio de Santa Catarina Palopó.

1.6. Organización comunitaria

En el municipio de Santa Catarina Palopó, las comunidades pertenecen a Consejos Comunitarios de Desarrollo (COCODE), definidos por ubicación. Estos poseen carácter jurídico y, por lo tanto, pueden ejercer solicitudes a la municipalidad para informar de problemáticas acerca de cualquier índole. Todos los COCODE del municipio se reúnen una vez al mes para tratar todos los temas relacionados al municipio. Este sistema es útil debido a que aporta un orden para los procesos municipales.

1.7. Investigación diagnóstica

A continuación, se detallan las principales necesidades de la población del municipio de Santa Catarina Palopó.

1.7.1. Descripción de las necesidades

La comunidad del casco urbano del Santa Catarina Palopó tiene una población de 4 457 habitantes. El sistema que abastece los vecinos ya no se da abasto para cubrir todas las familias de la cabecera municipal, principalmente en época de verano. Actualmente el sistema se abastece de tres tanques que están ubicados en las partes altas del municipio, sin embargo, varias familias se ven afectadas puesto que no tienen el servicio de agua potable en sus casas y esto obliga a los encargados del hogar a salir a buscar agua en otros sectores del municipio o acarrear de la orilla del lago de Atitlán. Como resultado de esto es el aumento de enfermedades gastrointestinales, por consumir agua que no está clorada.

Uno de sus caseríos, Xepec, ya cuenta con un sistema de abastecimiento de agua potable, sin embargo, no posee un sistema de alcantarillado sanitario. La población rural representa el 21,99 % de la población total, de los cuales el 12,56 %, es decir 560 personas, viven en el caserío Xepec. La comunidad tiene el servicio de agua potable, sin embargo, la evacuación de las excretas lo están haciendo de manera inadecuada, puesto que las letrinas y fosas sépticas están mal hechas, provocando que la población contraiga enfermedades gastrointestinales debido al mal olor y a las moscas que las excretas generan, por ende, afectando la integridad y salud de las personas.

2. DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA, PALOPÓ

2.1. Descripción del proyecto

La necesidad de un proyecto de abastecimiento de agua potable para el casco urbano de Santa Catarina Palopó es de total urgencia. Para realizar dicho proyecto se cuenta con tres fuentes de agua capaces de abastecer a la población actual y futura, en un período de diseño de 21 años.

El proyecto consiste en el diseño de la línea de conducción por gravedad desde los tres tanques del municipio, para abastecer 5 698 habitantes a futuro. El casco urbano será divido en 3 áreas, las cuales estarán cubiertas por cada uno de los tanques, para abastecer la demanda de todas las viviendas de la comunidad. El tanque Cuaquixaché abastecerá 1 100 personas con una línea central y ramales abiertos; el tanque principal abastecerá 3 668 personas con un circuito combinado; y el tanque Vista Hermosa abastecerá 930 personas con un circuito combinado.

2.2. Topografía

La topografía para un proyecto de agua potable define el diseño del sistema, ya que tiene por objeto, medir las extensiones del terreno, determinar la posición y elevación de puntos situados sobre y bajo la superficie del terreno. Dicha topografía se compone de planimetría y nivelación; los cuales se pueden realizar con teodolito y nivel de precisión, respectivamente.

Con ayuda de Amigos del Lago y AMSCLAE se obtuvieron las curvas de nivel del casco urbano, para posteriormente realizar el recorrido de la línea de conducción, utilizando el equipo y métodos apropiados según el caso. En la topografía se incluyó el diseño las posibles rutas del sistema de agua potable, de las cuales se eligió la más eficiente de acuerdo con el diseño.

2.3. Componentes de un sistema de abastecimiento de agua potable

Una red de abastecimiento de agua potable es un sistema que permite llevar el líquido vital a la vivienda de los habitantes de una comunidad.

2.3.1. Fuente

Esta provee al sistema el agua en cantidad y calidad suficiente. Las fuentes pueden ser una o varias, de un mismo tipo o distintas. Los tipos de fuente mayormente utilizados son los manantiales, los ríos, los lagos, el agua subterránea. El agua de lluvia o de condensación puede ser utilizada igualmente para abastecer una vivienda o una comunidad. En Santa Catarina Palopó se tienen tres fuentes distintas, las cuales son:

- Fuente del manantial Xecajay, Tecpán; encargada de abastecer el tanque Cuaquixaché.
- Fuente del manantial Pacamán-Xepec; encargada de abastecer el tanque principal.
- Fuente del manantial Panasajar 1, Finca Santa Victoria; encargada de abastecer el tanque Vista Hermosa.

2.3.2. Línea de conducción

Se les llama así a los dispositivos encargados de transportar el agua desde el punto de captación al punto de almacenamiento. Generalmente trabaja a presión, utilizando la fuerza de gravedad. El agua se pretende distribuir a la comunidad.

La línea de conducción diseñada del tanque Vista Hermosa hacia el tanque Principal contiene 427,02 metros lineales, compuesta por diámetros de 1" y 1½" con presión de trabajo 160 psi; y la línea de conducción diseñada del tanque Cuaquixaché hacia el tanque principal contiene 815,72 metros lineales, compuesta por diámetros de 1" y ¾" con presión de trabajo 160 psi; considerando el cumplimiento de la norma ASTM D-2241. Esto con el objetivo de abastecer todo el circuito del tanque principal.

2.3.3. Almacenamiento

Son los puntos, en un sistema de abastecimiento de agua potable en donde se regula y almacena el agua que va a ser distribuida en una comunidad y depende de la oferta y la demanda de agua en un tiempo determinado.

En el casco urbano de Santa Catarina Palopó se tienen tres tanques de abastecimiento, los cuales se ubicaron y se midieron para determinar la capacidad que cada uno tiene.

- Tanque Cuaquixaché: con una capacidad de 109,48 m³.
- Tanque principal: con una capacidad de 94,50 m³.
- Tanque Vista Hermosa: con una capacidad de 96,00 m³ y con un tanque de reserva con capacidad de 54,19 m³.

Para determinar el volumen necesario de un tanque de distribución, es ideal utilizar los datos de la demanda real. En caso de no tener estos datos se debe considerar para su diseño el 25 % a 40 % del caudal medio diario en el caso de sistemas por gravedad y de 40 % a 65 % en sistemas por bombeo. Como los datos de demanda real no se tienen; para verificar que los tanques cumplen, se utilizó el porcentaje máximo para asegurar que la comunidad será abastecida, este porcentaje es el 40 % del volumen que demanda la población futura con la dotación, por lo tanto:

$$Volumen = \frac{90 \ l/hab/dia * 5 698 \ hab * 40 \%}{1 \ 000} = 205,13 \ m^3$$

En conjunto, los tres tanques cumplen con los 205,13 m³ de capacidad mínima para abastecer a la comunidad del casco urbano de Santa Catarina Palopó, puesto que la suma de la capacidad total de los tanques de distribución es de 354,17 m³.

2.3.4. Red de distribución

Es el conjunto de dispositivos tal como líneas, redes, válvulas y otros dispositivos de control, que en un sistema de abastecimiento de agua potable cumple con la función de distribuir el agua en la comunidad. El agua puede distribuirse en cada domicilio mediante conexiones domiciliares o mediante conexiones prediales o comunales.

En el diseño de abastecimiento de agua potable se dividió la población en tres sectores para ser abastecidos por cada uno de los tres tanques de distribución que se tienen. Para ello se utilizaron las siguientes redes de distribución:

- 1 ramal abierto; con longitud total de 1 619,93 metros, abastecida por el tanque de distribución Cuaquixaché.
- 1 circuito cerrado con ramales abiertos; con longitud total de 4 137,91 metros, abastecida por el tanque de distribución principal.
- 1 circuito cerrado con ramales abiertos; con longitud total de 2 268,05 metros, abastecida por el tanque de distribución Vista Hermosa.

2.4. Información básica para el diseño

A continuación, se detalla la información básica que debe tomarse en cuenta para llevar a cabo el diseño.

2.4.1. Aforo

Para aforar corrientes pequeñas y manantiales, se utilizó el método de aforo volumétrico, el cual consiste en recoger en un tiempo específico un volumen específico de agua, midiendo el tiempo utilizado en la recolección de este, el cual se realiza de la siguiente forma:

- Colocar un recipiente de volumen conocido en la fuente
- Tomar el tiempo que tarda en llenarse el recipiente
- Calcular el caudal

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

Donde:

Q = caudal de la fuente (litros/segundos)

V = volumen del recipiente (litros)

t = tiempo de llenado (segundos)

2.4.2. Caudal de aforo

Se realizaron los aforos en las tres fuentes, con fecha 5 de diciembre de 2018. Se utilizó un recipiente de 5 galones y se tomó el tiempo en el que fue llenado el recipiente, se realizaron 5 repeticiones para luego sacar un promedio. Caudal producido por las distintas fuentes se obtuvo en la época de estiaje.

Tabla II. Aforo realizado en la fuente Xecajay, Tecpán; tanque Cuaquixaché

No.	Tiempo de llenado (segundos)	Volumen del recipiente (litros)
1	11,35	
2	10,71	
3	10,21	18,945
4	11,24	
5	10,57	
Promedio	10,82	18,945

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

Utilizando la ecuación de caudal:

$$Q = \frac{18,945 \text{ litros}}{10,82 \text{ segundos}} = 1,75 \text{ litros/segundo}$$

Tabla III. Aforo realizado en la fuente Pacamán-Xepec; tanque Principal

No.	Tiempo de llenado (segundos)	Volumen del recipiente (litros)
1	7,05	
2	7,10	
3	7,13	18,945
4	7,11	
5	7,10	
Promedio	7,10	18,945

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

$$Q = \frac{18,945 \text{ litros}}{7,10 \text{ segundos}} = 2,67 \text{ litros/segundos}$$

Tabla IV. Aforo realizado en la fuente Panasajar 1, Finca Santa Victoria; tanque Vista Hermosa

No.	Tiempo de llenado (segundos)	Volumen del recipiente (litros)
1	13,80	18,945
2	15,20	
3	13,36	
4	14,25	
5	14,90	
Promedio	14,30	18,945

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

$$Q = \frac{18,945 \text{ litros}}{14,30 \text{ segundos}} = 1,32 \text{ litros/segundos}$$

2.4.3. Calidad del agua

Para cerciorarse de que el agua es potable es necesario hacer los análisis correspondientes, los cuales son:

2.4.3.1. Examen bacteriológico

De acuerdo con el examen bacteriológico que se muestra en el anexo, se concluye que el agua que ingresa a los tres tanques de distribución bacteriológicamente no es potable, debido a la presencia de organismos coliformes. Este resultado demuestra que el agua requiere de tratamiento para su consumo, tal como la desinfección a base de pastillas de tricloruro, que se usa para evitar cualquier contaminación que exista en los accesorios, elementos estructurales, tuberías del sistema y así obtener de calidad sanitaria segura. Ver anexo 1, 3 y 5, respectivamente.

2.4.3.2. Examen físico químico

Para el agua proveniente del tanque Cuaquixaché, desde el punto de vista físico químico sanitario se tiene: nitratos altos, dureza en límites máximos permisibles. Las demás determinaciones se encuentran dentro de los límites aceptables de normalidad, según Norma COGUANOR NTG 29 001. Para el agua proveniente del tanque principal, desde el punto de vista físico químico sanitario, se tiene: color, dureza en límites máximos permisibles. Las demás determinaciones se encuentran dentro de los límites aceptables de normalidad, según Norma COGUANOR NTG 29 001.

Para el agua proveniente del tanque Vista Hermosa, desde el punto de vista físico químico sanitario se tiene: color en límites máximos permisibles. Las demás

determinaciones se encuentran dentro de los límites aceptables de normalidad, según Norma COGUANOR NTG 29 001. Ver anexo 2, 4 y 6, respectivamente.

2.5. Parámetros de diseño

A continuación, se detallan los parámetros de diseño establecidos por la guía de diseño UNEPAR.

2.5.1. Factores de diseño

Hay diversos factores que afectan las bases de diseño del sistema de abastecimiento de agua potable para el casco urbano de Santa Catarina Palopó tales como clima, actividad productiva, aspectos socioeconómicos y patrones de consumo de la población, y otros.

2.5.1.1. Factor de día máximo (fdm)

Este factor muestra el incremento que se presenta en el día de mayor consumo respecto al consumo promedio. Generalmente en época seca los habitantes incrementan el consumo de agua. Este va de 1,2 a 1,5 para poblaciones futuras menores de 1 000 habitantes y de 1,2 para mayores de 1 000 habitantes, según la guía de diseño UNEPAR.

Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable en el casco urbano de Santa Catarina Palopó se utilizó un fdm = 1,5 debido a que la dotación es de 90 l/hab/día siendo la dotación mínima y la población es relativamente alta, de esta manera se garantiza el abastecimiento de la comunidad.

2.5.1.2. Factor de hora máximo (fhm)

Este factor va de 2,0 a 3,0 para poblaciones menores de 1 000 habitantes y de 2 para poblaciones futuras mayores de 1 000 habitantes, según la guía de diseño UNEPAR. El consumo de agua en el casco urbano de Santa Catrina Palopó varía considerablemente dependiendo de la hora del día, tal que a la media noche la demanda es mínima, pero a las 6 de la mañana esta es máxima.

Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable en el casco urbano de Santa Catarina Palopó, tomando en cuenta que la población supera los 1 000 habitantes, se utilizó un fhm = 3,0 puesto que la mayoría de la población labora allí mismo en la comunidad, incrementando así el uso del recurso hídrico.

2.5.2. Período de diseño

Es el tiempo para el cual se considera que el sistema de agua potable será funcional y cumplirá con eficiencia para abastecer a la comunidad del casco urbano de Santa Catarina Palopó. Para establecer el período de diseño se debe tomar en cuenta los siguientes factores:

- Vida útil de los materiales
- Calidad de los materiales y de las construcciones
- Futuras ampliaciones del sistema
- Población de diseño
- Fuente de agua y caudal
- Gestión económica
- Comportamiento del sistema en sus primeros años de funcionamiento

La guía de normas sanitarias para el diseño de sistemas rurales de abastecimiento de agua potable (obra civil) recomienda un valor de 20 años, más 2 años por gestión administrativa.

Tomando en cuenta los factores antes mencionados, el período de diseño para el proyecto de abastecimiento de agua potable en el casco urbano de Santa Catarina Palopó es de 21 años.

2.5.3. Población de diseño

La población de diseño es uno de los parámetros más importantes en el diseño, puesto que, así se determina la demanda de agua potable a presente y a futuro.

2.5.3.1. Población actual

Según información obtenida en el centro de salud del municipio de Santa Catarina Palopó, la población total de la comunidad es cerca de 3 477 habitantes en el casco urbano distribuidos en 580 familias, tomándose en cuenta todas las viviendas construidas, teniendo un aproximado de 6 integrantes por familia.

2.5.3.2. Población futura

El consumo de agua depende de la dotación y de la población de diseño, por lo que, en el centro de salud de la localidad se obtuvo la tasa de crecimiento poblacional de 2,38 %. Así mismo, se tomó en cuenta el período de diseño de 21 años establecido con anterioridad.

2.5.3.3. Estimación de población futura

Para la proyección de población futura se puede utilizar distintos métodos. El método por utilizar para el cálculo de población futura es el geométrico, con el objetivo de obtener un valor más apegado a la realidad.

$$P_f = P_o * (1+i)^n$$

Donde:

P_f = población futura a "n" años

Po = población actual

i = tasa de crecimiento

n = número de años transcurridos

Actualmente el casco urbano de Santa Catarina Palopó cuenta con 3 477 habitantes. La tasa de crecimiento poblacional es de 2,38 %. Datos obtenidos en el centro de salud del municipio de Santa Catarina Palopó.

$$P_{f21} = 3 477(1+0.0238)^{21}$$

$$P_{f21} = 5698$$
 habitantes

2.5.3.4. Distribución de habitantes por área

La comunidad actualmente es abastecida de agua potable por 3 tanques. El casco urbano se dividió en 3 sectores las cuales estarán cubiertas por cada uno de los tanques, para abastecer la demanda de todas las viviendas de la comunidad.

Tabla V. Habitantes abastecidos por cada uno de los tanques a futuro

Tanque	Viviendas	Habitantes	Porcentaje
Tanque Cuaquixaché	183	1 100	19 %
Tanque Principal	611	3 668	65 %
Tanque Vista Hermosa	155	930	16 %
TOTAL	949	5 698	100 %

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

2.5.3.5. Dotación

Dotación es la cantidad de agua asignada a un habitante en un día en una población. Para determinar la dotación en litros/habitante/día es necesario conocer algunos parámetros que satisfacen las necesidades de los usuarios. Según los criterios de la Unidad Ejecutora de Proyectos para Acueductos Rurales (UNEPAR) y la Organización Mundial de la Salud (OMS) se tiene:

- Clima
- Calidad y cantidad de agua
- Actividades económicas
- Facilidad de drenaje
- Nivel de vida y características de la población
- Presiones
- Costos de servicio de agua al usuario
- Medición
- Administración del sistema
- Recursos hidrológicos

Además del consumo humano, existen otros usos del vital líquido que aumentan en menor grado; siempre es recomendable considerarlos. Los usos adicionales más comunes del agua son:

- Aseo personal
- Lavado de sanitarios
- Lavado de ropa
- Limpieza de la casa
- Bebida para animales

De acuerdo con las especificaciones de UNEPAR, la dotación para servicio de conexiones intradomiciliares con opción a varios grifos por vivienda es de 90 a 170 l/hab/día.

Puesto que no existen investigaciones de campo de dotación, se determinó que el diseño tendrá una dotación de 90 l/hab/día, siendo esta la dotación mínima establecida por UNEPAR. De esta manera se garantiza que la fuente propuesta posee la capacidad para producir el caudal requerido.

2.6. Diseño del sistema para los diferentes tanques

A continuación, se muestra el cálculo de caudales para cada uno de los tanques.

2.6.1. Caudales de diseño

Son los consumos considerados para el dimensionamiento de las tuberías y obras hidráulicas en cada componente de un abastecimiento de agua, basados en la información básica, aforo y estudio poblacional.

2.6.1.1. Caudal medio diario

El caudal medio diario es el producto de multiplicar la dotación adoptada por el número de habitantes que se hayan estimado para el final del período de diseño, dividido entre el número de segundos que tiene un día.

$$Q_{md} = \frac{dotación * población}{86 400}$$

Tanque 1 - Cuaquixaché

$$Q_{md} = \frac{90 * 1 100}{86 400} = 1,14 \text{ l/seg}$$

• Tanque 2 – Principal

$$Q_{md} = \frac{90 * 3 668}{86 400} = 3.82 \text{ l/seg}$$

• Tanque 3 – Vista Hermosa

$$Q_{md} = \frac{90 * 930}{86400} = 0.97 \text{ l/seg}$$

2.6.1.2. Caudal de día máximo

El caudal máximo diario o caudal de conducción es el máximo caudal producido en un día durante un período de observación de un año. Es el resultado de multiplicar el factor de día máximo por el consumo medio diario.

$$Q_{\max diario} = fdm * Q_{md}$$

Tanque 1 - Cuaquixaché

$$Q_{\text{max } diario} = 1.5 * 1.14 = 1.72 l/s$$

Tanque 2 – Principal

$$Q_{\text{max } diario} = 1.5 * 3.82 = 5.73 \ l/s$$

Tanque 3 – Vista Hermosa

$$Q_{\text{max } diario} = 1.5 * 0.97 = 1.45 l/s$$

2.6.1.3. Caudal máximo horario

El caudal máximo horario o caudal de distribución, es el máximo caudal producido durante una hora en un período de observación de un año y este se calcula multiplicando el factor de hora máximo por el caudal medio.

$$Q_{max horario} = fhm * Q_{md}$$

Tanque 1 - Cuaquixaché

$$Q_{\text{max horario}} = 3*1,14 = 3,44 \text{ l/s}$$

Tanque 2 – Principal

$$Q_{max\ horario} = 3*3,82 = 11,46 \text{ l/s}$$

Tanque 3 – Vista Hermosa

$$Q_{\text{max horario}} = 3*0,97 = 2,91 \text{ l/s}$$

El tanque Cuaquixaché y el tanque Vista Hermosa tienen la capacidad de brindar el caudal máximo horario. Pero el tanque principal no cumple. Para ello se diseñaron 2 líneas de conducción, una que va desde tanque Vista Hermosa hacia el tanque Principal y otra que va desde el tanque Cuaquixaché hacia el tanque principal. Esto con el objetivo de abastecer el tanque Principal.

Como los tres sistemas no pueden funcionar al mismo tiempo, el abastecimiento será un día sí y un día no. Es decir, el ramal abierto abastecido por el tanque Cuaquixaché y el circuito abastecido por el tanque Vista Hermosa funcionarán un día y al día siguiente funcionará solamente el circuito abastecido por el tanque Principal. Luego se repite el abastecimiento.

2.6.1.4. Caudal de uso simultáneo

Para el diseño de los ramales de distribución se deberá hacer una comparación entre los cálculos del caudal obtenidos con el caudal máximo horario y el criterio de caudal de uso simultáneo. Deberá usarse el mayor entre ambos.

$$Qus = k * \sqrt{n-1}$$

Donde:

Qus = caudal de uso simultáneo no menor de 0,20 l/s

k = coeficiente; 0,20 predial; 0,15 llena cántaros

n = número de conexiones o llena cántaros futuros

Tanque 1 - Cuaquixaché

$$Qus = 0.20 * \sqrt{183 - 1} = 2.70 \ l/s$$

Tanque 2 – Principal

$$Qus = 0.20 * \sqrt{611 - 1} = 4.94 l/s$$

• Tanque 3 – Vista Hermosa

$$Qus = 0.20 * \sqrt{155 - 1} = 2.48 l/s$$

2.6.1.5. Caudal unitario

Es el caudal que corresponde, acorde al diseño, a cada vivienda de la población. Es útil para la distribución del caudal máximo horario en los ramales de la red. Se determina de la siguiente manera:

$$Q_u = \frac{Q_{mh}}{Viviendas}$$

Donde:

Q_u = caudal unitario (l/s/vivienda)

Q_{mh} = caudal máximo horario (l/s)

Tanque 1 - Cuaquixaché

$$Q_u = \frac{3,44 l/s}{183 \text{ viviendas}} = 0,0188 l/s/\text{vivienda}$$

Tanque 2 – Principal

$$Q_u = \frac{11,46 \, l/s}{611 \, viviendas} = 0,0187 \, l/s/vivienda$$

Tanque 3 – Vista Hermosa

$$Q_u = \frac{2,91 \ l/s}{155 \ viviendas} = 0,0188 \ l/s/vivienda$$

La determinación del caudal unitario se realiza con el fin de abastecer de manera equitativa a las viviendas de la comunidad considerando las variaciones de consumo y demás parámetros.

Tabla VI. Resumen de cálculo de caudales

	Tanque 1	Tanque 2	Tanque 3
Población futura (hab)	1 100	3 668	930
Aforo volumétrico (l/s)	1,19	2,31	1,00
Caudal medio diario (l/s)	1,14	3,82	0,97
Caudal máximo diario (l/s)	1,72	5,73	1,45
Caudal máximo horario (l/s)	3,44	11,46	2,91
Caudal de uso simultáneo (l/s)	2,70	4,94	2,48
Caudal unitario (I/s)	0,0188	0,0187	0,0188

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

2.6.2. Presión estática y dinámica

Se presenta presión estática y dinámica en un fluido que circula dentro de un conducto, es decir, tubería. Generalmente se mide en psi. La presión estática hace referencia a la presión generada por el fluido en estado de reposo; dependiendo del peso específico y de la altura del nivel del fluido respecto de un nivel de referencia. La presión dinámica es la presión que se origina consecuentemente a la velocidad del fluido dentro de la tubería, esta depende de la densidad del fluido y de la velocidad.

La presión estática en ramal Cuaquixaché es de 170,73 m. Dicha presión excede la presión de trabajo de la tubería de 160 psi, que es 112 metros columna agua. Por lo tanto, se colocó una caja rompe presión a los 314,96 metros de longitud desde el E-0, para disminuir la presión estática y así garantizar el funcionamiento de la tubería.

2.6.2.1. Presión de trabajo

La presión de trabajo representa la presión estática máxima que se puede tener en el sistema y esta se selecciona dependiendo de la mayor diferencia entre cotas en la línea de distribución. Esta presión puede ser entre el tanque de abastecimiento o cualquier otra parte del sistema. No puede haber una presión estática mayor a la que soporta la presión de trabajo, si existe una presión mayor, la tubería puede llegar al colapso.

Las tuberías que generalmente se utilizan son las que soportan 160 psi o 250 psi de presión de trabajo, respetando las presiones mínimas y máximas, las cuales son:

- 160 psi = 112 metros columna agua (mca)
- 250 psi = 175 metros columna agua (mca)

Un metro columna de agua es una unidad de presión que equivale a la presión ejercida por una columna de agua a metros de altura sobre la gravedad terrestre. Es una medida con mucha utilidad para dimensionar de manera física el alcance de la presión, principalmente para la red de distribución.

Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable de Santa Catarina Palopó se seleccionó la tubería de PVC con una presión de trabajo de 160 psi (112 mca), puesto que la mayor diferencia entre altura en el sistema es de 109,50 metros.

2.6.3. Línea de conducción

Se le llama línea de conducción a la tubería que transporta agua desde la captación hasta la planta potabilizadora o hasta el tanque, dependiendo de la configuración del sistema. Esta se conduce el agua por medio de canales o túneles, ya sea mediante bombeo o por gravedad.

Para el diseño del sistema de abastecimiento de agua potable de Santa Catarina Palopó se tienen 2 líneas de conducción, una se dirige desde el tanque Vista Hermosa hasta el tanque Principal; la otra se dirige desde el tanque Cuaquixaché hasta el tanque Principal, ambas funcionan por gravedad. Esto con el objetivo de aumentar el caudal en el tanque Principal, puesto que actualmente no posee el caudal necesario para abastecer a la comunidad cubierta por dicho tanque.

Para el diseño de la línea de conducción por medio de gravedad es necesario tomar en cuenta lo siguiente:

- La mayor diferencia de altura en cualquier parte del recorrido de la tubería
- Capacidad económica de la comunidad o ente que lo desarrolla
- Seleccionar la presión de trabajo adecuada para la tubería
- Obras necesarias en el trayecto de la línea de conducción

La línea de conducción por gravedad diseñada del tanque Vista Hermosa hacia el tanque Principal contiene 427,02 metros lineales, compuesta por diámetros de 1" y 1¼" con presión de trabajo 160 psi; y la línea de conducción por gravedad diseñada del tanque Cuaquixaché hacia el tanque Principal contiene 815,72 metros lineales, compuesta por diámetros de 1" y ¾" con presión de trabajo 160 psi; considerando el cumplimiento de la norma ASTM D-2241.

2.6.3.1. Cálculo hidráulico

Para realizar el cálculo hidráulico de la línea de conducción se utilizó la ecuación Hazen-Williams modificada de acuerdo con las dimensiones usadas en Guatemala. Esta ecuación se utiliza para determinar la velocidad del agua en tuberías circulares llenas, o conductos cerrados, es decir, que trabajan a presión. La pérdida de carga debe ser menor a la diferencia de elevación entre el punto inicial y final del tramo por analizar, tomando en cuenta la presión de la tubería. Para el cálculo hidráulico de la línea de conducción se utilizó la ecuación de Hazen-Williams:

$$Hf = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

Donde:

Hf = pérdida de carga (m)

L = longitud de tubería + 5 % por inclinación de la tubería (m)

Q = caudal de conducción (l/s)

D = diámetro interno de tubería (pulg)

C = coeficiente de rugosidad de Hazen-Williams

El coeficiente de rugosidad depende directamente del material de la tubería y representa la resistencia que este material presenta al flujo. Para la tubería PVC este tiene un valor de 150.

2.6.3.2. Velocidad mínima y máxima

Para líneas de conducción de agua potable, las guías de normas sanitarias para el diseño de sistemas de abastecimiento de agua potable, las velocidades mínimas y máximas a la que el agua se debe conducir dentro de la tubería, son las siguientes:

- Velocidad mínima = 0,4 m/s
- Velocidad máxima = 3,0 m/s

La velocidad mínima brinda seguridad de que no se depositará ningún sólido durante la conducción que obstruya la tubería; y la velocidad máxima evita que la tubería o accesorios sean dañados. Para el cálculo de la velocidad se utilizará la siguiente ecuación:

$$V = \frac{1,974 * Q}{D^2}$$

Donde:

V = velocidad del fluido (m/s)

Q = caudal conducido (l/s)

D = diámetro de la tubería (pulg)

En el diseño de las dos líneas de conducción, la velocidad mínima es de 1,21 m/s y la velocidad máxima es de 2,95 m/s. De tal manera que ambos diseños están dentro del parámetro.

2.6.3.3. Ejemplo de cálculo (línea de conducción)

Aquí se muestra el diseño de la línea de conducción. Esta se diseñó desde el tanque Vista Hermosa, hasta el tanque principal. Esto con el objetivo de abastecer el tanque principal, puesto que actualmente el caudal proporcionado por dicho tanque no logra cubrir la demanda requerida por la población a futuro.

Tabla VII. Datos para diseño de línea de conducción del tanque Vista

Hermosa a tanque principal

Datos generales		
Período de diseño	21 años	
Población actual abastecida por tanque Principal	2 238 hab	
Tasa de crecimiento poblacional	2,38 %	
Dotación	90 l/hab/día	
Factor de día máximo	1,5	
Elevación inicial de terreno	117,13 m	
Elevación de entrada al tanque de abastecimiento	59,19 m	
Longitud horizontal total	427,02 m	
Coeficiente Hazen-Williams (PVC)	150	
Caudal por conducir (caudal máximo diario)	1,45 l/s	
Presión de trabajo en tubería	160 psi	

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

Pérdida de carga

Luego de calcular el diámetro con la ecuación Hazen & Williams, el cual es de 2" (nominal); 2,199" diámetro interno. Se calcula la pérdida de carga.

$$Hf = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

$$Hf = \frac{1743,811 * 427,02 * 1,05 * 1,45^{1,85}}{2,199^{4,87} * 150^{1,85}} = 3,16 m$$

La cota piezométrica inicial es igual a la cota de terreno inicial debido que desde allí se empezará a conducir el agua. La cota piezométrica final es la cota piezométrica inicial menos la pérdida de carga, es decir:

Cota piezomética final =
$$117,13 \text{ m} - 3,16 \text{ m} = 113,97 \text{ m}$$

La cota del tanque Principal es 59,19 m y la cota piezométrica final es 113,97 m, por lo que el agua llegará al tanque con una presión de 54,78 mca. Esta presión es muy elevada por lo que se analizará la conducción con dos diámetros diferentes para perder más carga.

Pérdida de carga con dos diámetros

Se asumirán dos diámetros con las longitudes correspondientes: 1 ¼" (nominal), 1,537" (interno) con 57,02 m de longitud; y 1" (nominal), 1,218" (interno) con 370,00 m de longitud, completando así los 427,02 m.

$$Hf = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

$$Hf_{1^{1}/4^{"}} = \frac{1.743,811 * 57,02 * 1,05 * 1,45^{1,85}}{1,537^{4,87} * 150^{1,85}} = 2,41 m$$

$$Hf_{1"} = \frac{1743,811 * 370,00 * 1,05 * 1,45^{1,85}}{1,218^{4,87} * 150^{1,85}} = 48,59 m$$

Cota piezomética final = 117,13 m - 2,41 m - 48,59 m = 66,13 m

La cota del tanque principal es 59,19 m y la cota piezométrica final es 66,13 m, por lo que el agua llegará al tanque con una presión de 6,94 mca. Esta presión es adecuada y cumple con el rango de presión establecido, puesto que debe estar entre 3 y 8 mca.

Velocidad

$$V = \frac{1,974 * Q}{D^2}$$

$$V_{1^{1}/4^{"}} = \frac{1,974 * 1,45}{1,537^{2}} = 1,21 \text{ m/s}$$

$$V_{1"} = \frac{1,974 * 1,45}{1,218^2} = 1,93 \text{ m/s}$$

Verificación de parámetros

$$Velocidad = (0.40/1.21/3.00) m/s$$

$$Velocidad = (0.40/1.93/3.00) m/s$$

Tabla VIII. Datos para diseño de línea de conducción del tanque Cuaquixaché a tanque Principal

Datos generales		
Período de diseño	21 años	
Población actual abastecida por tanque Principal	2 238 hab	
Tasa de crecimiento poblacional	2,38 %	
Dotación	90 l/hab/día	
Factor de día máximo	1,5	
Elevación inicial de terreno	228,72 m	
Elevación de entrada al tanque de abastecimiento	59,19 m	
Longitud horizontal total	815,72 m	
Coeficiente Hazen-Williams (PVC)	150	
Caudal por conducir (caudal máximo diario)	1,75 l/s	
Presión de trabajo en tubería	160 psi	

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

Pérdida de carga

Para determinar la pérdida de carga se asumirá un diámetro, el cual será de 2" (nominal); 2,199" diámetro interno.

$$Hf = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

$$Hf = \frac{1743,811 * 815,72 * 1,05 * 1,75^{1,85}}{2,199^{4,87} * 150^{1,85}} = 8,54 m$$

La cota piezométrica inicial es igual a la cota de terreno inicial debido que desde allí se empezará a conducir el agua. La cota piezométrica final es la cota piezométrica inicial menos la pérdida de carga, es decir:

Cota piezomética final =
$$228,72 \text{ m} - 8,54 \text{ m} = 220,18 \text{ m}$$

La cota del tanque Principal es 59,19 m y la cota piezométrica final es 220,18 m, por lo que el agua llegará al tanque con una presión de 160,99 mca. Esta presión es muy elevada por lo que se analizará la conducción con dos diámetros diferentes para perder más carga en la trayectoria del fluido.

Pérdida de carga con dos diámetros

Se asumirán dos diámetros con las longitudes correspondientes: 1" (nominal), 1,218" (interno) con 788,00 m de longitud; y ¾" (nominal), 1,082" (interno) con 515,72 m de longitud, completando así los 815,72 m.

$$Hf = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

$$Hf_{1"} = \frac{1\,743,811*788,00*1,05*1,75^{1,85}}{1,218^{4,87}*150^{1,85}} = 146,54\,m$$

$$Hf_{\frac{3}{4}} = \frac{1743,811 * 27,72 * 1,05 * 1,75^{1,85}}{0.972^{4,87} * 150^{1,85}} = 15,47 m$$

Cota piezomética final = 228,72 m - 146,54 m - 15,47 m = 66,71 m

La cota del tanque Principal es 59,19 m y la cota piezométrica final es 66,71 m, por lo que el agua llegará al tanque con una presión de 7,52 mca. Esta presión es adecuada y cumple con el rango de presión establecido, puesto que debe estar entre 3 y 8 mca.

Velocidad

$$V = \frac{1,974 * Q}{D^2}$$

$$V_{1"} = \frac{1,974 * 1,75}{1.218^2} = 2,33 \, m/s$$

$$V_{3/4}$$
" = $\frac{1,974 * 1,75}{0,972^2}$ = 2,95 m/s

Verificación de parámetros

$$Velocidad = (0.40/2.33/3.00) m/s$$

$$Velocidad = (0.40/2.95/3.00) m/s$$

La velocidad cumple en cada uno de los diámetros, por lo tanto, la tubería en la línea de conducción funcionará de manera correcta, puesto que no será dañada ni tendrá sólidos retenidos en ella.

2.6.4. Red de distribución

La red de distribución es un sistema de tuberías trabajando a presión que permite que el agua llegue desde el tanque de abastecimiento hasta los puntos de consumo, en este caso, las viviendas del casco urbano de Santa Catarina Palopó. La red de distribución puede estar conformada por ramales abiertos, circuitos cerrados o ambos. Para decidir qué tipo de red se deben contemplar algunos factores como:

- Terreno natural
- Existencia de redes de distribución cercanas a la comunidad por abastecer
- Distribución de viviendas o puntos de consumo
- Capacidad económica de la comunidad o ente encargado

La red de distribución para el casco urbano de Santa Catarina Palopó está conformada por tres sistemas, los cuales son:

- Una línea central con 9 ramales abiertos; abastecido por el tanque Cuaquixaché.
- Un circuito cerrado con 30 ramales abiertos; abastecido por el tanque Principal.
- Un circuito cerrado con 14 ramales abiertos; abastecido por el tanque Vista Hermosa.

2.6.4.1. Cálculo hidráulico

El cálculo hidráulico de la red de distribución se realizó al igual que el cálculo de la línea de conducción. Se utilizó la ecuación Hazen-Williams modificada de acuerdo con las dimensiones usadas en Guatemala. Esta ecuación se utiliza para determinar la velocidad del agua en tuberías circulares llenas, o conductos cerrados, es decir, que trabajan a presión. La pérdida de carga debe ser menor a la diferencia de elevación entre el punto inicial y final del tramo por analizar, tomando en cuenta la presión de la tubería. Para el cálculo hidráulico de la red de distribución se utilizó la ecuación de Hazen-Williams:

$$Hf = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

Donde:

Hf = pérdida de carga (m)

L = longitud de tubería + 5 % por inclinación de la tubería (m)

Q = caudal de conducción (l/s)

D = diámetro interno de tubería (pulg)

C = coeficiente de rugosidad de Hazen-Williams

El coeficiente de rugosidad depende directamente del material de la tubería y representa la resistencia que este material presenta al flujo. Para la tubería PVC este tiene un valor de 150.

2.6.4.2. Presión de servicio

La presión de servicio es la presión dinámica del fluido producida por la velocidad con la cual este se conduce por la tubería, por lo tanto, esta es la presión con la que el agua llegará a las viviendas o puntos de consumo. La presión de servicio se calcula de la siguiente manera:

Presión de servicio = Cota piezométrica - Cota de terreno

De acuerdo con la guía de normas sanitarias para el diseño de sistemas rurales de abastecimiento de agua para consumo humanos, la presión de servicio mínima y máxima permitidas son:

- Presión de servicio mínima = 10 mca
- Presión de servicio máxima = 60 mca

En la red de distribución la presión mínima obtenida es de 10 mca y la máxima 77,99 mca. La presión mínima cumple con el parámetro, pero la presión máxima no cumple. Por lo tanto, se colocaron válvulas de compuerta en lugares estratégicos dentro del circuito combinado abastecido por el tanque Vista Hermosa, para que se regule el flujo de agua y así mismo la presión de servicio. Esto con el objetivo de garantizar que la tubería soporte las presiones.

2.6.4.3. Velocidad mínima y máxima

Las guías de normas sanitarias para el diseño de sistemas de abastecimiento de agua potable establecen que las velocidades mínimas y máximas a la que se debe conducir el agua dentro de la tubería en las redes de distribución son las siguientes:

- Velocidad mínima = 0,6 m/s
- Velocidad máxima = 3,0 m/s

La velocidad mínima brinda la seguridad de que no se depositará ningún sólido durante la conducción que obstruya la tubería; y la velocidad máxima evita que la tubería o accesorios sean dañados. Para el cálculo de la velocidad se utilizará la siguiente ecuación:

$$V = \frac{1,974 * Q}{D^2}$$

Donde:

V = velocidad del fluido (m/s)

Q = caudal conducido (l/s)

D = diámetro de la tubería (pulg)

En la red de distribución del sistema de abastecimiento de agua potable se tiene una velocidad mínima de 0,61 m/s y una velocidad máxima de 2,33 m/s, cumpliendo así con los parámetros establecidos.

2.6.4.4. Caudal por distribuir

La red de distribución en el casco urbano de Santa Catarina Palopó cuenta con 3 sistemas diferentes, por lo que el caudal se distribuirá proporcionalmente a la población. El caudal por distribuir es el caudal máximo horario o el caudal de uso simultaneo, se debe tomar el mayor de estos. Estos caudales fueron calculados con anterioridad.

Caudal máximo horario

- Tanque 1 Cuaquixaché = 3,44 l/s
- o Tanque 2 Principal = 11,46 l/s
- Tanque 3 Vista Hermosa = 2,91 l/s

Caudal de uso simultáneo

- Tanque 1 Cuaquixaché = 2,70 l/s
- Tanque 2 Principal = 4,94 l/s
- Tanque 3 Vista Hermosa = 2,48 l/s

El caudal por distribuir en la red de distribución de los tres sistemas para el casco urbano de Santa Catarina Palopó será el caudal máximo horario, puesto que es mayor al caudal de uso simultáneo.

2.6.4.5. Caudal unitario

Es el caudal que corresponde acorde con el diseño, a cada vivienda de la población. Es útil para la distribución del caudal máximo horario en los ramales de la red. Estos caudales ya fueron calculados con anterioridad.

Tanque 1 - Cuaquixaché = 0,0188 l/s

 \circ Tanque 2 – Principal = 0,0187 l/s

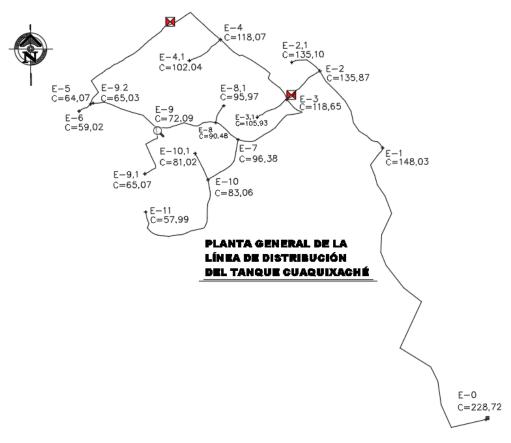
Tanque 3 - Vista Hermosa = 0,0188 l/s

La determinación de caudal unitario se realiza con el objetivo de abastecer de manera equitativa a las viviendas de la comunidad de Santa Catarina Palopó, considerando las diversas variaciones de consumo y parámetros mencionados anteriormente.

2.6.5. Ejemplo de cálculo de red de distribución para el tanque Cuaquixaché

Aquí se muestra el diseño del sistema de abastecimiento (ramal abierto) perteneciendo a la red de distribución del tanque Cuaquixaché.

Figura 2. Ramal abierto abastecido por el tanque Cuaquixaché



Fuente: elaboración propia, empleando Civil 3D.

Tabla IX. Datos de diseño E-0 a CR (ramal abierto)

Datos	
Cota piezométrica inicial (ramal)	228,72 m
Cota de terreno inicial.	228,72 m
Cota de terreno final.	167,50 m
Longitud horizontal total	100,00 m
Coef. Hazel-Williams (PVC)	150
Viviendas tributarias al ramal	4
Presión de trabajo (tubería)	160 psi
Caudal máximo horario	3,44 l/s

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

Caudal por distribuir en el ramal

Como es la primera estación el caudal a distribuir es el caudal de entrada, es decir el caudal máximo horario.

$$Q_{\text{max}\,horario} = 3,44 \, l/s$$

Pérdida de carga

Como ejemplo se asumirá un diámetro para determinar la pérdida de carga con el mismo en la longitud del ramal. Diámetro asumido (nominal) = 2,5" y un diámetro interno = 2,662"

$$Hf = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

$$Hf = \frac{1743,811 * 100,00 * 1,05 * 3,44^{1,85}}{2.662^{4,87} * 150^{1,85}} = 1,44 m$$

Debido a que el agua empieza a distribuirse por la línea central, la cota piezométrica es igual a la cota de terreno inicial del ramal. Por lo tanto, la cota final piezométrica final se determinará de la siguiente manera:

Cota piezométrica final = Cota piezométrica inicial - Pérdida de carga

Cota piezomética final =
$$228,72 - 1,44 = 227,28 \, m$$

Presión de servicio

La presión de servicio debe cumplir tanto al inicio como al final del ramal, por lo tanto, se tiene que calcular en toda su longitud.

Presión de servicio = Cota piezométrica - Cota de terreno

Presión de servicio inicial =
$$228,72 - 228,72 = 0 m$$

Presión de servicio final =
$$227,28 - 167,50 = 59,78 m$$

Verificación de parámetro

Presión de servicio inicial =
$$(10/0/60)$$
 mca

Presión de servicio final =
$$(10/59,78/60)$$
 mca

La presión de servicio en todo punto de partida es igual a 0, En este caso, la presión de servicio en el tanque de almacenamiento (tanque Cuaquixaché) es 0. De acuerdo con criterio, esto no tiene ningún inconveniente puesto que la casa más próxima está a 45 metros por debajo de la altura del tanque, es decir, la presión de servicio en las viviendas si se cumple. De esta manera se verifica que la presión de servicio correspondiente al ramal abierto abastecido por el tanque Cuaquixaché cumple con los parámetros establecidos.

Velocidad

Diámetro asumido (nominal) = 2,5"; diámetro interno = 2,662"

$$V = \frac{1,974 * Q}{D^2}$$

$$V = \frac{1,974 * 3,44}{2,662^2} = 0.96 \, m/s$$

Verificación de parámetro

$$V = (0.60/0.96/3.00) m/s$$

Así mismo, se verifica que la velocidad correspondiente al ramal abierto abastecido por el tanque Cuaquixaché cumple con los parámetros establecidos.

2.6.6. Ejemplo de cálculo de red de distribución para tanque principal

Aquí se muestra el diseño del sistema de abastecimiento (circuito combinado) perteneciente a la red de distribución del tanque principal. El cálculo se realizará por el Método de Cross, puesto que los caudales van en dirección a la pendiente del terreno. Este, mediante iteraciones, compensa los caudales circulantes en la tubería, tomando en cuenta las siguientes consideraciones generales:

- Es conveniente que la dirección de los caudales siga la pendiente del terreno.
- En cada nodo la sumatoria de caudales de entrada debe ser igual a la sumatoria de los caudales de salida.
- El signo de los caudales que circulan a favor de las agujas del reloj es positivo y el de los que van en contra de dicho sentido es negativo.

 Determinar el valor de las correcciones de los caudales mediante la aplicación del binomio de Newton.

$$\Delta = -\frac{\sum Hf}{1,85 * \sum \frac{Hf}{Q}}$$

Donde:

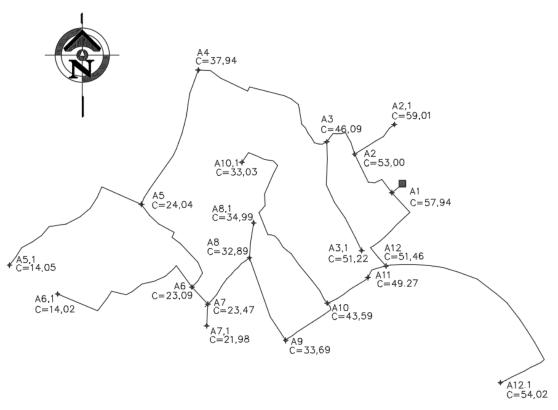
 Δ = corrección

Hf = pérdida de carga (m)

Q = caudal (l/s)

- En los tramos comunes a varios circuitos, se aplicarán las correcciones de los otros circuitos, pero con signo cambiado.
- Se consideran compensados los circuitos cuando el valor absoluto de todas las iteraciones sea menor al 1 % del caudal de entrada, procediendo a calcular los caudales finales y sus correspondientes pérdidas de carga.

Figura 3. Circuito A



Fuente: elaboración propia, empleando Civil 3D.

Tabla X. Datos de diseño para el circuito A, tramo A1-A2

Datos	
Longitud horizontal total	28,48 m
Caudal máximo horario	5,731 l/s
Cota de terreno inicial	57,94 m
Cota de terreno final.	53,00 m
Coef. Hazel-Williams (PVC)	150
Presión de trabajo (tubería)	160 psi
Caudal medio diario	3,82 l/s

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

Diámetro

$$d = \left(\frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{Hf * C^{1,85}}\right)^{1/4,87}$$

$$d = \left(\frac{1743,811 * 28,48 * 1,05 * 5,73^{1,85}}{(57,94 - 53,00) * 150^{1,85}}\right)^{1/4,87}$$

$$d = 1,94$$
" por conveniencia se utilizará $2\frac{1}{2}$

Este mismo procedimiento se repite para calcular el diámetro en cada uno de los tramos correspondientes al circuito. Los resultados obtenidos aparecen en el apéndice 1.

Pérdidas de carga

$$Hf_{2\frac{1}{2}} = \frac{1743,811 * L * Q^{1,85}}{D^{4,87} * C^{1,85}}$$

$$Hf_{2\frac{1}{2}} = \frac{1743,811 * 28,48 * 1,05 * (-5,73)^{1,85}}{2,662^{4,87} * 150^{1,85}} = -1,06 m$$

Este mismo procedimiento se repite para calcular la pérdida de carga en cada uno de los tramos correspondientes al circuito. Los resultados obtenidos aparecen en el apéndice 1.

Relación pérdida de carga caudal

$$\frac{Hf}{Q} = \frac{-1,06}{-5.73} = 0,184$$

Este mismo procedimiento se repite para calcular la pérdida de carga en cada uno de los tramos correspondientes al circuito. Los resultados obtenidos aparecen en el apéndice 1.

- Sumatoria de relación Hf/Q en cada circuito
 - \circ Circuito A = 2,104
 - Circuito B = 20,877
 - o Circuito C = 19,364
 - o Circuito D = 16,130
 - o Circuito F = 11,256
 - o Circuito G = 22,329
 - Circuito H = 14,695
- Correcciones Δ
 - Circuito A = 0,401

$$\Delta = -\frac{\sum Hf}{1,85 * \sum \frac{Hf}{Q}}$$

$$\Delta = -\frac{-1,563}{1,85 * 2,104} = 0,401$$

- \circ Circuito B = -0,464
- \circ Circuito C = -0,059
- \circ Circuito D = -0,317
- o Circuito F = 0,191
- Circuito G = 0,432

\circ Circuito H = - 0,254

En los tramos comunes a varios circuitos, se aplicarán las correcciones de los otros circuitos, pero con signo cambiado. Por ejemplo, el tramo A4 – A5 corresponde al circuito A y G, por lo tanto, la corrección en el circuito A se hace de la siguiente manera:

$$\Delta A_{44-45} = \Delta A - \Delta G$$

$$\Delta A_{A4-A5} = 0.401 - 0.432 = -0.031$$

Y viceversa para la corrección en el circuito G.

Compensación de caudales

Caudal compensado A1 a A2 =
$$Q + \Delta$$

Caudal compensado
$$A1 \ a \ A2 = -5,731 + 0,401$$

Caudal compensado
$$A1 a A2 = -5,330$$

Verificación de corrección

Como en este caso, el valor absoluto de las correcciones, seis de los siete circuitos no es menor al 1 % del caudal de entrada, entonces, se requiere continuar con otra iteración.

$$0.01 * 11.463 l/s = 0.1146$$

```
 |\Delta A| = |0,401| > 0,1146 
 |\Delta B| = |-0,464| > 0,1146 
 |\Delta C| = |0,059| < 0,1146 
 |\Delta D| = |0,317| > 0,1146 
 |\Delta F| = |0,191| > 0,1146 
 |\Delta G| = |0,432| > 0,1146
```

 $|\Delta H| = |-0.254| > 0.1146$

Se realizó la segunda iteración y el valor absoluto de las correcciones de dos de los circuitos no es menor al 1 % del caudal de entrada, por lo tanto, se realizó la tercera iteración y las correcciones de todos los circuitos están por debajo del 1 % del caudal de entrada, por lo que no se requiere continuar con las iteraciones.

```
 |\Delta A| = |-0.0301| < 0.1146 
 |\Delta B| = |-0.1400| > 0.1146 
 |\Delta C| = |-0.1245| > 0.1146 
 |\Delta D| = |-0.1066| < 0.1146 
 |\Delta F| = |0.0048| < 0.1146 
 |\Delta G| = |0.0919| < 0.1146 
 |\Delta H| = |0.0878| < 0.1146
```

• Cota piezométrica

0

Asumiendo una presión en el nodo A1 equivalente a 10 mca, las presiones en la red se calculan de la siguiente manera:

Cota piezométrica A1 = Cota de terreno + 10 mca

Cota piezométrica
$$A1 = 57,94 m + 10 mca = 67,94 mca$$
Cota piezométrica $A2 = Cota$ piezométrica anterior $-Hf$
Cota piezométrica $A2 = 67,94 - (-0,939) = 68,88 mca$

Presión de servicio

La presión de servicio debe cumplir tanto al inicio como al final del ramal, por lo tanto, se tiene que calcular en toda su longitud.

Presión de servicio = Cota piezométrica — Cota de terreno
Presión de servicio
$$A1=67,94-57,94=10,00\ mca$$

Presión de servicio $A2=68,88-53,00=15,88\ mca$

Verificación de parámetro

Presión de servicio
$$A1 = (10/10,00/60)$$
 mca

Presión de servicio $A2 = (10/15,88/60)$ mca

Claramente se cumple la de presión de servicio, puesto que está dentro del parámetro.

2.6.7. Ejemplo de cálculo de red de distribución para tanque Vista Hermosa

El mismo procedimiento realizado en el cálculo de la red de distribución para el tanque Principal se debe realizar en el cálculo de la red de distribución para el tanque Vista Hermosa, puesto que ambos son circuitos cerrados y deben cumplir con los mismos parámetros.

2.7. Obras de arte

Se le llaman obras de arte a aquellos componentes del sistema elaborados para cumplir con alguna función, ya sea condición, motivos topográficos o algunos componentes no pueden cubrir. Estos se utilizan generalmente cuando algún tramo de la tubería presenta características especiales tales como, mayor presión de trabajo requerida que la de la tubería seleccionada, paso de tubería por río, división de caudal, y otros. Las más utilizadas son:

- Caja para válvula
- Caja distribuidora de caudales
- Caja unificadora de caudales
- Caja rompe presión

2.8. Válvulas

Se le llama válvula al aparato mecánico con el cual se puede iniciar, detener o regular la circulación de un fluido. Existen varios tipos de válvulas y pueden estar hechas de diferentes materiales, tal como acero, bronce o plástico.

2.8.1. Válvula de compuerta

Esta válvula se utiliza para dar apertura total o cierre total sin estrangulación. Esta válvula de compuerta es de varias vueltas, el cual se cierra el orificio con un disco vertical de cara plana que se desliza en ángulos rectos sobre el asiento. En el diseño planteado son necesarias 32 válvulas de compuerta.

2.8.2. Válvula de limpieza

Esta válvula se utiliza para la extracción de arena o sedimentos que hayan ingresado a la tubería y que regularmente se acumulan en las partes bajas de la línea de conducción o red de distribución. Como válvula de limpieza se utilizará una válvula de compuerta, de diámetro igual o menor a la tubería anexa. En el diseño planteado son necesarias 46 válvulas de limpieza.

2.8.3. Válvula de aire

Esta válvula se utiliza para expulsar el aire de la tubería. Como bien se sabe que el agua contiene aire disuelto y estos se depositan en las partes altas del sistema. La presencia de dicho aire puede provocar problemas como reducción de la sección efectiva, daños de piezas internas, cavitación, y otros. En el diseño planteado son necesarias 33 válvulas de limpieza.

2.9. Conexión domiciliar

El objetivo principal de la conexión domiciliar es llevar el agua potable desde la línea central o ramal, hasta las viviendas 580 viviendas correspondientes al casco urbano de Santa Catarina Palopó. La conexión domiciliar se compone de

una válvula de paso de ½"de diámetro, grifo de ½" de diámetro, anclaje de concreto fundido *in situ*, contador y caja de válvulas para su protección.

2.10. Propuesta de desinfección

La desinfección de agua es la eliminación de los microorganismos patógenos que existen en el agua. Si estos microorganismos no son eliminados el agua no es potable y es susceptible de causar enfermedades. La desinfección se logra mediante desinfectantes químicos o físicos, y estos pueden ser por medio de rayos ultravioleta, ozono o cloro.

El procedimiento más común y económico es el cloro, de uso generalizado en el país. Este procedimiento se utilizará en el sistema. El agua del casco urbano de Santa Catarina Palopó puede ser tratada mediante los métodos habituales de desinfección, es decir, con cloro; este se encuentra en tres estados físicos; gaseoso, sólido y líquido. Dependiendo del estado del cloro, así se selecciona el equipo para distribuirlo.

El tratamiento consiste en un equipo llamado hipoclorador, que utiliza tabletas de hipoclorito de calcio. Estas tabletas agregan una solución de cloro al tanque de abastecimiento para potabilizar el agua. Este equipo se coloca en la entrada al tanque de abastecimiento, con la debida protección, para que sea solo el encargado de mantenimiento quien lo maneje. A continuación, se determinará la cantidad de tabletas necesarias al mes.

$$G = \frac{C * M * D}{Cl}$$

Donde:

G = dosificación de tableta (gramos)

C = miligramos por litro deseado

M = litros de agua a tratarse por día

D = número de días en análisis

CI = concentración de cloro

Cada una de las tabletas pesa 250 gramos, con un diámetro de 3" y 1" de espesor, que contiene una solución de cloro al 90 %, tomando en cuenta que estos valores varían de acuerdo con el proveedor. La cantidad de miligramos de cloro por litro de agua por utilizar debe estar entre 0,07 % y 0,15 %. En este caso se utilizará 0,13 %, entonces:

Tanque Cuaquixaché

$$G = \frac{(0,0013 * (1,72 l/s * 86 400 s/día) * 30 días)}{0,90} = 6 439,68 gramos$$

$$Tabletas = \frac{6439,68 g}{250 g/tableta} = 26 tabletas$$

Tanque Principal

$$G = \frac{(0,0013 * (2,56 l/s * 86 400 s/día) * 30 días)}{0,90} = 9 584,64 gramos$$

$$Tabletas = \frac{9584,64}{250 \ g/tableta} = 38 \ tabletas$$

Tanque Vista Hermosa

$$G = \frac{(0,0013 * (1,45 l/s * 86 400 s/día) * 30 días)}{0.90} = 5 428,80 gramos$$

$$Tabletas = \frac{5 \text{ } 428,80}{250 \text{ } g/tableta} = 22 \text{ } tabletas$$

Para asegurar la calidad del agua para consumo humano, son necesarias 26 tabletas para el tanque Cuaquixaché, 38 tabletas para el tanque Principal y 22 tabletas para el tanque Vista Hermosa. Las tabletas deberán ser colocadas por el encargado de mantenimiento del sistema de abastecimiento de agua potable del casco urbano de Santa Catarina Palopó.

Cabe mencionar que esta es una propuesta de desinfección y puede variar por aspectos económicos y prácticos, sin embargo, se puede utilizar cualquier otro método una vez se asegure que el agua sea potable.

2.11. Operación y mantenimiento del sistema

Es sumamente importante mantener en buenas condiciones el equipo y componentes del sistema de abastecimiento de agua potable en el período de diseño, para brindar un servicio de calidad. Para ello se debe tener buenas prácticas de mantenimiento y operación, para ello se recomienda:

Tabla XI. Programa de operación y mantenimiento

Operación - Mantenimiento	Período de
	repitencia
Tanque de abastecimiento	
Realizar el proceso de desinfección del agua.	Mensual
Chequeo de válvulas y grietas del tanque.	Trimestral
Limpieza interior del tanque, para ello se debe accionar la	
válvula de entrada para restringir el ingreso, luego abrir la válvula de drenaje para vaciar el tanque. El interior será	Anual
limpiado con cepillos plásticos.	
Línea de conducción.	
Mantener limpia la brecha donde pasa la tubería con el objetivo de facilitar la inspección de la misma.	Semestral
Chequear fugas a través de la tubería. Inspeccionar áreas húmedas para revisar posibles fugas.	Mensual
Examinar posibles refugios de roedores, de ser afirmativo, retirarlos de manera adecuada sin afectar su bienestar.	Semestral
Red de distribución	
Chequear válvulas de red de distribución.	Semestral
Chequear fugas a través de la tubería. Inspeccionar áreas húmedas para revisar posibles fugas, de ser encontradas cerrar válvulas correspondientes al tramo afectado y reparar inmediatamente.	Mensual
Examinar conexiones domiciliares, chequear contadores y verificar si hay goteos en los grifos.	Trimestral

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

2.12. Propuesta de tarifa

Se le llama tarifa a un precio fijo de forma oficial por un servicio. La tarifa que se propone es por usuario. Para determinarlo se consideran gastos de mantenimiento, operación, desinfección y administración. Actualmente la tarifa en Santa Catarina Palopó es de Q 6,00 al mes.

2.12.1. Gastos de operación

En los gastos de operación se contempla la contratación de 2 operarios o fontaneros. Estos tendrán a cargo la operación del sistema general, desinfección y actividades de mantenimiento. Se recomienda un salario de quinientos quetzales (Q 500,00) mensuales para cada operario. Por lo tanto, los gastos de operación ascienden a mil quetzales (Q 1 000,00).

2.12.2. Gastos de mantenimiento

Los gastos de mantenimiento son los ocasionados por la compra de materiales necesarios para realizar adecuadamente las actividades de mantenimiento con tubos de reparación, pegamento, llaves, accesorios, uniones y otros. El cálculo de estos gastos se realiza definiendo un porcentaje del monto total del proyecto. Esto se hace de esta manera puesto que la compra de materiales es imprevista y depende de factores como accidentes, reparaciones y otros. Se considera un 5 % del monto total del proyecto gastos de mantenimiento, considerando el período de diseño del proyecto. El monto total del proyecto es Q 2 020 461,66 (detallado en la tabla XII). Por lo tanto, el costo mensual es el siguiente:

Gastos de mantenimiento =
$$\frac{Q\ 2\ 020\ 461,66*0,05}{21*12}$$
 = $Q400,89$

2.12.3. Gastos de desinfección

En estos gastos se contempla la compra mensual de las tabletas necesarias para la desinfección del agua potable que será distribuida en las viviendas del casco urbano. Para ello son necesarias 26 tabletas para el tanque Cuaquixaché, 38 tabletas para el tanque principal y 22 tabletas para el tanque Vista Hermosa

(detallado anteriormente), siendo un total de 86 tabletas. Según proveedores el precio por tableta es de Q 14,75, es decir, el costo mensual es:

Gastos de desinfección =
$$Q 14,75 * 86 = Q 1 462,00$$

2.12.4. Gastos de administración

Estos gastos comprenden todas las actividades de oficina, registros de usuarios, ordenamiento, supervisión y papelería. Si en determinado momento un usuario desea incluir una nueva conexión domiciliar, esta debe ser aprobada por el encargado de administración.

Para los gastos de administración se recomienda que sea el 15 % de los gastos de operación, mantenimiento y desinfección. Por lo tanto, el gasto mensual de administración es el siguiente:

Gastos de administración =
$$0.15 * (Q 1 000 + Q 400.89 + Q 1 462) = Q 429.43$$

Teniendo todos los gastos, se procede a calcular el gasto total mensual:

$$Gasto\ total\ mesual = (1\ 000 * 2 + 400,89 + 1\ 462 + 429,43) = Q\ 4\ 292,32$$

Ya que se tiene el gasto total, ahora se procede a calcular la tarifa para los actuales usuarios del casco urbano de Santa Catarina Palopó:

$$Tarifa\ mensual = \frac{Q\ 4\ 292,32}{580\ usuarios} = Q\ 7,40$$

2.13. Presupuesto del proyecto

El presupuesto de un proyecto es la cantidad total de dinero asignado con el objetivo de cubrir todos los gastos del proyecto durante un período de tiempo especificado. El presupuesto para el proyecto de abastecimiento de agua potable para el casco urbano de Santa Catarina Palopó es de Q 2 020 461,66. Está compuesto por renglones de trabajo. Se le llama renglones de trabajo a la suma del costo directo más el costo indirecto para determinada actividad de construcción. Dichos renglones de trabajo se detallan de manera específica más adelante.

2.13.1. Costos directos

Costos directos son aquellos costos previstos que tienen relación directa con la adquisición de los recursos necesarios, tal como suministros, instalación y rendimiento para la realización del proyecto. Dichos costos se detallarán más adelante.

2.13.1.1. Materiales

Son los costos de todos los materiales que se utilizan para la realización de las diferentes actividades dentro de un renglón de trabajo. Por lo general incluyen los costos de adquisición, traslado y utilización. Este costo puede variar debido a la ubicación y condición del proyecto. El traslado de materiales en el casco urbano de Santa Catarina Palopó es especial, puesto que en las partes altas del pueblo no se tiene acceso vehicular, por lo tanto, los materiales deben ser acarreados desde la calle principal hasta la ubicación donde se necesitan los mismos.

2.13.1.2. Mano de obra

Es el costo directo previsto por la cantidad de trabajadores u operarios de la construcción que deberán ser empleados temporalmente para la realización de determinado renglón de trabajo. El costo de mano de obra puede variar debido a su calidad y la ubicación del proyecto.

2.13.1.3. Herramienta y equipo

Este costo comprende la cantidad y el tipo de herramientas o equipo menor de construcción que debe ser utilizado para la realización de una o más actividades dentro de un determinado renglón de trabajo. Debido a que la mayoría de herramientas es reutilizable, generalmente solo se toma un porcentaje del costo de materiales, esto se hace por concepto de depreciación. Para ello se toma el 5 % del costo de materiales de cada renglón.

2.13.1.4. Transporte y maquinaria

Este costo comprende la cantidad y tipo de transporte o maquinaria necesaria para realizar las actividades de determinado renglón. Generalmente estos costos son por hora de renta, unidad de medida o viaje del transporte o maquinaria.

2.13.2. Costos indirectos

Los costos indirectos son aquellos en los que se debe incurrir de manera general, para llevar a cabo la realización del proyecto en un tiempo estipulado, sin que estos puedan ser aplicados directamente a la ejecución de una actividad específica. Los costos indirectos lo integran costos de contratación, supervisión,

gastos administrativos, utilidad, fianzas, servicios especializados e impuestos. Su integración puede variar en cada proyecto puesto que este puede demandar gastos extraordinarios.

Para el presupuesto del sistema de abastecimiento de agua potable para el casco urbano de Santa Catarina Palopó se tomaron en cuenta tres costos globales, con el objetivo de resumir los costos indirectos. Estos son:

- Imprevisto
- Impuestos
- Fianzas, gastos administrativos, supervisión

Tabla XII. Presupuesto del proyecto de abastecimiento de agua potable

Sistema de abastecimiento de agua potable Casco Urbano, Santa Catarina Palopó, Sololá

Resumen de Renglones de trabajo

No.	RENGLÓN	UNIDAD DE MEDIDA	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO	COSTO RENGLÓN	
1	Trabajos Preliminares					
1,1	Chapeo y limpieza	m2	958,13	Q 36,22	Q 34 706,49	
1,2	Nivelación manual	m2	958,13	Q 39,54	Q 37 885,17	
1,3	Trazo y replanteo	m.l.	8 025,88	Q 5,48	Q 43 946,45	
2	Línea de Conducción					
2,1	Línea de conducción Vista Hermosa ø=1"	m.l.	388,50	Q 77,96	Q 30 286,77	
2,2	Línea de conducción Vista Hermosa ø=1 1/4"	m.l.	59,87	Q 77,96	Q 4 667,36	
2,3	Línea de conducción Cuaquixaché ø=1"	m.l.	827,40	Q 69,76	Q 57 717,70	
2,4	Línea de conducción Cuaquixaché ø=3/4"	m.l.	541,50	Q 69,76	Q 37 773,91	
3	Línea de Distribución				92	
3,1	Ramal abierto Cuaquixaché	m.l.	1 619,93	Q 67,90	Q 109 993,25	
3,2	Caja rompepresión 1.20x1.20x1.00 m	unidad	1	Q 2058,95	Q 2 058,95	
3,3	Circuito Principal	m.l.	4 137,91	Q 49,96	Q 206 735,34	
3,4	Circuito Vista Hermosa	m.l.	2 268,05	Q 49,34	Q 111 909,20	
3,5	Bordillo de concreto 0.10x0.10xL	m.l.	7 081,77	Q 107,31	Q 759 973,11	
4	Caja de Válvulas					
4,1	Caja de válvula de compuerta 1.00x1.00x0.40 m	unidad	32	Q 1446,93	Q 46 301,92	
4,2	Caja de válvula de aire 1.00x1.00x0.40 m	unidad	33	Q 1446,93	Q 47 748,85	
4,3	Caja de válvula de limpieza 1.00x1.00x0.40 m	unidad	46	Q 1446,93	Q 66 559,01	
5	Acometida				2	
5,1	Conexión domiciliar	vivienda	580	Q 727,93	Q 422 198,20	
	TOTAL					

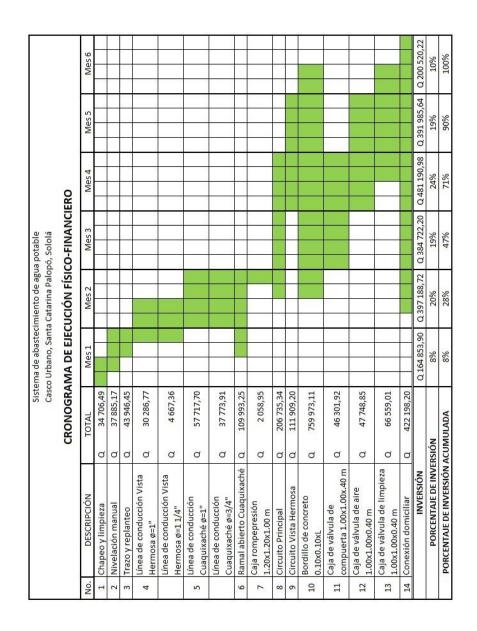
Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

Los precios unitarios del sistema de abastecimiento sanitario aparecen en la sección de apéndice 3.

2.14. Cronograma de ejecución

A continuación, se presenta el cronograma de ejecución.

Tabla XIII. Cronograma de ejecución físico financiero del proyecto de abastecimiento de agua potable



Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

2.15. Evaluación de impacto ambiental

A continuación, se presenta la evaluación de impacto ambiental.

Figura 4. Evaluación ambiental inicial



FORMATO DVGA-GA-002

DIRECCIÓN DE GESTIÓN AMBIENTAL Y RECURSOS NATURALES VENTANILLA AMBIENTAL -DELEGACIÓN DEPARTAMENTAL-

EVALUACION AMBIENTAL INICIAL

ACTIVIDADES DE BAJO IMPACTO AMBIENTAL

(ACUERDO GUBERNATIVO 137-2016, REGLAMENTO DE EVALUACIÓN, CONTROL Y SEGUIMIENTO AMBIENTAL Y SU REFORMA)

INSTRUCCIONES	PARA USO INTERNO DEL MARN		
El formato debe proporcionar toda la información solicitada en los apartados, de lo	No. Expediente:		
contrario ventanilla única no lo aceptará.			
Completar el siguiente formato de Evaluación Ambiental Inicial, colocando una X en			
las casillas donde corresponda y <u>debe</u> ampliar con información escrita en cada uno de los espacios del documento, en donde se requiera.	Clasificación del Listado Taxativo		
Si necesita más espacio para completar la información, puede utilizar hojas adicionales e indicar el inciso o sub-inciso a que corresponde la información.			
La información <u>debe</u> ser completada, utilizando letra de molde legible o a máquina			
de escribir.			
Este formato también puede completarlo de forma digital, el MARN puede			
proporcionar copia electrónica si se le facilita el disquete, CD, USB; o bien puede solicitarlo a la siguiente dirección: vunica@marn.gob.gt			
Todos los espacios deben ser completados, incluso el de aquellas interrogantes en			
que no sean aplicables a su actividad (explicar la razón o las razones por lo que usted lo considera de esa manera).			
Por ningún motivo, puede modificarse el formato y/o agregarle los datos del			
proponente o logo(s) que no sean del MARN.	Firma y Sello de Recibido		

L R	NFORMACION LEGAL		
1.1.1	Nombre del proyecto, obra, industria o ac	tividad (<u>OBLIGATORIAMENTE</u> que tenga relac a Potable Por Gravedad En El Casco Urbano, San	
com	asco urbano será divido en 3 áreas, las cua unidad. El tanque Cuaquixaché abastecerá		s, para abastecer la demanda de todas las viviendas de la biertos; el tanque Principal abastecerá 3,668 personas con
12	Información logal:		
	Información legal: Persona Individual: No aplica		
n)	A.1. Representante Legal: No aplica		
	A.2. No. de CUI del Documento Personal	de Identificación (DDI):	
	No aplica	de identificación (DFI).	
D١	De la empresa:		
D)	Razón social: No aplica		
	Nombre Comercial: No aplica		
	No. De Escritura Constitutiva: No aplica		-
	Fecha de constitución: No aplica		-
		. No aplica Folio No. No aplica Libr	o No. No aplica
			No. No aplica
C)	De la Propiedad:	. 140 aprica 1 ono 140. 140 aprica Eloro	No. No aplica
v,	No. De Finca No aplica	Folio No. No aplic	a Libro No. No aplica de
	No. De l'inca No aplica		ecto, obra, industria o actividad.
D١	De la Empresa y/o persona individual:	donde se ubica el proy	ecto, oura, muustna o actividad.
U)	Número de Identificación Tributaria (NIT):	No police	
	Numero de identificación i ributana (NTI).	No aplica	
		2121152	B484 1100 111758110 851 444811
	INSTRUC	CCIONES	PARA USO INTERNO DEL MARN
.3 Te	léfono	_ Correo electrónico:	
.4 Dir	rección de donde se ubica la actividad: (i	identificando calles, avenidas, número de casa	a, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así como otras
delim	itaciones territoriales: OBLIGATORIAME	NTE indicar el municipio y departamento)	
	, 	,	
Casco	urbano del municipio de Santa Catarina P	alopó Limita al Norte con el municipio de San A	ndrés Semetabaj (Sololá); al Sur con el municipio de San
			á); y al Oeste con el municipio de Panajachel (Sololá).
	cificar Coordenadas Geográficas		
	cificar Coordenadas Geográficas		
Espe	· ·		
Espe FAL:	SO ESTE: 500,000		
Espe FALS FALS	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00		
FALS FALS MER	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000		
FALS FALS MER FAC	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800		
FALS FALS MER FAC LATI	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 TUDD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 TUDD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 TUDD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 TUDD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 TUDD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 TUDD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84		
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr	nero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así
FALS FALS MEF FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITOR DE DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr ATORIAMENTE indicar el municipio y departa	nero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así
FALS FALS MEF FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr ATORIAMENTE indicar el municipio y departa	nero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así
FALS FALS MER FAC LATI UNIC DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIG	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr <u>ATORIAMENTE</u> indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá.	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento)
FALS FALS MER FAC LATI UNIC DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.998800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directo otras delimitaciones territoriales; OBLIC o municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr <u>ATORIAMENTE</u> indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá.	nero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así
FALS FALS MER FAC LATI UNIC UNIC Omo Edifici	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITOR DE ESCALA: 0.999800 IDAD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (director otras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, Sanpara consignar la información en este for o electrónico del mismo	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr <u>ATORIAMENTE</u> indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá.	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento)
FALS FALS MER FAC LATI UNIC DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITOR DE ESCALA: 0.999800 IDAD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (director otras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, Sanpara consignar la información en este for o electrónico del mismo	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr <u>ATORIAMENTE</u> indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá.	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento)
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo o electrónico del mismo lica.	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr <u>ATORIAMENTE</u> indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá.	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento)
FALS FALS MEF FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC to municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo electrónico del mismo olica. FORMACION GENERAL	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núi <u>SATORIAMENTE</u> indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. ormato, fue apoyado por un profesional, por fa	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) ovor anote el nombre, profesión, número de teléfono y
FALS FALS MEF FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC to municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo electrónico del mismo olica. FORMACION GENERAL	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr <u>ATORIAMENTE</u> indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá.	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) ovor anote el nombre, profesión, número de teléfono y
FALS FALS MEF FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 IDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITOR DE ESCALA: 0.999800 IDIAD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este for o electrónico del mismo lica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activiations de las activitàs de la consideración de la consideración de las activitàs de la consideración de la consideración de las activ	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr SATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rrmato, fue apoyado por un profesional, por fa vidades que serán efectuadas en el proyecto, obra	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así imento) ivor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes:
FALS FALS MEF FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (direccioras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo o electrónico del mismo lica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activ II.1 Etapa de Construcción	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núi SATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. ormato, fue apoyado por un profesional, por fa vidades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación	nero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) vor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes:
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC to municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este for o electrónico del mismo lica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activativa de conducción Vista II.1 Etapa de Construcción Linea de conducción Vista	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr ATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa ridades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación Instalación de tubería PVC de	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (direccioras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo o electrónico del mismo lica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activ II.1 Etapa de Construcción	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr SATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa vidades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación • Instalación de tubería PVC de 160 PSI, horario de trabajo de	nero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) vor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes:
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC to municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este for o electrónico del mismo lica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activativa de conducción Vista II.1 Etapa de Construcción Linea de conducción Vista	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr ATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa ridades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación Instalación de tubería PVC de	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC to municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este for o electrónico del mismo lica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activativa de conducción Vista II.1 Etapa de Construcción Linea de conducción Vista	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr SATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa vidades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación • Instalación de tubería PVC de 160 PSI, horario de trabajo de	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las
FAL: FAL: MEFFAC LATI UNIT DAT 5 Diri como cdifici corree No ap	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITTO DE ESCALA: 0.999800 ITTO DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 **rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este for o electrónico del mismo lica. **FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activativa de conducción **Linea de construcción **Linea de conducción Vista Hermosa Ø=1" y Ø=1 1/4"	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr SATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa vidades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación • Instalación de tubería PVC de 160 PSI, horario de trabajo de	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las
FALS FALS MER FAC LATI UNIT DAT	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITTO DE ESCALA: 0.999800 ITTO DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 **rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC io municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este for o electrónico del mismo lica. **FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activativa de conducción **Linea de construcción **Linea de conducción Vista Hermosa Ø=1" y Ø=1 1/4"	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr SATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa vidades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación • Instalación de tubería PVC de 160 PSI, horario de trabajo de	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las
FAL: FAL: MEFFAC LATI UNIT DAT 5 Din como cdifici correctlo ap	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (direccio tras delimitaciones territoriales; OBLIC o municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo o electrónico del mismo olica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activ II.1 Etapa de Construcción Linea de conducción Vista Hermosa Ø=1" y Ø=1 1/4"	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, nún 6ATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. Frimato, fue apoyado por un profesional, por fa idades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación Instalación de tubería PVC de 160 PSI, horario de trabajo de 8:00–17:00	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las
FALS PACE STATE OF THE PACE ST	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (directoras delimitaciones territoriales; OBLIC to municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este for electrónico del mismo para consignar la información en este for electrónico del mismo lica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activates de conducción Linea de conducción Linea de conducción Vista Hermosa Ø=1" y Ø=1 1/4" Tea a) Årea total de terreno en metros cuadra b) Årea dotal de terreno en metros cuadra Area de ocupación del proyecto en metros	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr ATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa ridades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación Instalación de tubería PVC de 160 PSI, horario de trabajo de 8:00–17:00	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las
FALS PACE STATE OF THE PACE ST	SO ESTE: 500,000 SO NORTE: 0.00 RIDIANO CENTRAL: -90.50000 TOR DE ESCALA: 0.999800 ITUD DE ORIGEN: 0.00 DAD DE MEDIDA: METROS UM: WGS84 rección para recibir notificaciones (direccio tras delimitaciones territoriales; OBLIC o municipal, tercer nivel, calle Sololá 6, San para consignar la información en este fo o electrónico del mismo olica. FORMACION GENERAL be proporcionar una descripción de las activ II.1 Etapa de Construcción Linea de conducción Vista Hermosa Ø=1" y Ø=1 1/4"	ción fiscal) (identificando calles, avenidas, núr ATORIAMENTE indicar el municipio y departa ta Catarina Palopó, Sololá. rmato, fue apoyado por un profesional, por fa ridades que serán efectuadas en el proyecto, obra Operación Instalación de tubería PVC de 160 PSI, horario de trabajo de 8:00–17:00	mero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así mento) evor anote el nombre, profesión, número de teléfono y a, industria o actividad según etapas siguientes: Abandono • Evacuar el área de trabajo si las

INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO I MARN							DEL		
II.4 Actividades colindante	s al proyecto:								
NORTE Montaña			SU	R <u>Lago de Atitlán</u>	(Sololá)	<u> </u>			
ESTE carretera	hacia San Anto	onio Palo	pó (Sololá) OE	STE carretera hacia	<u>Panaja</u>	chel (Sololá)	_		
Describir detalladamente culturales, etc.):	las característ	icas del	entorno (viviendas	s, barrancos, ríos, t	basurero	os, iglesias, cent	tros (educativos, ce	entros
DESCRIPC	DESCRIPCION DIRECCION (NORTE, SUR, ESTE, OESTE)					DISTANCIA A	STANCIA AL PROYECTO		
Viviendas y comerc			Norte, Sur, Es		Las	s viviendas se co			i.
Lago de Ati	tlán		Sur			52 me			
Iglesias			Norte y			25 y 32			
Centro educ	ativo		Sur			15 me	etros	ı	
Centro culti	ural.		Oest	е		5 me	tros		
II.5 Dirección del viento: Oeste									
II.6 ¿En el área donde se	ubica la activid	lad, a qué	é tipo de riesgo ha	estado o está expue	sto?				
a) inundación ()	b)	explosió	n ()	c) desli	zamient	os (x)			
d) derrame de combustible () e) fuga de combustible () d) Incendio () e) Otro ()									
Detalle la información L	as alturas del te	rreno nat	ural varían mucho e	ntre ellas, provocando	o que el i	riesgo de deslizan	nient	o esté presente	<u>).</u>
II.7 Datos laborales									
	a) Jornada de trabajo: Diurna (x) Nocturna () Mixta () Horas Extras <u>no aplica</u>						_		
b) Número de empleados por jornada 7 Total empleados 7							-		
II.8 USO Y CONSUMO DE Uso de agua utilizado para		USTIBLE	S, LUBRICANTES,	REFRIGERANTES, (OTRO				
	IN:	STRUCC	CIONES			PARA USO IN	TER	NO DEL MAR	₹N
CONSI	MO DE AGU	A. COM	(BUSTIBLES LI	UBRICANTES, RI	EFRIC	ERANTES, OT	RO	š	
COMBO	1100	,	and the state of the	DIGGIETIES, RI			2.01		
	Tipo	Si/No	Cantidad/(mes día y hora)	Proveedor	Uso	Especificacione u observacione		Forma de almacenamie	ento
Agua	Servicio	Si	5.74 1/s	Municipalidad					
	publico Pozo	No					\dashv		
	Agua	No					一		
	especial	No					\dashv		

Combustible	Otro	No		 	
	Gasolina	No		 	
	Diesel	No		 	
	Bunker	No		 	
	Glp	No		 	
	Otro	No		 	
Lubricantes	Solubles	No		 	
	No solubles	No		 	
Refrigerantes		No		 	
Otros	Pegamento para tubería PVC	Si	0.5 galón/mes		

NOTA: si se cuenta con licencia extendida por la Dirección General de Hidrocarburos del Ministerio de Energía y Minas, para comercialización o almacenaie de combustible. Adiuntar copia III. IMPACTO AL AIRE

III. I Las acciones u operaciones de la Actividad, producen gases o partículas (Ejemplo: polvo, vapores, humo, niebla, material particulado, etc.) que se dispersan en el aire? ¿Ampliar la información e indicar la fuente de donde se generan? Polvo, al momento de realizar la excavación para instalar la tubería de conducción.

III.2 ¿Qué se está haciendo o qué se hará para evitar que los gases o partículas impacten el aire, el vecindario o a los trabajadores? Se esparcirá agua en área a excavar para reducir el polvo.

INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN

RUIDO Y VIBRACIONES

- III.3 ¿Las operaciones de la empresa producen sonidos fuertes (ruido), o vibraciones?
- III.4 En donde se genera el sonido y/o las vibraciones (maquinaria, equipo, instrumentos musicales, vehículos, etc.)
- III.5 ¿Qué se está haciendo o que acciones se tomarán para evitar que el ruido o las vibraciones afecten al vecindario y a los trabajadores? No aplica

OLORES

- III.6 Si como resultado de sus actividades se emiten olores (ejemplo: cocción de alimentos, aromáticos, solventes, etc.), explicar con detalles la fuente de generación y el tipo o características del o los olores:
- El pegamento produce un fuerte olor para quienes lo aplican en la tubería.
- III.7 Explicar que se está haciendo o se hará para evitar que los olores se dispersen en el ambiente? Se utilizarán mascarillas para reducir este impacto en los trabajadores.

Tren de aseo de la localidad.

IV. EFECTOS DE LA ACTIVIDAD EN EL AGUA AGUAS RESIDUALES CARACTERIZACION DE LAS AGUAS RESIDUALES IV.1 Con base en el Acuerdo Gubernativo 236-2006, Reglamento de las Descargas y Re-uso de Aguas Residuales y de la Disposición de qué tipo de aguas residuales (aguas negras) se generan? Ordinarias Ordinarias (aguas residuales generadas por las actividades domésticas) Especiales (aguas residuales generadas por servicios públicos municipales, actividades de servicios, industriales, agrícolas, pecuarias, hospitalarias) Mezcla de las anteriores Cualquiera que fuera el caso, explicar la información, indicando el caudal (cantidad) de aguas residuales generado Los trabajadores utilizarán sanitarios ubicados en el edificio municipal IV.2 Indicar el número de servicios sanitarios 2 INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN TRATAMIENTO DE AGUAS RESIDUALES IV.3 Describir que tipo de tratamiento se da o se propone dar a las aguas residuales generadas por la actividad. (usar hojas adicionales) Sistema de tratamiento Capacidad c) Operación y mantenimiento Caudal a tratar Etc. DESCARGA FINAL DE AGUAS RESIDUALES IV. 4 Indique el punto de descarga de las aguas residuales, por ejemplo, en pozo de absorción, colector municipal, río, lago, mar u otro e indicar si se le efectuó tratamiento de acuerdo con el numeral anterior Planta de tratamiento del casco urbano de Santa Catarina Palopó. AGUA DE LLUVIA (AGUAS PLUVIALES) IV.5 Explicar la forma de captación de agua de lluvia y el punto de descarga de la misma (zanjones, ríos, pozos de absorción, alcantarillado, etc.) Se descargará en zaniones. V. EFECTOS DE LA ACTIVIDAD SOBRE EL SUELO (Sistema edáfico y lítico) DESECHOS SÓLIDOS **VOLUMEN DE DESECHOS** V.1 Especifique el volumen de desechos o desperdicios genera la actividad desarrollada: a) Similar al de una residencia 11 libras/día b) Generación entre 11 a 222 libras/dia c) Generación entre 222 libras y 1000 libras/día d) Generación mayor a 1000 libras por día V.2 Además de establecer la cantidad generada de desechos sólidos, se deben caracterizar e indicar el tipo de desecho (basura común, desechos de tipo industrial o de proceso, desechos hospitalarios, orgánicos, etc.): Restos de tubería de PVC V.3. Partiendo de la base que todos los Desechos Peligrosos, son todos aquellos que posean una o más de las características siguientes: corrosivos, reactivos, explosivos, tóxicos, inflamables, biológico infecciosos, se genera en su actividad algún tipo de desecho con estas características y en qué cantidad? No aplica V.4 Se efectúa algún tipo de tratamiento de los desechos (comunes o peligrosos), Explicar el método y/o equipo utilizado Recolectar los residuos de tubería de PVC y depositarlos diariamente en el tren de aseo.

V.5 Si los desechos se trasladan a otro lugar, para tratamiento o disposición final, indicar el tipo de transporte utilizado

 V.6 Contempla la empresa algún mecanismo o actividad para disminuir la cantidad o el tipo de desechos generados, o bien evitar que éstos sean dispuestos en un botadero? Reutilizar la tubería en excelente estado y con las medidas necesarias. V.7 Indicar el sitio de disposición final de los desechos generados (comunes y peligrosos) Planta de tratamiento de desechos sólidos del caserio Xepec.
INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARI
VI. DEMANDA Y CONSUMO DE ENERGIA
CONSUMO
VI.1 Consumo de energía por unidad de tiempo (kW/hr o kW/mes). No aplica
VI. 2 Forma de suministro de energía
a) Sistema público No aplica
b) Sistema privado No aplica c) generación propia No aplica
VI.3 Dentro de los sistemas eléctricos de la empresa se utilizan transformadores, condensadores, capacitores o inyectores eléctricos?
SINOx
VI.4 Qué medidas propone para disminuir el consumo de energía o promover el ahorro de energía?
No aplica.
VII. POSIBILIDAD DE AFECTAR LA BIODIVERSIDAD (ANIMALES, PLANTAS, BOSQUES, ETC.)
VII.1 En el sitio donde se ubica la empresa o actividad, existen:
- Bosques - Animales
- Otros
Especificar información Bosque y vegetación
VII.2 La operación de la empresa requiere efectuar corte de árboles? No
VII.3 ¿Las actividades de la empresa, pueden afectar la biodiversidad del área? SI () NO (x) Por qué? Se evitará colocar la línea de conducción donde haya zona boscosa.
VIII. TRANSPORTE
 VIII.1 En cuanto a aspectos relacionados con el transporte y parqueo de los vehículos de la empresa, proporcionar los datos siguientes: a) Número de vehículos 1
b) Tipo de vehículo <u>camión de 3.5 toneladas</u>
c) Sitio para estacionamiento y área que ocupa <u>parqueo municipal; 10 m2</u>
d) Horario de circulación vehicular 8:00-17:00 e) Vías alternas carretera hacia Panaiachel y carretera hacia San Antonio Palopó
Carrotora nacia ramajadnor y carrotora nacia carry monto ratiogo
IX. EFECTOS SOCIALES, CULTURALES Y PAISAJÍSTICOS
ASPECTOS CULTURALES
IX.1 En el área donde funciona la actividad, existe alguna (s) etnia (s) predominante, ¿cuál? Kaqchikel
HIATPILOGIONEO DE LA COMPANIO DEL COMPANIO DE LA COMPANIO DEL COMPANIO DE LA COMPANIO DEL COMPANIO DE LA COMPANIO DE LA COMPANIO DE LA COMPANIO DEL COMPANIO DE LA COMPANIO DEL COMPANION DEL COMPANIO DEL C
INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN RECURSOS ARQUEOLOGICOS Y CULTURALES
IX.2 Con respecto de la actividad y los recursos culturales, naturales y arqueológicos, Indicar lo siguiente:
a) La actividad no afecta a ningún recurso cultural, natural o arqueológico No afecto ningún recurso
b) La actividad se encuentra adyacente a un sitio cultural, natural o arqueológico No
c) La actividad afecta significativamente un recurso cultural, natural o arqueológico No
Ampliar información de la respuesta seleccionada El objetivo del proyecto es trasladar el agua potable hacia cada vivienda de la comunidad, sin afectar ningún recurso natural.

Continuación de la figura 4.

ASPECTOS SOCIAL
IX.3. ¿En algún momento se han percibido molestias con respecto a las operaciones de la empresa, por parte del vecindario? SI () NO (x)
IX.4 Qué tipo de molestias?
Ninguna
IX.5 Qué se ha hecho o se propone realizar para no afectar al vecindario?
No aplica
PAISAJE
IX.6 Cree usted que la actividad afecta de alguna manera el paisaje? ¿Explicar por qué?
De ninguna manera
X. EFECTOS Y RIESGOS DERIVADOS DE LA ACTIVIDAD
X.1 Efectos en la salud humana de la población circunvecina:
 a actividad no representa riesgo a la salud de pobladores cercanos al sitio
b) a actividad provoca un grado leve de molestia y riesgo a la salud de pobladores
c) la actividad provoca grandes molestias y gran riesgo a la salud de pobladores
Del inciso marcado explique las razones de su respuesta, identificar que o cuales serían las actividades riesgosas: No representa riesgo alguno a la salud
X.3 riesgos ocupacionales:
Existe alguna actividad que representa riesgo para la salud de los trabajadores
a actividad provoca un grado leve de molestia y riesgo a la salud de los trabajadores
a actividad provoca grandes molestias y gran riesgo a la salud de los trabajadores
No existen riesgos para los trabajadores
Ampliar información:
Ninguna actividad de riesgo
Equipo de protección personal
X.4 Se provee de algún equipo de protección para los trabajadores? SI (x) NO ()
X.5 Detallar que clase de equipo de protección se proporciona:
Chaleco reflectivo y guates de protección.
X.6 ¿Qué medidas ha realizado o que medidas propone para evitar las molestias o daños a la salud de la población y/o trabajadores? Cumplir con la seguridad debido y así evitar molestias o daños a la salud

Fuente: formato obtenido del Ministerio de Ambiente y Recursos Naturales para la evaluación ambiental inicial.

3. DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DEL CASERÍO XEPEC, MUNICIPIO DE SANTA CATARINA PALOPÓ, DEPARTAMENTO DE SOLOLÁ

3.1. Descripción del proyecto

El proyecto consiste en el diseño de un sistema de alcantarillado sanitario, que contiene 28 pozos de visita con alturas que están entre 1,20 metros y 5,02 metros, con 1 088,27 metros lineales de colector en los cuales se utiliza tubería PVC con 6" de diámetro, considerando la norma ASTM F-949 para tubería PVC. El sistema fue diseñado para abastecer 918 habitantes a futuro. Con un período de diseño de 21 años. Para el diseño del sistema se consideraron las normas generales para el diseño de alcantarillados del Instituto de Fomento Municipal, más conocido como INFOM. Así mismo, tomando en cuenta las especificaciones técnicas de los proveedores de la tubería y materiales.

3.2. Levantamiento topográfico

Para realizar cualquier proyecto de ingeniería civil es obligatorio hacer el levantamiento topográfico, puesto que muestra de manera física los puntos de interés en el terreno del caserío Xepec del municipio de Santa Catarina Palopó.

El equipo utilizado para realizar el levantamiento topográfico en el caserío Xepec, fue el siguiente:

- Teodolito marca South
- Estadal

- Trípode
- Plomada
- Cinta métrica
- Libreta
- Pintura blanca

3.2.1. Altimetría

En topografía, la altimetría se encarga de estudiar el conjunto de métodos y procedimientos para determinar y representar la altura o cota de cada punto de interés respecto de un nivel de referencia.

Se determinó priorizar la elevación de los puntos a lo largo de la línea central del sistema de alcantarillado sanitario y de los posibles puntos para colocar los pozos de visita, esto se hizo para tener una mayor precisión en el perfil del terreno natural del caserío Xepec.

3.2.2. Planimetría

Es la parte de la topografía que estudia el conjunto de métodos y procedimientos que tienen como objetivo proyectar sobre un plano horizontal todos los detalles interesantes del terreno.

El realizó el procedimiento orientando el aparato adecuadamente, para luego hacer radiaciones por azimut. Se priorizó la línea central del colector del sistema, la ubicación de las viviendas, así como la posible ubicación de los pozos de visita y desfogue en el caserío Xepec.

3.3. Componentes del sistema

A continuación, se detallarán los componentes del sistema de alcantarillado sanitario en el caserío Xepec, con el objetivo de conocer el funcionamiento de cada uno de ellos.

3.3.1. **Colector**

Este se compone por las tuberías que reciben y conducen las aguas residuales, con 1 088,27 metros lineales de colector. Dicha tubería debe trabajar como un canal abierto, nunca debe funcionar a sección llena. Esta debe instalarse a cierta profundidad respecto al terreno natural. La profundidad mínima es de 1,20 metros.

3.3.2. Pozo de visita

Los pozos de visita tienen como objetivo chequear el funcionamiento de la red de colectores, así mismo para efectuar operaciones de mantenimiento y limpieza. En el diseño del sistema de alcantarillado sanitario en el caserío Xepec, los pozos de visita serán de sección circular y la parte superior del mismo tiene forma de cono truncado. Para colocar un pozo de visita se debe considerar lo siguiente:

- Cambios de pendiente del colector
- Cambios de diámetro del colector
- Intersecciones de colectores
- Cambios de dirección horizontal para diámetros menores a 24"
- Distancias no mayores de 100 m. en línea recta en diámetros hasta de 24"
- Distancias no mayores de 300 m. en diámetros superiores a 24"

3.3.3. Conexiones domiciliares

La conexión domiciliar tiene como objetivo llevar las aguas servidas desde la vivienda hacia el colector. El diseño del sistema de alcantarillado sanitario en el caserío Xepec está compuesto por una candela o caja y una acometida domiciliar de PVC. Cada vivienda o edificio debe tener una conexión adecuada de acuerdo con el caudal determinado en el diseño.

3.3.3.1. Candela

Su objetivo principal es reunir en un mismo punto las aguas servidas de cada vivienda del caserío Xepec, para luego dirigirlas al colector mediante la acometida domiciliar. Esta se construye de mampostería de lado no menor de 45 centímetros o un tubo de concreto no menor de 12 pulgadas de diámetro, colocado verticalmente. Se debe instalar una tapadera para su inspección. Para evitar filtraciones se debe impermeabilizar la misma. El fondo de la candela debe poseer concreto alisado, con una pendiente para proporcionar fluidez.

3.3.3.2. Acometida domiciliar

Tiene como objetivo conectar la candela con el colector mediante tubería y accesorio. Al menos debe ser igual o menor al diámetro que posee el colector y debe llevar una pendiente adecuada. El ángulo aguas abajo entre la acometida y el colector debe hacer que el flujo se introduzca sin dificultad, generalmente se coloca a 45 grados.

En la realización del diseño se contempló tubería PVC de 4" para la acometida domiciliar y el colector con un accesorio yee de 6" con reducidor a 4" en los puntos necesarios; el accesorio puede variar si las condiciones en campo

lo ameritan. Cuando la altura de coronamiento de la tubería principal tenga una profundidad mayor a 3,00 metros bajo la superficie del terreno, se diseñará una tubería auxiliar sobre las principales para recibir las conexiones domiciliares del tramo correspondiente.

CASA

BROCAL

BANQUETA

BORDILLO

CABO

TRANSFORMADOR

REDUCTOR

PENDIENTE 2 % MIN.

CAJA DE REGISTRO

CODO DE 90°

YEE

ANCLAJE A COLECTOR

HASTA UN DIAMETRO

MAX. DE Ø 15"

Figura 5. Conexión domiciliar

Fuente: MARTÍNEZ ROLDÁN, Oscar Rolando. Diseño de sistema de alcantarillado sanitario para barrio El Centro y sistema de abastecimiento de agua potable para el barrio La Tejera, municipio San Juan Ermita, departamento de Chiquimula. p. 44.

3.4. Parámetros de diseño

El diseño del sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec se realizó tomando en cuenta las normas generales para el diseño de alcantarillados del Instituto de Fomento Municipal (INFOM). De igual forma se utilizaron manuales técnicos de diseño e instalación por parte de proveedores de materiales. No obstante, el criterio propio puede omitir o modificar ciertos parámetros, dependiendo las condiciones que el proyecto presente.

3.4.1. Período de diseño

Se le llama período de diseño al tiempo para el cual se estima que un sistema va a funcionar satisfactoriamente. Existen varios factores que pueden afectar el valor del período de diseño, por ejemplo:

- Lo acertado de la estadística de la población
- Vida útil de los materiales
- Disponibilidad de ampliación

El período de diseño definido para el sistema de alcantarillado sanitario diseñado es de 21 años. Según INFOM se sugiere un valor de 30 a 40 años, sin embargo, se definió 21 años puesto que la vida útil de muchos de los materiales es menor a 30 años.

3.4.2. Población actual

La oficina de Dirección Municipal de Planificación cuenta con una base de datos poblacionales del casco urbano y sus caseríos. La población rural representa el 21,99 % de la población total del municipio, el 12,56 % vive en el

caserío Xepec, es decir, el diseño de alcantarillado sanitario busca beneficiar a una población de 560 personas en el área.

3.4.3. Estimación de población futura

La precisión en la estimación poblacional es de vital importancia en el diseño del sistema de alcantarillado sanitario, puesto que los componentes del diseño dependen de la población que debe ser abastecida en el período de diseño estimado. Para ello se utilizará el método geométrico, ya que presenta un mayor grado de precisión. Se supone que la población crece a la misma tasa para el último período censal. Considerando lo anterior, el crecimiento obedece la siguiente expresión:

$$P_f = P_o * (1+i)^n$$

Donde:

P_f = población futura a "n" años

 P_0 = población actual

i = tasa de crecimiento

n = número de años transcurridos

El caserío Xepec actualmente cuenta con 560 habitantes. El período de diseño es de 21 años. La tasa de crecimiento poblacional para el municipio de Santa Catarina Palopó es de 2,38 %, obtenida en el centro de salud del municipio, por lo tanto:

$$P_f = 560 * (1 + 0.0238)^{21} = 918 \; habitantes$$

3.4.4. Dotación

La cantidad de agua por día asignada para cada habitante de determinada población es expresada por litros/habitante/día. Para estimar dicha dotación es necesario considerar algunos factores como, actividad productiva, abastecimiento, clima, nivel de vida, administración del sistema actual de distribución de agua, entre otros.

La dotación estimada y utilizada en el diseño fue de 90 l/hab/día, puesto que la mayoría de viviendas cuenta con conexiones domiciliares de agua potable y estas son abastecidas por un tanque elevado dentro de la comunidad que provee la dotación mínima. De acuerdo con las especificaciones de UNEPAR, la dotación para servicio de conexiones intradomiciliares con opción a varios grifos por vivienda es de 90 a 170 l/hab/día.

3.4.5. Factor de retorno al sistema

Se le llama factor de retorno al porcentaje de agua proveniente de la distribución que después de ser utilizada es desechada en el sistema de alcantarillado. Este porcentaje oscila entre valores de 70 % a 95 %, este valor varía dependiendo de la educación sanitaria de la población. El factor de retorno utilizado fue de 80 % tomando en cuenta los factores mencionados.

3.5. Determinación del caudal de diseño

A continuación, se detallan los caudales que deben tomarse en cuenta para el diseño.

3.5.1. Caudal domiciliar

Es la cantidad de agua utilizada por cada vivienda en el caserío Xepec por consumo interno que es desechada hacia el colector principal, está relacionada directamente con el suministro de agua potable en cada hogar. Este es calculado para cada tramo y se determina de la siguiente manera:

$$Q_{dom} = \frac{Dot * No. \ hab * F.R.}{86400}$$

Donde:

 Q_{dom} = caudal domiciliar (I/s)

Dot = dotación (l/hab/día)

No. Hab = número de habitantes que contribuyen al tramo

F.R. = factor de retorno

3.5.2. Caudal comercial

Este caudal está conformado por los distintos comercios dentro de la comunidad, tales como restaurantes, mercados, comedores, y otros. El caserío Xepec carece de los mismos, por lo tanto, no se contempló caudal comercial alguno.

3.5.3. Caudal industrial

Es el agua proveniente de todas las industrias existentes en el lugar, tales como industria textil, licoreras, procesadoras de alimentos. En el caserío Xepec no hay industrias, por lo cual el caudal industrial no se tomó en cuenta.

3.5.4. Caudal de conexiones ilícitas

Este caudal proviene de los usuarios que conectan las bajadas de agua pluvial de sus viviendas hacia el sistema. Estas no deben pertenecer al sistema de alcantarillado sanitario. Para estimar el caudal de conexiones ilícitas, el INFOM sugiere tomar el 10 % como mínimo, del caudal domiciliar. En este caso se utilizará el 20 % puesto que el caserío Xepec no cuenta con un alcantarillado pluvial, por lo tanto:

$$Q_{ci} = 0.20 * Q_{dom}$$

Donde:

Q_{ci} = caudal de conexiones ilícitas (l/s)

 Q_{dom} = caudal domiciliar (I/s)

3.5.5. Caudal por infiltración

Este caudal se infiltra en el sistema, el cual depende del nivel freático del agua, la permeabilidad del terreno, el tipo de tubería, tipo de juntas y calidad de mano de obra. El INFOM sugiere tomar en cuenta la profundidad del nivel freático del agua subterránea con relación a la profundidad de las tuberías y el tipo de tubería. Para tuberías de PVC y que estarán sobre el nivel freático, tal como es este diseño, el caudal de cada tramo del sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec se diseñó de la siguiente manera:

$$Q_{inf} = \frac{0.01 * L * \emptyset}{1.000}$$

Donde:

Q_{inf} = caudal de infiltración (l/s)

L = longitud del colector que contribuye al tramo (km)

Ø = diámetro del colector (pulg)

3.5.6. Caudal sanitario

Es el caudal total, es decir, la suma de todos los caudales del caserío Xepec que aportarán al sistema de alcantarillado sanitario, los cuales fueron descritos anteriormente. Por lo tanto:

$$Q_{san} = Q_{dom} + Q_{com} + Q_{ind} + Q_{ci} + Q_{inf}$$

Donde:

Q_{san} = caudal sanitario (l/s)

Q_{dom} = caudal domiciliar (I/s)

Q_{com} = caudal commercial (I/s)

Q_{ind} = caudal industrial (I/s)

Qci = caudal de conexiones ilícitas (l/s)

Q_{inf} = caudal por infiltración (l/s)

3.5.7. Factor de caudal medio

El factor de caudal medio regula la aportación del caudal en la tubería. Este factor según el INFOM debe estar entre los rangos de 0,002 a 0,005. Si el valor es menor, se utilizará 0,002, si fuese mayor se utilizará 0,005. Algunas instituciones utilizan 0,003, como por ejemplo EMPAGUA. Este se determina de la siguiente manera:

$$fqm = \frac{Q_{san}}{No.hab}$$

Donde:

fqm = factor de caudal medio

Q_{san} = caudal sanitario (l/s)

No. Hab = número de habitantes (hab)

3.5.8. Factor de Harmond

Este factor también es conocido como factor de flujo instantáneo que representa la probabilidad de que múltiples artefactos sanitarios de las viviendas se estén utilizando simultáneamente en el tramo analizado. Estará siempre en función del número de habitantes localizados en el tramo de aporte. Este factor debe calcularse para la población actual y futura del caserío Xepec. El factor Harmond se determina de la siguiente manera:

$$F.H. = \frac{18 + \sqrt{\frac{P}{1000}}}{4 + \sqrt{\frac{P}{1000}}}$$

Donde:

F.H. = factor de Harmond

P = población acumulada del tramo en análisis (hab.)

Este factor es adimensional y deber encontrarse entre los valores de 1,5 a 4,5, según sea el tamaño de la población por servir en el tramo.

3.5.9. Caudal de diseño

Con este caudal se procede a diseñar el sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec, este debe ser calculado para la población actual y futura respectivamente. Este caudal establecerá las condiciones hidráulicas en las cuales se basará el diseño del sistema. El caudal de diseño se determina de la siguiente manera:

$$Q_{dis} = No.hab * fqm * F.H.$$

Donde:

Q_{dis} = caudal de diseño (l/s)

fqm = factor de caudal medio

F.H. = factor Harmond

3.6. Parámetros de diseño hidráulico

A continuación, se detallan los parámetros para el diseño.

3.6.1. Coeficiente de rugosidad

Este coeficiente depende del material del conducto y representa cuán lisa o cuan rugosa es la superficie interna de la tubería. Si el material opone más resistencia al flujo, el valor del coeficiente tendrá un mayor valor numérico. Para tubería de PVC el coeficiente de rugosidad es de 0,009 y para tubería Hg es 0,016. Para el diseño del sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec se utilizó tubería de PVC.

3.6.2. Velocidad a sección llena

Se utiliza la ecuación de Manning para determinar la velocidad del fluido a sección llena, ya que esta ecuación modela el comportamiento de canales aplicable a tuberías. Esta se determina de la siguiente manera:

$$V = \frac{1}{n} * R_h^{\frac{2}{3}} * S^{\frac{1}{2}}$$

Donde:

V = velocidad a sección llena (m/s)

n = coeficiente de rugosidad de Manning

R_h = radio hidráulico (m)

S = pendiente de la superficie (m)

3.6.3. Caudal a sección llena

El caudal a sección llena muestra la cantidad máxima de aguas servidas que permite transportar la tubería analizada, se utiliza como parámetro para establecer relaciones hidráulicas, para luego calcular el caudal a sección parcial. Este se determina de la siguiente manera:

$$Q = \frac{\pi}{4} * \emptyset^2 * V * 1 000$$

Donde:

Q = caudal a sección llena (l/s)

 \emptyset = diámetro de la tubería (m)

V = velocidad obtenida de la ecuación de Manning (m/s)

3.6.4. Relaciones hidráulicas

Para que el colector funcione adecuadamente, se debe relacionar el caudal a sección llena con el caudal de diseño (q/Q). Esto se calcula con el objetivo de obtener las velocidades y los tirantes, proporcionadas mediante una tabla de cálculo. La tabla de relaciones hidráulicas simplifica en gran manera el procedimiento. Estas relaciones son las siguientes:

- Relación de caudales (q/Q): presenta el porcentaje del caudal de diseño respecto del máximo posible.
- Relación de velocidades (v/V): se obtiene a partir de la relación (q/Q) y modela la velocidad del caudal de diseño respecto del máximo posible. Esta debe estar dentro del rango de (0,6 a 3,0).
- Relación de tirantes (d/D): se obtiene a partir de la relación (q/Q) y presenta la altura del caudal de diseño respecto de la de la tubería. Esta debe estar entre el rango de (0,10 a 0,75) para que el colector funcione como un canal abierto durante el período de diseño.

3.6.5. Velocidad del caudal de diseño

La velocidad del caudal de diseño se obtiene a partir de la relación (v/V) y de la velocidad a sección llena. Esta velocidad debe encontrarse entre 0,60 m/s a 3,00 m/s. Se recomienda este rango debido a que, si la velocidad es menor, los sólidos que transportan las aguas servidas no fluyan de manera adecuada y no existe autolimpieza. Al contrario, si la velocidad excede el rango, esta puede

ocasionar que la tubería se dañe debido al impacto por la alta velocidad. Estos límites pueden variar dependiendo de los materiales o por consideración técnica en ciertas condiciones.

3.7. Cotas invert

Es la cota de nivel que determina la colocación de la parte inferior de la tubería. Así mismo, que los puntos de entrada y salida de la tubería en un tramo de alcantarillado.

Existen diversas formas de calcular las cotas invert en un diseño de alcantarillado, dependiendo de las condiciones. En este caso se toma en cuenta mucho el criterio, debido a los factores del suelo, carga viva, material de la tubería y otros. Se sugiere que la diferencia entre las cotas invert de la tubería que entra y la tubería que sale de un pozo de visita sea 3 cm, quedando debajo la cota invert de salida. Para el diseño de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec se utilizó una diferencia de 4 cm entre la cota invert de entrada y cota invert de salida. Si las tuberías son del mismo diámetro y están en línea recta, se colocan según la pendiente del terreno. Deben calcularse de la siguiente manera:

Para pozo de visita inicial

$$CIS = C.terr - P_{inicial}$$

Donde:

CIS = cota invert de salida (m)

C. terr = cota de terreno (m)

P_{inicial} = profundidad inicial (m)

Para los siguientes pozos de visita

$$CIE = CIS \ ant - (DR * S)$$

$$CIS = CIE - (CV \circ DDC)$$

Donde:

CIE = cota invert de entrada (m)

CIS ant = cota invert de salida de pozo anterior (m)

DR = distancia real entre pozos (m)

S = pendiente del diseño (m)

CIS = cota invert de salida (m)

CV = carga de velocidad (m)

DDC = distancia definida a criterio (m)

3.8. Ancho de zanja

Para realizar el trabajo de instalación sin dificultades es necesario realizar excavaciones para llegar a las profundidades mínimas del colector. A medida que la profundidad aumente, el ancho de zanja debe ser mayor. Cabe mencionar que para el diseño de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec se tiene una profundidad máxima de 5,02 metros, considerándolo así, como una zona de riesgo por posible derrumbamiento.

Por lo tanto, se recomienda colocar un sistema de entibado en las zanjas profundas, así mismo, restringir el tráfico vehicular y peatonal para evitar posibles desastres. A continuación, se presenta una tabla con los anchos mínimos de zanja para la instalación de la tubería PVC ASTM F-949:

Tabla XIV. Ancho mínimo de zanja para tubería PVC ASTM F-949

Diámetro nominal (pulgadas)	Ancho de zanja (metros)
4	0,50
6	0,55
8	0,62
10	0,67
12	0,75
15	0,80
18	0,90

Fuente: AMANCO. Manual técnico de tubo sistemas. p. 107.

3.9. Volumen de excavación

Es la cantidad de suelo que se removerá para la instalación del colector y de la tubería en general. Regularmente el volumen removido es mezclado con otro material seleccionado y compactado de manera adecuada. El volumen de excavación se calcula de la siguiente manera:

$$Vol = \frac{(H1 + H2)}{2} * D * A$$

Donde:

Vol = volumen de excavación (m³)

H1 = altura de pozo de visita, principio de tramo (m)

H2 = altura de pozo de visita, final de tramo (m)

D = distancia entre pozos (m)

A = ancho de zanja (m)

3.10. Ejemplo de cálculo

En esta sección se mostrará el diseño del tramo PV1 - PV2.

Tabla XV. Datos para el diseño del sistema de alcantarillado sanitario

Datos Generale	es .
Período de diseño	21 años
Tasa de crecimiento poblacional	2,38 %
Habitantes por vivienda	8 hab/vivienda
Dotación	90 l/hab/día
Habitantes por servir actual	80 habitantes
Habitantes por servir futuro	132 habitantes
Factor de retorno	0,80
Cota de terreno inicio	500,00 m
Cota de terreno final	499,37 m
Distancia horizontal	27,27 m

Fuente: elaboración propia.

Población actual

$$P_o = No.de \ viviendas * Hab.por \ vivienda$$

$$P_o = 10 \ viviendas * \frac{8 \ Habitantes}{vivienda} = 80 \ habitantes$$

Población futura

$$P_f = No.hab * (1+i)^{período de diseño}$$

$$P_f = 80 \; hab * (1 + 2,38 \%)^{21 \; a\~nos} = 132 \; habitantes$$

Pendiente del terreno

$$S \ del \ terreno \ (\%) = \frac{CT \ inicio - CT \ final}{DH} * 100$$

$$S \ del \ terreno(\%) = \frac{500,00 - 499,37}{27,27} * 100 = 2,31 \%$$

A la pendiente de la tubería se le aumentará un 1 % para evitar problemas de velocidad mínima, por lo tanto, la pendiente de la tubería en este tramo será de 3,31 %.

Caudal sanitario

$$Q_{san} = Q_{dom} + Q_{com} + Q_{ind} + Q_{ci} + Q_{inf}$$

$$Q_{san\;act} = \frac{90*80*0,80}{86\,400} + 0 + 0 + \left(0,20*\frac{90*80*0,80}{86\,400}\right) + \frac{0,01*0,027*6}{1\,000}$$

$$Q_{san\ act} = 0.0800\ l/s$$

$$Q_{san\,fut} = \frac{90*132*0,80}{86\,400} + 0 + 0 + \left(0,20*\frac{90*132*0,80}{86\,400}\right) + \frac{0,01*0,027*6}{1\,000}$$

$$Q_{san\,fut}=0,1320\;l/s$$

Factor caudal medio

$$fqm_{act} = \frac{Q_{san\ act}}{No.\ hab\ act}$$

$$fqm_{act} = \frac{0,0800 \ l/s}{80 \ hab} = 0,001$$

$$fqm_{fut} = \frac{Q_{san\ fut}}{No.\ hab\ fut}$$

$$fqm_{fut} = \frac{0.1320 \ l/s}{132 \ hab} = 0.001$$

Puesto que el valor de fqm actual y futuro es menor al mínimo, por lo tanto, se utilizará 0,003. En la mayoría de tramos no se cumple con el fqm mínimo, por lo tanto, 0,003 seguirá constante.

Factor de Harmond

$$F.H. = \frac{18 + \sqrt{\frac{P}{1000}}}{4 + \sqrt{\frac{P}{1000}}}$$

$$F.H. actual = \frac{18 + \sqrt{\frac{80}{1000}}}{4 + \sqrt{\frac{80}{1000}}} = 4,2689$$

$$F.H.futuro = \frac{18 + \sqrt{\frac{132}{1000}}}{4 + \sqrt{\frac{132}{1000}}} = 4,2086$$

Caudal de diseño

$$Q_{dis} = No.\,hab*fqm*F.\,H.$$

$$Q_{dis\,act} = 80*0.003*4.2689 = 1.02\,l/s$$

$$Q_{dis\,fut} = 132*0.003*4.2086 = 1.67\,l/s$$

Velocidad a sección llena

Para el colector se asumirá el diámetro mínimo de 6 pulgadas, puesto que la población es relativamente pequeña y dicho diámetro cumple con los parámetros establecidos. Se utilizará la norma ASTM F-949 para comprobar si cumple o no con los parámetros de diseño.

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

$$V = 0.03429 * \frac{1}{0.009} * 6^{2/3} * 0.0331^{1/2} = 2.2888 \, m/s$$

Caudal a sección llena

$$Q = \frac{\pi}{4} * \emptyset^2 * V * 1 000$$

$$Q = \frac{\pi}{4} * \left(6 * \frac{2,54}{100}\right)^2 * 2,2888 * 1 000 = 41,75 l/s$$

Relación de caudales

$$q/Q \ actual = \frac{Q_{dis \ act}}{Q} = \frac{1,02}{41,75} = 0.024538$$

$$q/Q futuro = \frac{Q_{dis fut}}{Q} = \frac{1,67}{41,75} = 0,039916$$

Relaciones hidráulicas

Con la tabla de relaciones hidráulicas se determinaron las siguientes relaciones v/V y d/D.

Actual

$$v/V = 0.421146$$
 ; $d/D = 0.108$

o Futuro

$$v/V = 0.486457$$
 ; $d/D = 0.136$

Por lo tanto:

$$v_{actual} = 0,421146 * 2,2888 = 0,964 \, m/s$$

$$v_{futuro} = 0,\!486457 * 2,\!2888 = 1,\!119 \; m/s$$

Verificación de parámetros

$$d/D \ actual = (0,100/0,108/0,750)$$

$$d/D futuro = (0,100/0,136/0,750)$$

$$V_{act} = (0,60/0,96/3,00)$$

$$V_{fut} = (0,60/1,11/3,00)$$

La relación de tirantes actual y futuro cumplen con los parámetros establecidos, por lo tanto, la tubería funcionará como un canal abierto durante todo su período de diseño.

Así mismo, la relación de velocidades actual y futura cumple estando entre la mínima y máxima; por lo cual, el colector no será dañado y no se retendrán sólidos en el mismo.

Cotas invert

La profundidad mínima a la que debe estar la tubería es 1,20 metros.

$$CIS\ PV1 = 500,00 - 1,20 = 498,80\ m$$

 $CIE\ PV2 = 498,80 - (27,27 * 3,31 \%) = 497,90\ m$

Para la cota invert de salida se le debe restar 0,04 metros (según criterio) a la cota invert de entrada, tomando en cuenta que esta debe ser menor o igual a la cota del terreno menos 1,20 metros (profundidad mínima); si esta condicionante no se cumple, se toma la cota del terreno menos 1,20 m.

La cota invert de salida del pozo de visita 2, no será la cota invert de entrada menos 0,04 m, puesto que la tubería debe cumplir con la pendiente de 5,60 %. Por lo tanto, la CIS PV2 se calculó de la siguiente manera:

$$CIS\ PV2 = S\ \% * DH + (CT\ PV3 - 1,20)$$

$$CIS\ PV2 = 5,60\ \% * 23,82 + (496,13 - 1,20)$$

$$CIS\ PV2 = 496,26\ m$$

Donde:

S% = pendiente de la tubería %
CIS PV2 = cota invert de salida del pozo de visita 2
CT PV3 = cota de terreno del pozo de visita 3
DH = distancia horizontal.

Volumen de excavación

$$HPx = CTx - CISx$$

$$HP1 = 500,00 - 498,80 = 1,20 m$$

$$HP2 = 499,37 - 496,26 = 3,11 m$$

$$Vol = \left(\frac{(HP1 + HP2)}{2} * DH * Ancho\right)$$

$$Vol = \left(\frac{1,20 + 3,11}{2} * 27,27 * 0,62\right) = 36,40 m^3$$

Todas las memorias de cálculo hecha para el diseño del sistema de alcantarillado sanitario aparecen en el apéndice 2.

3.11. Tratamiento de aguas residuales

El tratamiento de aguas residuales tiene como fin eliminar los contaminantes físicos, químicos y biológicos presentes en el agua efluente del uso humano. De esta manera se reduce la contaminación en los ríos, mantos acuíferos y en especial el lago de Atitlán. Posterior a este diseño de alcantarillado sanitario, se ha planificado el diseño de una planta de tratamiento cumpliendo con lo establecido por el acuerdo Gubernativo No. 236-2006.

El objetivo de este acuerdo es establecer los criterios y requisitos que deben cumplirse para la descarga y reutilización de aguas residuales; para la disposición de lodos, esto con la finalidad de proteger los cuerpos receptores de agua de los impactos provenientes de la actividad humana.

Así mismo, recuperar los cuerpos receptores de agua en proceso de eutrofización; de igual forma promover el desarrollo del recurso hídrico con visión de gestión integrada.

3.12. Presupuesto del proyecto

El presupuesto de un proyecto es la cantidad total de dinero asignado con el objetivo de cubrir todos los gastos del proyecto durante un período de tiempo especificado. El presupuesto para el proyecto de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec es de Q1 807 901,48.

Está compuesto por renglones de trabajo. Se le llama renglones de trabajo a la suma del costo directo más el costo indirecto para determinada actividad de construcción. Dichos renglones de trabajo se detallan de manera específica más adelante.

3.12.1. Costos directos

Costos directos son aquellos costos previstos que tienen relación directa con la adquisición de los recursos necesarios, tal como suministros, instalación y rendimiento para la realización del proyecto. Dichos costos se detallarán más adelante.

3.12.1.1. Materiales

Estos son los costos de todos los materiales que se utilizan para la realización de las diferentes actividades dentro de un renglón de trabajo. Por lo general incluyen los costos de adquisición, traslado y utilización. Este costo puede variar debido a la ubicación y condición del proyecto. En este caso el traslado en el caserío Xepec sí posee acceso vehicular, por lo tanto, no se dificulta el traslado de los materiales.

3.12.1.2. Mano de obra

Es el costo directo previsto por la cantidad de trabajadores u operarios de la construcción que deberán ser empleados temporalmente para la realización de determinado renglón de trabajo. El costo de mano de obra puede variar debido a su calidad y la ubicación del proyecto.

3.12.1.3. Herramienta y equipo

Este costo comprende la cantidad y el tipo de herramientas o equipo menor de construcción que deben ser utilizados para la realización de una o más actividades dentro de un determinado renglón de trabajo. Debido a que la mayoría de herramientas es reutilizable, generalmente solo se toma un

porcentaje del costo de materiales, esto se hace por concepto de depreciación. Para ello se toma el 5 % del costo de materiales de cada renglón.

3.12.1.4. Transporte y maquinaria

Este costo comprende la cantidad y tipo de transporte o maquinaria necesaria para realizar las actividades de determinado renglón. Generalmente estos costos son por hora de renta, unidad de medida o viaje del transporte o maquinaria.

3.12.2. Costos indirectos

Los costos indirectos son aquellos en los que se debe incurrir de manera general, para llevar a cabo la realización del proyecto en un tiempo estipulado, sin que estos puedan ser aplicados directamente a la ejecución de una actividad específica.

Los costos indirectos lo integran costos de contratación, supervisión, gastos administrativos, utilidad, fianzas, servicios especializados e impuestos. La integración puede variar en cada proyecto puesto que este puede demandar gastos extraordinarios.

Para el presupuesto del sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec se tomaron en cuenta tres costos globales, con el objetivo de resumir los costos indirectos. Tales como, imprevistos, impuestos, fianzas, supervisión y otros.

Tabla XVI. Presupuesto del proyecto de alcantarillado sanitario

Sistema de alcantarillado sanitario Caserío Xepec, Santa Catarina Palopó, Sololá Resumen de Renglones de trabajo UNIDAD DE **PRECIO** COSTO RENGLÓN No. RENGLÓN CANTIDAD MEDIDA UNITARIO Trabajos Preliminares 12 469,90 1,3 Trazo y replanteo m.l. 1088,62 Q 11,45 Q Colector 2 2,1 Colector línea central m.l. 1 088,62 Q 1 183,12 Q 1287964,77 Pozos de visita Pozos de visita profundidad 1.20m a 2m 73 770,67 unidad 4 339,45 17 Q Q 3,2 Pozos de visita profundidad 2m a 3m unidad 5 Q 6 780,39 33 901,96 Q 3,3 Pozos de visita profundidad 3m a 4m unidad 9 492,55 28 477,65 3 Q Q 3,4 Pozos de visita profundidad 4m a 5m unidad 3 Q 12 204,71 36 614,12 Conexiones domiciliares 334 702,40 vivienda 70 Q 4 781,46 TOTAL Q 1807901,48

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

Los precios unitarios del sistema de alcantarillado sanitario aparecen en la sección de apéndice 4.

3.13. Cronograma de ejecución

Para facilitar la ejecución del proyecto se provee un cronograma físico financiero.

Tabla XVII. Cronograma de ejecución físico financiero del proyecto de alcantarillado sanitario

			ڠ	Sistema de s	Sistema de alcantarillado sanitario	anitario Joné Sololá				
		-	CRONOGR	AMA DE EI	CRONOGRAMA DE EJECUCIÓN FÍSICO-FINANCIERO	SICO-FINAN	CIERO			
No.	DESCRIPCIÓN		TOTAL	Mes 1	Mes 2	Mes 3	Mes 4	Mes 5	~	Mes 6
1	Trazo y replanteo	a	12 469,90		2 50					
2	Colector linea central	a	Q 1287964,77							
3	Pozos de visita profundidad 1.20m a 2m	Ø	73 770,67							
4	Pozos de visita profundidad 2m a 3m	Q	33 901,96							
2	Pozos de visita profundidad 3m a 4m	ø	28 477,65						1	
9	Pozos de visita profundidad 4m a 5m	Q	36 614,12							
7	Conexiones domiciliares Q	a	334 702,40							
	INVERSIÓN			Q 334 461,09	Q 334 461,09 Q 447 764,26 Q 529 480,85	Q 529 480,85	Q 249 879,97	Q 150 686,05 Q 95 629,26	Q	5 629,26
	PORCENTAJE DE INVERSIÓN	RSIÓ	z	18%	25%	738%	14%	%8		2%
Ь	PORCENTAJE DE INVERSIÓN ACUMULADA	ACUI	MULADA	18%	43%	73%	%98	%56		100%

Fuente: elaboración propia, empleando Microsoft Excel.

3.14. Evaluación de impacto ambiental

A continuación, se presenta la evaluación de impacto ambiental.

Figura 6. Evaluación ambiental inicial



FORMATO

DVGA-GA-002

DIRECCIÓN DE GESTIÓN AMBIENTAL Y RECURSOS NATURALES VENTANILLA AMBIENTAL -DELEGACIÓN DEPARTAMENTAL-

EVALUACION AMBIENTAL INICIAL

ACTIVIDADES DE BAJO IMPACTO AMBIENTAL

(ACUERDO GUBERNATIVO 137-2016, REGLAMENTO DE EVALUACIÓN, CONTROL Y SEGUIMIENTO AMBIENTAL Y SU REFORMA)

INSTRUCCIONES	PARA USO INTERNO DEL MARN
El formato debe proporcionar toda la información solicitada en los apartados, de lo	No. Expediente:
contrario ventanilla única no lo aceptará.	
Completar el siguiente formato de Evaluación Ambiental Inicial, colocando una X en	
las casillas donde corresponda y <u>debe</u> ampliar con información escrita en cada uno de los espacios del documento, en donde se requiera.	Clasificación del Listado Taxativo
Si necesita más espacio para completar la información, puede utilizar hojas	
adicionales e indicar el inciso o sub-inciso a que corresponde la información.	
La información <u>debe</u> ser completada, utilizando letra de molde legible o a máquina	
de escribir.	
Este formato también puede completarlo de forma digital, el MARN puede	
proporcionar copia electrónica si se le facilita el disquete, CD, USB; o bien puede solicitarlo a la siguiente dirección: vunica@marn.gob.gt	
Todos los espacios deben ser completados, incluso el de aquellas interrogantes en	
que no sean aplicables a su actividad (explicar la razón o las razones por lo que	
usted lo considera de esa manera).	
Por ningún motivo, puede modificarse el formato y/o agregarle los datos del	
proponente o logo(s) que no sean del MARN.	Firma y Sello de Recibido
I. INFORMACION LEGAL I.1 Nombre del provente obra industria e actividad (ORI IGATORIAMENTE que tenga relació)	

I.1. Nombre del proyecto, obra, industria o actividad (<u>OBLIGATORIAMENTE</u> que tenga relación con la actividad a realizar):
Diseño del sistema de alcantarillado sanitario del caserio Xepec, municipio de Santa Catarina Palopó, departamento de Sololá

1.1.2 Descripción del proyecto, obra o actividad para lo que se solicita aprobación de este instrumento.

El proyecto consiste en el diseño de un sistema de alcantarillado sanitario, que contiene 28 pozos de visita con alturas que están entre 1.20 metros y 5.02 metros, con 1,088.27 metros lineales de colector en los cuales se utiliza tubería PVC con 6° de diámetro

- I.2. Información legal:
- A) Persona Individual: No aplica
 A.1. Representante Legal: No aplica
 A.2. No. de CUI del Documento Personal de Identificación (DPI):

No aplica

Continuación de la figura 6.

B)	De la empresa:
υ,	Razón social: No aplica
	Nombre Comercial: No aplica
	No. De Escritura Constitutiva: No aplica
	Fecha de constitución: No aplica
	Patente de Sociedad Registro No. No aplica Folio No. No aplica Libro No. No aplica
	Patente de Comercio Registro No. No aplica Folio No. No aplica Libro No. No aplica
C)	De la Propiedad:
	No. De Finca No aplica Folio No. No aplica Libro No. No aplica de
	dónde se ubica el proyecto, obra, industria o actividad.
D)	De la Empresa y/o persona individual:
	Número de Identificación Tributaria (NIT): No aplica

		INSTRUCCIONES		PARA USO INTERNO DEL MARN
I.3 Teléfono_	No aplica	Correo electrónico:	No aplica	
		la actividad: (identificando calles, aver <u>IGATORIAMENTE</u> indicar el municipio		, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así como otras
				drés Semetabaj (Sololá); al Sur con el municipio de San); y al Oeste con el municipio de Panajachel (Sololá).
Especificar (Coordenadas Geog	ráficas		
FACTOR DE	(TE: 0.00 CENTRAL: -90.500 ESCALA: 0.999800 CORIGEN: 0.00 MEDIDA: METROS			
15 Di!/				da alda
como otras d	elimitaciones territ	aciones (dirección fiscal) (identificando oriales; <u>OBLIGATORIAMENTE</u> indicar e e Sololá 6, Santa Catarina Palopó, Sololá	l municipio y departar	iero de casa, zona, aldea, cantón, barrio o similar, así nento)
L6 Si para co	nsignar la informa	ción en este formato, fue apoyado por	un profesional, por fav	vor anote el nombre, profesión, número de teléfono v

correo electrónico del mismo No aplica.

II. INFORMACION GENERAL

Se debe proporcionar una descripción de las actividades que serán efectuadas en el proyecto, obra, industria o actividad según etapas siguientes:

II.1 Etapa de Construcción	Operación	Abandono
Trazo y nivelación Excavación Limpieza Colocación de tubería Pruebas en tubería Fundir pozos de visita Rellenar	Instalación de tubería de PVC de 6", horario de trabajo de 8:00-17:00	 Evacuar el área de trabajo si las condiciones son de riesgo.

II.3 Área

- Área total de terreno en metros cuadrados: _219,628.35
 Área de ocupación del proyecto en metros cuadrados: _75,489.23_
 Área total de construcción en metros cuadrados: _659.40

Continuación de la figura 6.

INSTRUCCIONES

NORTE Vegetación ESTE Caserio Pacamán. Senta Catarina Palopó OESTE Camerio hacia San Andrés Sementabai Describir detalladamente las características del entorno (viviendas, barrancos, ríos, basureros, iglesias, centros educativos, centro culturales, etc.): DESCRIPCION DIRECCION (NORTE, SUR, ESTE, OESTE) DISTANCIA AL PROYECTO OESTE) Viviendas Norte, Sur, Este, Oeste Las viviendas se conectan al sistema.	II.4 Actividades colindant	tes al proyecto	:							
Describir detalladamente las características del entorno (viviendas, barrancos, rios, basureros, iglesias, centros educativos, centro culturales, etc.): DESCRIPCION DIRECCION (NORTE, SUR, ESTE, OESTE) DISTANCIA AL PROYECTO OESTE)	NORTE Vegetad	ción		SU	R Casco urbano	de Santa	Catarina Palopó	_		
DESCRIPCION DIRECCION (NORTE, SUR, ESTE, OESTE) Viviendas Norte, Sur, Este, Oeste Las viviendas se conectan al sistema. Lago de Attitán Sur 946 metros Iglesias Norte Centro educativo Este 22 metros II.5 Dirección del viento: Oeste II.6 ¿En el área donde se ubica la actividad, a qué tipo de riesgo ha estado o está expuesto? a) inundación () b) explosión () c) deslizamientos (x) d) derrame de combustible (x) e) fuga de combustible () d) Incendio () e) Otro ()) Detalle la información_ La mayor excavación de zanja es de 5.02m, provocando que el riesgo de deslizamiento esté presente. II.7 Datos laborales a) Jornada de trabajo: Diurna (x) Nocturna () Mixta () Horas Extras_no aplica b) Número de empleados por jornada 10 Total empleados 10 II.8 USO Y CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTRO Uso de agua utilizado para el concreto. 5 galones/hora/aceite/diésel para retroexcavadora INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Agua esterial No										
Viviendas Norte, Sur, Este, Deste Las viviendas se conectan al sistema.										
Lago de Atitlán Sur 946 metros Ilglesias Norte 10 metros	DESCRIPO	CION					DISTANCIA AL PR	ОУЕСТО		
Il.5 Dirección del viento: Centro educativo Este 22 metros	Viviend	as		Norte, Sur, Es	ste, Oeste	La	s viviendas se conec	tan al sistema.		
II.5 Dirección del viento: Ceste	Lago de A	titlán		Sur			946 metro	8		
II.5 Dirección del viento: Oceste II.6 ¿En el área donde se ubica la actividad, a qué tipo de riesgo ha estado o está expuesto? a) inundación () b) explosión () c) deslizamientos (x) d) derrame de combustible (x) e) fuga de combustible () d) Incendio () e) Otro () p Detalle la información La mayor excavación de zanja es de 5.02m, provocando que el riesgo de deslizamiento esté presente. II.7 Datos laborales a) Jornada de trabajo: Diurna (x) Nocturna () Mixta () Horas Extras no aplica b) Número de empleados por jornada 10 Total empleados 10 II.8 USO Y CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTRO Uso de agua utilizado para el concreto. 5 galones/hora/acete/diésel para retroexcavadora INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Tipo Si/No Cantidad/(mes Proveedor Uso Especificaciones Forma de dia y hora) Pozo Si 1.75 I/s Tanque elevado	Iglesia	s		Nort	е		10 metros	1		
Oeste II.6 ¿En el área donde se ubica la actividad, a qué tipo de riesgo ha estado o está expuesto? a) inundación () b) explosión () c) deslizamientos (x) d) derrame de combustible (x) e) fuga de combustible () d) Incendio () e) Otro () Detalle la información La mayor excavación de zanja es de 5.02m, provocando que el riesgo de deslizamiento esté presente. II.7 Datos laborales a) Jornada de trabajo: Diurna (x) Nocturna () Mixta () Horas Extras no aplica b) Número de empleados por jornada 10 Total empleados 10 II.8 USO Y CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTRO Uso de agua utilizado para el concreto. 5 galones/hora/aceite/diésel para retroexcavadora INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Tipo Si/No Cantidad/(mes Proveedor Uso Especificaciones Inacenamiento publico No	Centro edu	cativo		Este	:		22 metros	1		
Oeste II.6 ¿En el área donde se ubica la actividad, a qué tipo de riesgo ha estado o está expuesto? a) inundación () b) explosión () c) deslizamientos (x) d) derrame de combustible (x) e) fuga de combustible () d) Incendio () e) Otro () Detalle la información La mayor excavación de zanja es de 5.02m, provocando que el riesgo de deslizamiento esté presente. II.7 Datos laborales a) Jornada de trabajo: Diurna (x) Nocturna () Mixta () Horas Extras no aplica b) Número de empleados por jornada 10 Total empleados 10 II.8 USO Y CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTRO Uso de agua utilizado para el concreto. 5 galones/hora/aceite/diésel para retroexcavadora INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Tipo Si/No Cantidad/(mes Proveedor Uso Especificaciones Inacenamiento publico No										
Oeste II.6 ¿En el área donde se ubica la actividad, a qué tipo de riesgo ha estado o está expuesto? a) inundación () b) explosión () c) deslizamientos (x) d) derrame de combustible (x) e) fuga de combustible () d) Incendio () e) Otro () Detalle la información La mayor excavación de zanja es de 5.02m, provocando que el riesgo de deslizamiento esté presente. II.7 Datos laborales a) Jornada de trabajo: Diurna (x) Nocturna () Mixta () Horas Extras no aplica b) Número de empleados por jornada 10 Total empleados 10 II.8 USO Y CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTRO Uso de agua utilizado para el concreto. 5 galones/hora/aceite/diésel para retroexcavadora INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Tipo Si/No Cantidad/(mes Proveedor Uso Especificaciones Inacenamiento publico No										
Uso de agua utilizado para el concreto. 5 galones/hora/aceite/diésel para retroexcavadora INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Tipo Si/No Cantidad/(mes Proveedor Uso Especificaciones I Forma de almacenamiento Servicio publico No	1.6 ¿En el área donde se ubica la actividad, a qué tipo de riesgo ha estado o está expuesto? a) inundación () b) explosión () c) deslizamientos (x) d) derrame de combustible (x) e) fuga de combustible () d) Incendio () e) Otro () Detalle la información La mayor excavación de zanja es de 5.02m, provocando que el riesgo de deslizamiento esté presente. 1.7 Datos laborales a) Jornada de trabajo: Diurna (x) Nocturna () Mixta () Horas Extras no aplica									
CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Tipo Si/No Cantidad/(mes día y hora) Proveedor Uso Especificaciones u observaciones Servicio publico No Pozo Si 1.75 1/s Tanque elevado elevado Agua especial No						OTRO				
CONSUMO DE AGUA, COMBUSTIBLES, LUBRICANTES, REFRIGERANTES, OTROS Tipo Si/No Cantidad/(mes día y hora) Proveedor Uso Especificaciones u observaciones Servicio publico No Pozo Si 1.75 1/s Tanque elevado elevado Agua especial No		IN	STRUCC	IONES			PARA USO INTER	RNO DEL MARN		
Tipo										
Agua	CONSU	MO DE AGU	A, COM	IBUSTIBLES, LU	JBRICANTES, R	EFRIG	ERANTES, OTRO	S		
Servicio publico No		Tipo	Si/No		Proveedor	Uso				
Agua especial No	Agua		No							
especial NO		Pozo	Si	1.75 1/s						
Superficial No		especial								
		Superficial	No							

PARA USO INTERNO DEL MARN

Continuación de la figura 6.

					_	
Combustible	Otro	No				
	Gasolina	No				
	Diesel	Si	5 g/h	Texaco		
	Bunker	No				
	Glp	No				
	Otro	No				
Lubricantes	Solubles	No				
	No solubles	Si	5 g/h	Texaco		
Refrigerantes		Si	5 g/h	Texaco		
Otros	Pegamento para tubería PVC	Si	1.2 galon/día			
Refrigerantes	Otro Solubles No solubles Pegamento para tubería	No No Si Si	 5 g/h 5 g/h	 Texaco		

NOTA: si se cuenta con licencia extendida por la Dirección General de Hidrocarburos del Ministerio de Energía y Minas, para comercialización o almacenaje de combustible. Adjuntar copia

III. IMPACTO AL AIRE GASES Y PARTICULAS

III.1 Las acciones u operaciones de la Actividad, producen gases o partículas (Ejemplo: polvo, vapores, humo, niebla, material partículado, etc.) que se dispersan en el aire? ¿Ampliar la información e indicar la fuente de donde se generan? Polvo, al momento de realizar la excavación para instalar la tubería del colector principal.

III.2 ¿Qué se está haciendo o qué se hará para evitar que los gases o partículas impacten el aire, el vecindario o a los trabajadores? Se esparcirá agua en área a excavar para reducir el polvo.

INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN

RUIDO Y VIBRACIONES

- III.3 ¿Las operaciones de la empresa producen sonidos fuertes (ruido), o vibraciones?
- Si, utilización de retroexcavadora
- III.4 En donde se genera el sonido y/o las vibraciones (maquinaria, equipo, instrumentos musicales, vehículos, etc.) Retroexcavadora, área de excavación, calle central
- III.5 ¿Qué se está haciendo o que acciones se tomarán para evitar que el ruido o las vibraciones afecten al vecindario y a los trabajadores? Tener maquinaria en buenas condiciones y laborando durante el día.

OLORES

- III.6 Si como resultado de sus actividades se emiten olores (ejemplo: cocción de alimentos, aromáticos, solventes, etc.), explicar con detalles la fuente de generación y el tipo o características del o los olores:
- El pegamento produce un fuerte olor para quienes lo aplican en la tubería.
- III.7 Explicar que se está haciendo o se hará para evitar que los olores se dispersen en el ambiente? Se utilizarán mascarillas para reducir este impacto en los trabajadores.

Continuación de la figura 6.

IV. EFECTOS DE LA ACTIVIDAD EN EL AGUA
AGUAS RESIDUALES
CARACTERIZACION DE LAS AGUAS RESIDUALES
IV.1 Con base en el Acuerdo Gubernativo 236-2006, Reglamento de las Descargas y Re-uso de Aguas Residuales y de la Disposición de Lodos,
qué tipo de aguas residuales (aguas negras) se generan?
Ordinarias a) Ordinarias (aguas residuales generadas por las actividades domésticas) b) Especiales (aguas residuales generadas por servicios públicos municipales, actividades de servicios, industriales, agrícolas pecuarias, hospitalarias) c) Mezcla de las anteriores d) Otro;
Cualquiera que fuera el caso, explicar la información, indicando el caudal (cantidad) de aguas residuales generado: El caudal generado por las aguas residuales ordinarias será de 6.63 l/s
IV.2 Indicar el número de servicios sanitarios Dos por vivienda

INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MARN

TRATAMIENTO DE AGUAS RESIDUALES

IV.3 Describir que tipo de tratamiento se da o se propone dar a las aguas residuales generadas por la actividad. (usar hojas adicionales)

- a) Sistema de tratamiento
- b) Capacidad
- c) Operación y mantenimiento
- d) Caudal a tratar
- e) Etc.

DESCARGA FINAL DE AGUAS RESIDUALES

IV. 4 Indique el punto de descarga de las aguas residuales, por ejemplo, en pozo de absorción, colector municipal, río, lago, mar u otro e indicar si se le efectuó tratamiento de acuerdo con el numeral anterior

Se recomienda que en un futuro la municipalidad tenga en contemplación colocar una planta de tratamiento en el caserío Xepec.

AGUA DE LLUVIA (AGUAS PLUVIALES)

IV.5 Explicar la forma de captación de aqua de lluvia y el punto de descarga de la misma (zanjones, ríos, pozos de absorción, alcantarillado, etc.)

Se descargará en zanjones.

V. EFECTOS DE LA ACTIVIDAD SOBRE EL SUELO (Sistema edáfico y lítico) DESECHOS SÓLIDOS VOLUMEN DE DESECHOS V.1 Especifique el volumen de desechos o desperdicios genera la actividad desarrollada: a) Similar al de una residencia 11 libras/día b) Generación entre 11 a 222 libras/día c) Generación entre 222 libras y 1000 libras/día d) Generación mayor a 1000 libras por día V.2 Además de establecer la cantidad generada de desechos sólidos, se deben caracterizar e indicar el tipo de desecho (basura

V.2 Además de establecer la cantidad generada de desechos sólidos, se deben caracterizar e indicar el tipo de desecho (basura común, desechos de tipo industrial o de proceso, desechos hospitalarios, orgánicos, etc.):

Restos de tubería de PVC y ladrillos tayuyos.

V.3. Partiendo de la base que todos los Desechos Peligrosos, son todos aquellos que posean una o más de las características siguientes: corrosivos, reactivos, explosivos, tóxicos, inflamables, biológico infecciosos, se genera en su actividad algún tipo de desecho con estas características y en qué cantidad?

No aplica

Continuación de la figura 6.

V.4 Se efectúa algún tipo de tratamiento de los desechos (comunes o peligrosos), Explicar el método y/o equipo utilizado
Recolectar los residuos de tubería de PVC y depositarlos diariamente en el tren de aseo.
V.5 Si los desechos se trasladan a otro lugar, para tratamiento o disposición final, indicar el tipo de transporte utilizado
Tren de aseo de la localidad.
V.6 Contempla la empresa algún mecanismo o actividad para disminuir la cantidad o el tipo de desechos generados, o bien evitar que
éstos sean dispuestos en un botadero?
Medir correctamente los cortes de la tubería y analizar donde se puede reducir el desperdicio.
V.7 Indicar el sitio de disposición final de los desechos generados (comunes y peligrosos)
Planta de tratamiento de desechos sólidos del caserío Xepec.

INSTRUCCIONES PARA USO INTERNO DEL MAF
VI. DEMANDA Y CONSUMO DE ENERGIA
CONSUMO VI.1 Consumo de energía por unidad de tiempo (kW/h o kW/mes) No aplica
VI. I consumo de energia por unidad de nempo (xvvino xvvines) <u>No aplica</u>
VI. 2 Forma de suministro de energía
a) Sistema público No aplica b) Sistema privado No aplica
c) generación propia No aplica
, ,
VI.3 Dentro de los sistemas eléctricos de la empresa se utilizan transformadores, condensadores, capacitores o inyectores eléctricos? NO x
VI.4 Qué medidas propone para disminuir el consumo de energía o promover el ahorro de energía?
No aplica.
no aprica.
VII. POSIBILIDAD DE AFECTAR LA BIODIVERSIDAD (ANIMALES, PLANTAS, BOSQUES, ETC.)
VII.1 En el sitio donde se ubica la empresa o actividad, existen:
- <u>Bosques</u> - Animales
- Otros
Especificar información Bosque y vegetación
VII.2 La operación de la empresa requiere efectuar corte de árboles?
No
VII.3 ¿Las actividades de la empresa, pueden afectar la biodiversidad del área? SI () NO (x) Por qué? El colector principal se instalará al centro de calle existente.
El colector principal se instalara al centro de calle existente.
VIII. TRANSPORTE
VIII.1 En cuanto a aspectos relacionados con el transporte y parqueo de los vehículos de la empresa, proporcionar los datos siguientes:
a) Número de vehículos <u>1</u>
b) Tipo de vehículo <u>camión de 3.5 toneladas</u>
Sitio para estacionamiento y área que ocupa <u>parqueo de escuela; 10 m2</u> Horario de circulación vehicular 8:00-17:00
 d) Horario de circulación vehicular 8:00-17:00 e) Vías alternas carretera hacia Godínez y carretera hacia San Andrés Semetabaj
7 Fide diferrate
IX. EFECTOS SOCIALES, CULTURALES Y PAISAJÍSTICOS
ASPECTOS CULTURALES
IX.1 En el área donde funciona la actividad, existe alguna (s) etnia (s) predominante, ¿cuál?
Kagchikel

Continuación de la figura 6.

INSTRUCCIONES	PARA USO INTERNO DEL MARN
RECURSOS ARQUEOLOGICOS Y CULTURALES	
IX.2 Con respecto de la actividad y los recursos culturales, naturales y arqueológicos, Indicar lo siguie	ente:
a) La actividad no afecta a ningún recurso cultural, natural o arqueológicoN	lo afecto ningún recurso
b) La actividad se encuentra adyacente a un sitio cultural, natural o arqueológico	No
c) a actividad afecta significativamente un recurso cultural, natural o arqueológico	No
Ampliar información de la respuesta seleccionada	
El objetivo del proyecto es trasladar las aguas residuales de cada vivienda hacia una planta de tratan	niento sanitario.
ASPECTOS SOCIAL	
IX.3. ¿En algún momento se han percibido molestias con respecto a las operaciones de la empresa,	por parte del vecindario? SI () NO (x)
W 4 Out fine de contration	
IX.4 Qué tipo de molestias? Ninguna	
IX.5 Qué se ha hecho o se propone realizar para no afectar al vecindario?	
No aplica	
PAISAJE	
IX.6 Cree usted que la actividad afecta de alguna manera el paisaje? ¿Explicar por qué?	
De ninguna manera	
X. EFECTOS Y RIESGOS DERIVADOS DE LA ACTIVIDAD	
X.1 Efectos en la salud humana de la población circunvecina:	
 a) la actividad no representa riesgo a la salud de pobladores cercanos al sitio 	
 b) la actividad provoca un grado leve de molestia y riesgo a la salud de pobladore. 	S
c) la actividad provoca grandes molestias y gran riesgo a la salud de pobladores	
Del inciso marcado explique las razones de su respuesta, identificar que o cuales serían las actividad No representa riesgo alguno a la salud	des riesgosas:
No representa nesgo alguno a la salud	
X.3 riesgos ocupacionales:	
_	
Existe alguna actividad que representa riesgo para la salud de los trabajadores	
a actividad provoca un grado leve de molestia y riesgo a la salud de los trabajadores	•
La actividad provoca grandes molestias y gran riesgo a la salud de los trabajadores	
No existen riesgos para los trabajadores	
Ampliar información:	
Existe cierto riesgo al momento de excavar las zanjas puesto que la profundidad máxima es de 5.02i	III.
Equipo de protección personal	
X.4 Se provee de algún equipo de protección para los trabajadores? SI (x) NO ()	
X.5 Detallar que clase de equipo de protección se proporciona:	
Chaleco reflectivo, guates de protección y sistema de entibado para reducir el riesgo de derrumbe er	i zanjas.
X.6 ¿Qué medidas ha realizado o que medidas propone para evitar las molestias o daños a la salud	de la población y/o trabajadores?
Cumplingon la paguidad debida y paí outay melection a desea a la calud	. , ,

Fuente: Formato obtenido del Ministerio de Ambiente y Recursos Naturales para la evaluación ambiental inicial.

CONCLUSIONES

- Los diseños realizados para el caserío Xepec y el casco urbano de Santa Catarina Palopó brindan una posible solución a la municipalidad para resolver la problemática diagnosticada. Con el objetivo de mejorar la calidad de vida de la comunidad y reducir tasa de enfermos por problemas gastrointestinales.
- 2. El diseño del sistema abastecimiento de agua potable para el casco urbano se realizó tomando en consideración las normas sanitarias para el diseño de sistemas rurales de abastecimiento de agua para consumo humano. Se omitieron algunos parámetros de diseño respecto de la profundidad de zanja en la línea de distribución que es de 80 cm a 70 cm debido a que la ruta de la tubería está ubicada en los pasillos de la comunidad y estos están pavimentados. Por tal razón en el presupuesto se incluyó un bordillo para resguardar la integridad y funcionabilidad de la tubería.
- 3. El precio por metro lineal para el proyecto de abastecimiento de agua potable es de Q 245,45. El valor por metro lineal de sistemas para proyectos de abastecimiento de agua potable, según la municipalidad está entre Q 204,00 a Q 298,00. Este rango se debe a que en algunos proyectos se incluyen sistemas de bombeo, pasos aéreos, corte de pavimento existente, y otros. Por lo tanto, el valor obtenido por metro lineal está dentro del rango y es aceptable.

- 4. De acuerdo con el examen bacteriológico que se muestra en los anexos, se concluye que el agua que ingresa a los tres tanques de distribución bacteriológicamente no es potable, debido a la presencia de organismos coniformes. Este resultado demuestra que el agua requiere de tratamiento para su consumo, tal como la desinfección a base de pastillas de tricloruro, que se usa para evitar cualquier contaminación que exista en los accesorios, elementos estructurales, tuberías del sistema y así obtener una calidad sanitaria segura.
- 5. Para el agua proveniente del tanque Cuaquixaché, desde el punto de vista fisicoquímico sanitario se tiene: nitratos altos, dureza en límites máximos permisibles. Las demás determinaciones se encuentran dentro de los límites aceptables de normalidad, según Norma COGUANOR NTG 29 001. Para el agua proveniente del tanque Principal, desde el punto de vista físico químico sanitario se tiene: color, dureza en límites máximos permisibles. Las demás determinaciones se encuentran dentro de los límites aceptables de normalidad, según Norma COGUANOR NTG 29 001. Para el agua proveniente del tanque Vista Hermosa, desde el punto de vista fisicoquímico sanitario se tiene: color en límites máximos permisibles. Las demás determinaciones se encuentran dentro de los límites aceptables normalidad. COGUANOR de según Norma NTG 29 001.
- 6. Para disminuir la presión estática y así garantizarla en el funcionamiento de la tubería de 160 psi en el ramal Cuaquixaché, se colocó una caja rompe presión a los 314,96 metros de longitud desde el E-0. Puesto que, la presión estática en el ramal Cuaquixaché era de 170,728 m.

- 7. El diseño del sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec se realizó tomando en consideración las normas generales para el diseño de alcantarillados. Se omitieron algunos aspectos, como el período de diseño dictado en el mismo, y se utilizó un valor de 21 años, acordado con la municipalidad.
- 8. La relación de tirantes actual y futuro en el sistema de alcantarillado sanitario para el caserío Xepec cumplen con los parámetros establecidos, por lo tanto, la tubería funcionará como un canal abierto durante todo su período de diseño.
- La relación de velocidades actual y futura cumple, por lo cual el colector del sistema de alcantarillado sanitario no será dañado y no se retendrán sólidos retenidos en el mismo.
- 10. Con la intención de facilitar el proceso constructivo se realizó un juego de planos, presupuesto y cronograma de ejecución físico financiero para cada uno de los proyectos, siempre tomando en cuenta la disponibilidad de los materiales y la mano de obra.

RECOMENDACIONES

- 1. Utilizar el programa de operación y mantenimiento propuesto u otro que se adapte de mejor manera a las necesidades del sistema, esto con el objetivo de asegurar su funcionalidad. Velar por el mantenimiento preventivo y correctivo de la calidad del agua, tanque de distribución, caja rompe presión, válvulas, pozos de visita, entre otros.
- Mantener un chequeo constante de las válvulas en el circuito combinado abastecido por el tanque Vista Hermosa. Puesto que estas deben regular el flujo de agua y así cumplir con las presiones mínimas y máximas dentro del sistema
- Realizar las evaluaciones de seguridad industrial en el proceso constructivo del sistema de alcantarillado sanitario, puesto que se tienen excavaciones mayores a los 5 metros, esto con el objetivo de evitar accidentes.
- 4. Garantizar la calidad de la mano de obra, tanto profesional como no profesional, en la ejecución en cada uno de los proyectos. Esto con el objetivo de cumplir con los parámetros de diseño y así garantizar el funcionamiento de los proyectos.

BIBLIOGRAFÍA

- AGUILAR RUIZ, Pedro. Apuntes sobre el curso de Ingeniería Sanitaria 1.
 Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería,
 Universidad de San Carlos de Guatemala. 2007. 196 p.
- 2. AVILA GÓMEZ, Arnoldo. Diseño de sistema de abastecimiento de agua potable para el parcelamiento el Wiscoyol I, y puente vehicular en la aldea Puerto Viejo, municipio del Puerto de Iztapa, departamento de Escuintla. Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala. 2010. 180 p.
- CHIQUIN LÓPEZ, Elder Armando. Diseño de sistema de abastecimiento de agua potable del área urbana, del municipio de San Pablo Tamahú, departamento de Alta Verapaz. Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala. 2009. 168 p.
- ESPINOZA ABREU, Adrián Esteban. Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para la aldea El Soyate, San Antonio La Paz, El Progreso. Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala. 2015. 183 p.
- GUERRA QUIJADA, Julio David. Diseño de drenaje sanitario, drenaje pluvial y pavimentación de la colonia Vista Azul-El Ranchito, aldea Cuchilla del Carmen, municipio de Santa Catarina Pinula,

Guatemala. Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala. 2005. 116 p.

- Instituto de Fomento Municipal. Guía de normas sanitarias para el diseño de sistemas de abastecimiento de agua para consumo humano. Guatemala: INFOM y Ministerio de Salud Pública, 2011. 64 p.
- 7. _____. Normas Generales para diseño de alcantarillados. Guatemala: INFOM, 2009. 22 p.
- 8. MARROQUÍN PAÍZ, Ricardo Leonel. Diseño del sistema de abastecimiento de agua potable para el caserío Joyitas y sistema de alcantarillado sanitario para la colonia Linda Vista y la aldea Cerro Gordo, Jutiapa, Jutiapa. Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala, 2017. 188 p.
- 9. MARTÍNEZ JORDÁN, Oscar Rolando. Diseño del sistema de alcantarillado sanitario para el barrio El Centro y sistema de abastecimiento de agua potable para el barrio La Tejera, municipio de San Juan Ermita, departamento de Chiquimula. Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala, 2011. 169 p.
- 10. MORALES SOTO, Jorge Enrique. Estudio y diseño de la red de alcantarillado sanitario del cantón El Copado, municipio de Santo Domingo, departamento de Suchitepéquez. Trabajo de graduación de Ing. Civil. Facultad de Ingeniería, Universidad de San Carlos de Guatemala, 2004. 139 p.

APÉNDICES

Apéndice 1. Memoria de cálculo del sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó

Fuente: elaboración propia, utilizando Microsoft Excel.

RAMAL ABIERTO ABASTECIDO POR EL TANQUE CUAQUIXACHÉ

TR	АМО	Cálculo ø	Diámetro nominal	Diámetro interno	Casas en ramal	Q (I/s)	Long. (m)	Longitud *5%	Pérdida Hf	Vel. (m/s)	COTA TER	RENO (m)	Dif. de cotas	Pendiente del	CO PIEZOM (n	IÉTRICA	Presio Servic			esión ica (m)	Tipo de tubería	Cte. De Tubería
Е	P.O.		(pulg.)	(pulg.)	Talliai			(m)	(m)		Inicial	Final		terreno	Inicial	Final	Inicial	Final	Inicial	Final	PVC	
E-0	CR	1,23	2,5	2,66	4	3,44	100,00	105,00	1,44	0,96	228,72	167,50	61,22	61 %	228,72	227,28	0,00	59,78	0,00	61,22	160psi	150
CR	E-1	1,94	2,5	2,66	0	3,36	299,96	314,96	4,15	0,94	167,49	148,03	19,47	6 %	167,49	163,34	0,00	15,31	0,00	19,47	160psi	150
E-1	E-2	1,73	2,5	2,66	2	3,36	108,53	113,96	1,50	0,94	148,03	135,89	12,14	11 %	148,03	146,52	0,00	10,64	19,47	12,14	160psi	150
E-2	E-2.1	0,80	1	1,22	10	0,19	33,83	35,52	0,10	0,75	135,89	135,10	0,78	2 %	146,52	146,42	10,64	11,32	12,14	12,92	160psi	150
	E-3	1,26	1,5	1,76	7	3,14	36,56	38,39	3,35	2,00	135,89	118,65	17,23	47 %	146,52	143,18	10,64	24,52	12,14	29,37	160psi	150
E-3	E-3.1	0,50	1	1,22	12	0,23	38,01	39,91	0,16	0,68	118,65	105,93	12,73	33 %	143,18	143,02	24,52	37,09	29,37	42,10	160psi	150
	E-4	2,23	1,5	1,76	7	1,33	98,30	103,22	1,85	0,85	118,65	118,07	0,58	1 %	143,18	141,33	24,52	23,26	29,37	29,96	160psi	150
E-4	E-4.1	0,45	1	1,22	10	0,19	41,97	44,06	0,13	0,65	118,07	102,04	16,03	38 %	141,33	141,20	23,26	39,17	29,96	45,99	160psi	150
	CR3		1,5	1,76	0	1,02	82,34	86,46	0,93	0,65	118,07	108,47	9,60	12 %	141,33	140,39	23,26	31,92	29,96	39,55	160psi	150
CR3	E-5	0,86	1,5	1,76	43	1,02	119,46	125,43	1,35	0,65	108,47	64,07	44,41	37 %	108,47	107,12	0,00	43,05	0,00	44,41	160psi	150
E-5	E-6	0,48	1	1,22	11	0,21	14,91	15,66	0,05	0,68	64,07	59,02	5,04	34 %	107,12	107,07	43,05	48,04	44,41	49,45	160psi	150
					106																	
E-3	E-7	1,09	1	1,22	6	1,45	98,83	103,77	12,93	1,93	118,65	96,38	22,27	23 %	143,18	130,24	24,52	33,86	29,37	12,09	160psi	150
E-7	E-8	0,87	1	1,22	4	0,75	29,48	30,96	1,15	1,00	96,38	90,48	5,91	20 %	130,24	129,09	33,86	38,62	12,09	18,00	160psi	150
E-8	E-8.1	0,48	1	1,22	10	0,19	20,53	21,56	0,06	0,65	90,48	95,97	5,49	-27 %	129,09	129,03	38,62	33,06	18,00	12,50	160psi	150
	E-9	0,69	1	1,22	5	0,49	65,56	68,84	1,15	0,65	90,48	72,09	18,39	28 %	129,09	127,94	38,62	55,86	18,00	36,39	160psi	150
E-9	E-9.1	0,60	1	1,22	11	0,21	64,66	67,90	0,23	0,68	72,09	65,07	7,02	11 %	127,94	127,71	55,86	55,64	36,39	43,40	160psi	150
	E-9.2	0,59	1	1,22	10	0,19	71,04	74,60	0,21	0,65	72,09	65,03	7,06	10 %	127,94	127,73	55,86	57,70	36,39	43,45	160psi	150
					46																	
E-7	E-10	0,77	1	1,22	8	0,58	57,21	60,07	1,39	0,77	96,38	83,06	13,32	23 %	130,24	128,85	33,86	45,79	12,09	25,41	160psi	150
E-10	E-10.1	0,71	1	1,22	13	0,24	29,87	31,36	0,15	0,68	83,06	81,02	2,04	7 %	128,85	128,71	45,79	47,69	25,41	27,45	160psi	150
	E-11	0,52	0,75	0,97	10	0,19	131,73	138,31	1,18	0,69	83,06	57,99	25,07	19 %	128,85	127,67	45,79	58,68	25,41	50,48	250psi	150
	•	•			31																	

CIRCUITO ABASTECIDO POR TANQUE PRINCIPAL

				CINCOII	O ADASTI		TANQU	- FRINCIPA					
TRAM	10	No.	Q	COTA TE (m		Dif.	Long.	Longitud *5%	С	Diáme utilizar	etros a (pulg)	Hf	ø
Е	P.O.	Casas	(I/s)	Inicial	Final	Cotas	(m)	(m)	C	d	ø	Ø	Interno
Tanque	A1	0	11,46	59,19	57,94	1,25	4,34	4,56	150	2,27	2,50	0,79	2,66
Circuito) "A"	0,000											
A1	A2	6	5,73	57,94	53,00	4,94	28,48	29,90	150	1,94	2,50	1,06	2,66
A2	A2.1	15	0,28	53,00	59,07	6,07	23,48	24,65	150	0,57	1,00	0,39	1,22
	A3	7	5,45	53,00	46,09	6,91	22,33	23,45	150	1,69	2,50	1,02	2,66
А3	A3.1	23	0,43	46,09	51,22	5,13	53,44	56,11	150	0,82	1,00	1,94	1,22
	A4	16	5,02	46,09	37,94	8,15	77,19	81,05	150	2,04	2,50	3,04	2,66
A4	G3	15	1,67	37,94	36,00	1,95	13,71	14,39	150	1,27	1,00	6,13	1,22
	A5	3	3,35	37,94	24,04	13,91	68,42	71,84	150	1,53	3,00	0,52	3,24
A5	A5.1	23	0,43	24,04	14,05	9,98	77,50	81,37	150	0,77	1,00	2,81	1,22
	A6	6	2,92	24,04	23,09	0,95	52,18	54,79	150	2,38	3,00	0,31	3,24
A6	A6.1	24	0,45	23,09	14,02	9,07	76,42	80,24	150	0,80	1,00	3,00	1,22
	Α7	2	2,47	23,09	23,47	0,38	10,42	10,94	150	1,94	2,00	0,33	2,20
A7	A7.1	22	0,41	23,47	21,98	1,49	59,43	62,40	150	1,06	1,00	1,98	1,22
	F4	6	1,10	23,47	17,02	6,45	28,00	29,39	150	0,98	1,00	5,76	1,22
	A8	4	0,96	23,47	32,88	9,41	29,98	31,48	150	0,87	2,00	0,16	2,20
A8	A8.1	13	0,24	32,88	35,00	2,12	16,00	16,80	150	0,62	1,00	0,20	1,22
	A9	5	0,71	32,88	33,69	0,81	40,93	42,98	150	1,37	2,00	0,13	2,20
A1	A12	8	5,73	57,94	51,46	6,49	47,69	50,08	150	2,04	2,50	2,40	2,66
A12	A12.1	32	0,60	51,46	54,02	2,57	114,64	120,37	150	1,25	1,25	2,58	1,54
	A11		5,13	51,46	49,27	2,18	10,73	11,26	150	1,80	2,00	1,30	2,20
A11	В1		2,57	49,27	44,94	4,33	64,61	67,84	150	1,74	1,00	63,75	1,22
	A10		2,57	49,27	43,59	5,69	22,49	23,62	150	1,32	2,00	0,76	2,20
A10	A10.1	33	0,62	43,59	33,03	10,56	98,58	103,51	150	0,92	1,00	6,96	1,22
	Α9		1,95	43,59	33,69	9,90	29,79	31,28	150	1,13	2,00	0,60	2,20
A9	B10	3	2,66	33,69	21,49	12,19	50,80	53,34	150	1,36	2,00	1,84	2,20
Circuito	o "B"	0,000	3,46										-
B1	B1.1	22	0,41	44,94	32,03	12,91	46,77	49,11	150	0,65	1,00	1,56	1,22
	B2	13	2,16	44,94	44,98	0,04	57,68	60,56	150	4,25	4,00	0,05	4,17
B2	B2.1	13	0,24	44,98	55,99	11,01	54,72	57,46	150	0,57	1,00	0,69	1,22
	B2.2	18	0,34	44,98	32,09	12,89	65,39	68,66	150	0,64	1,00	1,51	1,22
	В3	6	1,58	44,98	43,03	1,94	34,55	36,28	150	1,50	1,25	4,66	1,54

В3	B3.1	19	0,36	43,03	57,86	14,82	61,45	64,53	150	0,63	1,00	1,56	0,22
	В4	2	1,22	43,03	40,98	2,05	12,38	13,00	150	1,09	1,00	3,09	1,22
B4	C1	7	0,80	40,98	40,07	0,91	42,15	44,26	150	1,41	1,00	4,81	1,22
	B5	11	0,42	40,98	28,92	12,06	51,70	54,29	150	0,68	1,00	1,79	1,22
B5	B5.1	14	0,26	28,92	24,07	4,85	32,92	34,57	150	0,62	1,00	0,48	1,22
	В6	15	0,16	28,92	30,52	1,60	53,85	56,54	150	0,71	1,00	0,31	1,22
B10	D3	14	1,00	21,49	18,03	3,46	13,23	13,89	150	0,92	1,00	2,28	1,22
	В9	3	1,66	21,49	24,68	3,19	23,95	25,15	150	1,28	1,00	10,59	1,22
В9	B9.1	19	0,36	24,68	16,04	8,63	39,69	41,67	150	0,64	1,00	1,01	1,22
	В8	1	1,31	24,68	27,01	2,33	23,95	25,15	150	1,25	1,00	6,79	1,22
В8	B8.1	13	0,24	27,01	26,95	0,06	30,46	31,98	150	1,48	1,25	0,13	1,54
	В7	2	1,06	27,01	29,58	2,57	13,81	14,50	150	1,01	1,00	2,68	1,22
В7	B7.1	18	0,34	29,58	21,00	8,58	37,36	39,22	150	0,62	1,00	0,86	1,22
	В6	2	0,73	29,58	30,52	0,94	14,35	15,06	150	1,08	1,00	1,38	1,22
В6	C6	6	0,89	30,52	24,11	6,42	48,44	50,86	150	1,01	1,00	6,69	1,22
Circui	to "C"	0,000	2,54										
C1	C1.1	13	0,24	40,07	31,87	8,20	19,02	19,97	150	0,48	1,00	0,24	1,22
	C2	7	0,56	40,07	30,05	10,03	189,80	199,29	150	1,02	1,00	11,09	1,22
C2	C2.1	14	0,26	30,05	29,08	0,96	18,28	19,19	150	0,77	1,00	0,26	1,22
	C3	2	0,30	30,05	22,02	8,03	69,84	73,33	150	0,68	1,00	1,26	1,22
С3	C3.1	15	0,28	22,02	21,94	0,09	25,84	27,13	150	1,39	1,25	0,14	1,54
	C4	2	0,01	22,02	15,02	7,00	51,01	53,56	150	0,21	1,00	0,00	1,22
C4	C4.1	16	0,30	15,02	18,89	3,87	35,57	37,35	150	0,70	1,00	0,66	1,22
В6	C6	6	0,89	30,52	24,11	6,42	48,44	50,86	150	1,01	1,00	6,69	1,22
C6	C6.1	23	0,43	24,11	14,99	9,12	66,98	70,33	150	0,76	1,00	2,43	1,22
	C5		0,46	24,11	16,93	7,18	47,09	49,44	150	0,76	1,00	1,90	1,22
C5	C4		0,28	16,93	15,02	1,90	42,49	44,61	150	0,82	1,00	0,72	1,22
	D1		0,17	16,93	14,04	2,88	61,34	64,40	150	0,67	1,00	0,41	1,22
Circui	to "D"	0,000	1,51										
F1	D2	1	0,08	9,02	9,44	0,42	12,84	13,49	150	0,54	1,00	0,02	1,22
D3	D3.1	37	0,69	18,03	13,92	4,11	60,07	63,07	150	1,05	1,00	5,24	1,22
	D2	24	0,31	18,03	9,44	8,59	76,81	80,65	150	0,70	1,00	1,50	1,22
D2	D1	13	0,39	9,44	14,04	4,61	63,90	67,10	150	0,84	1,00	1,93	1,22
D1	D1.1	30	0,56	14,04	9,13	4,92	46,69	49,03	150	0,89	1,00	2,77	1,22
	to "F"	0,000	1,25										
F4	F4.1	18	0,34	17,02	14,03	3,00	24,60	25,83	150	0,71	1,00	0,57	1,22
1	· ··-		-,	=: ,	= :,==	-,	= :,	,		-,· -	_,	-,	-,

	F3	6	0,76	17,02	10,51	6,52	50,30	52,82	150	0,96	1,00	5,27	1,22
F3	F2	3	1,32	10,51	9,67	0,83	15,60	16,38	150	1,41	1,00	4,48	1,22
F2	F2.1	46	0,86	9,67	2,03	7,65	144,04	151,24	150	1,20	1,25	6,35	1,54
	F1	21	0,46	9,67	9,02	0,65	53,37	56,04	150	1,28	1,00	2,17	1,22
F1	Н3	27	0,38	9,02	2,98	6,04	138,19	145,09	150	0,91	1,00	3,91	1,22
Circui	to "G"	0,000	1,20										
G3	G3.1	15	0,28	36,00	27,04	8,95	42,82	44,96	150	0,59	1,00	0,70	1,22
	G2	14	1,39	36,00	10,03	25,97	140,34	147,36	150	1,12	1,00	44,71	1,22
G2	H1	10	0,39	10,03	9,03	1,00	25,44	26,71	150	0,95	1,00	0,77	1,22
	G1	9	1,00	10,03	10,99	0,96	44,89	47,13	150	1,54	1,00	7,79	1,22
G1	G1.1	24	0,45	10,99	14,04	3,05	24,26	25,48	150	0,79	1,00	0,95	1,22
	F3	4	0,55	10,99	10,51	0,49	19,02	19,97	150	1,18	1,00	1,10	1,22
Circui	to "H"	-0,001	0,73										
H1	H1.1	14	0,26	9,03	3,03	6,00	121,99	128,09	150	0,78	1,00	1,76	1,22
	H2	5	0,13	9,03	0,01	9,02	218,08	228,98	150	0,61	1,00	0,84	1,22
Н3	H3.1	12	0,22	2,98	2,15	0,84	10,51	11,04	150	0,66	1,00	0,11	1,22
	H2	1	0,15	2,98	0,01	2,98	45,49	47,77	150	0,60	1,00	0,24	1,22
H2	H2.1	15	0,28	0,01	0,02	0,02	5,57	5,85	150	1,43	1,00	0,09	1,22
		931	0,767										

TOTAL 4137,91

MÉTODO DE CROSS EN EL CIRCUITO ABASTECIDO POR EL TANQUE PRINCIPAL

						METOD	O DE CRC	SS EN EL	CIRCUITC) ABASTE	CIDO POF	R EL TANG	QUE PRIN	CIPAL							
	imo 4	ø	Diámetro (pulg)	Longitud (m)	C PVC	Caudal (I/s)	Hf 1 (m)	Hf 1/Q	Δ1	Q1 Q+Δ1	Hf 2 (m)	Hf 2 /Q1	Δ2	Q2 Q1+Δ2	Hf 3 (m)	Hf 3/Q2	Δ3	Q3 Q2+Δ3	Hf 4	Cota Piezometr	Presión de servicio
A1	A2	2,50	2,66	29,90	150	-5,73	-1,06	0,18	0,40	-5,33	-0,92	0,17	-0,03	-5,36	-0,93	0,17	-0,02	-5,38	-0,94	68,88	15,88
A2	А3	2,50	2,66	23,45	150	-5,45	-0,75	0,14	0,40	-5,05	-0,65	0,13	-0,03	-5,08	-0,66	0,13	-0,02	-5,10	-0,67	69,55	23,46
А3	A4	2,50	2,66	81,05	150	-5,02	-2,24	0,45	0,40	-4,62	-1,92	0,42	-0,03	-4,65	-1,94	0,42	-0,02	-4,67	-1,96	71,51	33,57
A4	A5	3,00	3,24	71,84	150	-3,35	-0,36	0,11	-0,03	-3,38	-0,37	0,11	-0,12	-3,50	-0,39	0,11	-0,03	-3,53	-0,40	71,91	47,87
A5	A6	3,00	3,24	54,79	150	-2,92	-0,21	0,07	-0,03	-2,95	-0,22	0,07	-0,12	-3,07	-0,23	0,08	-0,03	-3,10	-0,24	72,14	49,06
A6	A7	2,00	2,20	10,94	150	-2,47	-0,21	0,08	-0,03	-2,50	-0,21	0,08	-0,12	-2,62	-0,23	0,09	-0,03	-2,65	-0,24	72,38	48,91
A7	A8	2,00	2,20	31,48	150	-0,96	-0,10	0,11	0,21	-0,75	-0,06	0,09	-0,03	-0,78	-0,07	0,09	-0,02	-0,80	-0,07	72,45	39,57
A8	A9	2,00	2,20	42,98	150	-0,71	-0,08	0,11	0,21	-0,50	-0,04	0,08	-0,03	-0,54	-0,05	0,09	-0,02	-0,56	-0,05	72,50	38,82
A9	A10	2,00	2,20	31,28	150	1,95	0,38	0,20	0,87	2,81	0,75	0,27	0,11	2,92	0,81	0,28	0,03	2,95	0,82	71,68	38,00
A10	A11	2,00	2,20	23,62	150	2,57	0,48	0,19	0,87	3,43	0,82	0,24	0,11	3,54	0,87	0,24	0,03	3,57	0,88	70,80	27,21
A11	A12	2,00	2,20	11,26	150	5,13	0,82	0,16	0,40	5,53	0,95	0,17	-0,03	5,50	0,94	0,17	-0,02	5,48	0,93	69,87	20,60
A12	A1	2,50	2,66	50,08	150	5,73	1,77	0,31	0,40	6,13	2,00	0,33	-0,03	6,10	1,99	0,33	-0,02	6,08	1,97	67,94	10,00
			SUMATO	ORIA			-1,56	2,10	0,40		0,12	2,16	-0,03		0,08	2,19	-0,02				
Tra	mo	ø	Diámetro	Longitud	С	Caudal	Hf 1	Hf 1/Q	Δ1	Q1	Hf 2	Hf 2	Δ2	Q2	Hf 3	Hf	Δ3	Q3	Hf 4	Cota	Presión de

Tra	mo 3	ø	Diámetro (pulg)	Longitud (m)	C PVC	Caudal (I/s)	Hf 1 (m)	Hf 1/Q	Δ1	Q1 Q+Δ1	Hf 2 (m)	Hf 2 /Q1	Δ2	Q2 Q1+Δ2	Hf 3 (m)	Hf 3/Q2	Δ3	Q3 Q2+Δ3	Hf 4	Cota Piezometr	Presión de servicio
A11	B1	1,00	1,22	67,84	150	2,57	24,40	9,51	-0,46	2,10	16,88	8,03	-0,14	1,96	14,86	7,57	-0,05	1,91	14,15	56,65	11,71
B1	В2	4,00	4,17	60,56	150	2,16	0,04	0,02	-0,46	1,69	0,03	0,01	-0,14	1,55	0,02	0,01	-0,05	1,50	0,02	56,63	11,66
B2	В3	1,25	1,54	36,28	150	1,58	1,70	1,08	-0,46	1,11	0,89	0,80	-0,14	0,97	0,70	0,72	-0,05	0,92	0,63	56,00	12,97
В3	В4	1,00	1,22	13,00	150	1,22	1,18	0,97	-0,46	0,76	0,49	0,64	-0,14	0,62	0,33	0,54	-0,05	0,57	0,28	55,72	14,73
B4	B5	1,00	1,22	54,29	150	0,42	0,69	1,63	-0,40	0,02	0,00	0,10	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	55,72	26,80
B5	В6	1,00	1,22	56,54	150	0,16	0,12	0,74	-0,40	-0,25	-0,27	1,08	-0,02	-0,26	-0,30	1,14	-0,01	-0,27	-0,32	56,04	25,52
В6	В7	1,00	1,22	15,06	150	-0,73	-0,53	0,72	-0,15	-0,87	-0,74	0,85	-0,03	-0,91	-0,79	0,87	0,01	-0,90	-0,78	56,82	26,30
В7	В8	1,00	1,22	14,50	150	-1,06	-1,02	0,96	-0,15	-1,21	-1,30	1,07	-0,03	-1,24	-1,37	1,10	0,01	-1,24	-1,35	58,18	28,60
В8	В9	1,00	1,22	25,15	150	-1,31	-2,60	1,99	-0,15	-1,45	-3,16	2,18	-0,03	-1,49	-3,30	2,22	0,01	-1,48	-3,27	61,45	34,44
В9	B10	1,00	1,22	25,15	150	-1,66	-4,05	2,44	-0,15	-1,81	-4,74	2,62	-0,03	-1,84	-4,90	2,66	0,01	-1,84	-4,87	66,32	41,64
B10	A9	2,00	2,20	53,34	150	-2,66	-1,16	0,43	-0,66	-3,32	-1,74	0,52	-0,14	-3,46	-1,88	0,54	-0,05	-3,51	-1,93	68,24	46,75
A9	A10	2,00	2,20	31,28	150	-1,95	-0,38	0,20	-0,87	-2,81	-0,75	0,27	-0,11	-2,92	-0,81	0,28	-0,03	-2,95	-0,82	69,07	35,38
A10	A11	2,00	2,20	23,62	150	-2,57	-0,48	0,19	-0,87	-3,43	-0,82	0,24	-0,11	-3,54	-0,87	0,24	-0,03	-3,57	-0,88	70,80	27,21
			SUMATO	DRIA			17,91	20,88	-0,46		4,77	18,41	-0,14		1,69	17,90	-0,05				

(imo C	ø	Diámetro (pulg)	Longitud (m)	C PVC	Caudal (l/s)	Hf 1 (m)	Hf 1/Q	Δ1	Q1 Q+Δ1	Hf 2 (m)	Hf 2 /Q1	Δ2	Q2 Q1+Δ2	Hf 3 (m)	Hf 3/Q2	Δ3	Q3 Q2+Δ3	Hf 4
В4	C1	1,00	1,22	42,15	150	0,80	1,75	2,19	-0,06	0,74	1,52	2,05	-0,12	0,62	1,08	1,76	-0,04	0,58	1,75
C1	C2	1,00	1,22	199,29	150	0,56	4,24	7,62	-0,06	0,50	3,45	6,93	-0,12	0,37	2,02	5,42	-0,04	0,33	4,24
C2	C3	1,00	1,22	73,33	150	0,30	0,48	1,63	-0,06	0,24	0,32	1,35	-0,12	0,11	0,08	0,71	-0,04	0,07	0,48

Cota Piezometr	Presión de servicio
53,96	13,89
49,72	19,67
49,24	27,22

С3	C4	1,00	1,22	53,56	150	0,01	0,00	0,09	-0,06	-0,04	-0,01	0,24	-0,12	-0,17	-0,13	0,74	-0,04	-0,21	0,00	49,23	34,21
C4	C5	1,00	1,22	44,61	150	-0,28	-0,27	0,96	-0,06	-0,34	-0,39	1,13	-0,12	-0,47	-0,69	1,47	-0,04	-0,51	-0,27	49,51	34,49
C5	C6	1,00	1,22	49,44	150	-0,46	-0,73	1,60	0,26	-0,20	-0,16	0,79	-0,02	-0,22	-0,18	0,85	0,07	-0,15	-0,73	50,24	33,31
C6	В6	1,00	1,22	50,86	150	-0,89	-2,56	2,89	0,26	-0,63	-1,35	2,16	-0,02	-0,65	-1,43	2,21	0,07	-0,58	-2,56	52,80	28,69
В6	B5	1,00	1,22	56,54	150	-0,16	-0,12	0,74	0,40	0,25	0,27	1,08	0,02	0,26	0,30	1,14	0,01	0,27	-0,12	52,91	22,39
B5	В4	1,00	1,22	54,29	150	-0,42	-0,69	1,63	0,40	-0,02	0,00	0,10	0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	-0,69	55,72	26,80
			SUMATO	RIA			2,12	19,36	-0,06		3,64	15,83	-0,12		1,06	14,30	-0,04				
										•				-				_			
Tra	mo	ø	Diámetro	Longitud	С	Caudal	Hf 1	Hf 1/Q	Δ1	Q1	Hf 2	Hf 2	Δ2	Q2	Hf 3	Hf	Δ3	Q3	Hf 4	Cota	Presión de
)	Ø	(pulg)	(m)	PVC	(l/s)	(m)	HI 1/Q	Δ1	Q+Δ1	(m)	/Q1	ΔΖ	Q1+Δ2	(m)	3/Q2	Δ3	Q2+Δ3	П1 4	Piezometr	servicio
B10	В9	1,00	1,22	25,15	150	1,66	4,05	2,44	0,15	1,81	4,74	2,62	0,03	1,84	4,90	2,66	-0,01	1,84	4,05	47,49	22,81
В9	В8	1,00	1,22	25,15	150	1,31	2,60	1,99	0,15	1,45	3,16	2,18	0,03	1,49	3,30	2,22	-0,01	1,48	2,60	44,89	17,88
В8	В7	1,00	1,22	14,50	150	1,06	1,02	0,96	0,15	1,21	1,30	1,07	0,03	1,24	1,37	1,10	-0,01	1,24	1,02	43,86	14,29
В7	В6	1,00	1,22	15,06	150	0,73	0,53	0,72	0,15	0,87	0,74	0,85	0,03	0,91	0,79	0,87	-0,01	0,90	0,53	43,34	12,82
В6	C6	1,00	1,22	50,86	150	0,89	2,56	2,89	-0,26	0,63	1,35	2,16	0,02	0,65	1,43	2,21	-0,02	0,63	2,56	50,24	26,13
C6	C5	1,00	1,22	49,44	150	0,46	0,73	1,60	-0,26	0,20	0,16	0,79	0,02	0,22	0,18	0,85	-0,02	0,20	0,73	49,51	32,58
C5	D1	1,00	1,22	64,40	150	0,17	0,16	0,91	-0,32	-0,15	-0,11	0,79	-0,11	-0,25	-0,32	1,26	-0,06	-0,31	0,16	49,35	35,31
D1	D2	1,00	1,22	67,10	150	-0,39	-0,74	1,89	-0,32	-0,71	-2,22	3,14	-0,11	-0,81	-2,88	3,54	-0,06	-0,87	-0,74	50,09	36,05
D2	D3	1,00	1,22	80,65	150	-0,31	-0,57	1,86	-0,51	-0,82	-3,49	4,27	-0,11	-0,93	-4,42	4,76	-0,05	-0,98	-0,57	50,67	41,23
D3	B10	1,00	1,22	13,89	150	-1,00	-0,87	0,87	-0,51	-1,51	-1,87	1,24	-0,11	-1,62	-2,13	1,32	-0,05	-1,67	-0,87	51,54	33,51
			SUMATO	DRIA			9,46	16,13	-0,32		3,77	19,09	-0,11		2,23	20,77	-0,06				
		1 1						1		T		T		T		T	Т				T
Tra		ø	Diámetro	Longitud	C	Caudal	Hf 1	Hf 1/Q	Δ1	Q1	Hf 2	Hf 2	Δ2	Q2	Hf 3	Hf	Δ3	Q3	Hf 4	Cota	Presión de
F	-		(pulg)	(m)	PVC	(l/s)	(m)			Q+Δ1	(m)	/Q1		Q1+Δ2	(m)	3/Q2		Q2+Δ3		Piezometr	servicio
A7	A8	2,00	2,20	31,48	150	0,96	0,10	0,11	-0,21	0,75	0,06	0,09	0,03	0,78	0,07	0,09	0,02	0,80	0,10	56,76	23,89
A8	A9	2,00	2,20	42,98	150	0,71	0,08	0,11	-0,21	0,50	0,04	0,08	0,03	0,54	0,05	0,09	0,02	0,56	0,08	56,68	33,69
A9	B10	2,00	2,20	53,34	150	2,66	1,16	0,43	0,66	3,32	1,74	0,52	0,14	3,46	1,88	0,54	0,14	3,60	1,16	55,53	21,49
B10	D3	1,00	1,22	13,89	150	1,00	0,87	0,87	0,51	1,51	1,87	1,24	0,11	1,62	2,13	1,32	0,05	1,67	0,87	50,67	32,64
D3	D2	1,00	1,22	80,65	150	0,31	0,57	1,86	0,51	0,82	3,49	4,27	0,11	0,93	4,42	4,76	0,05	0,98	0,57	50,09	40,66
D2	F1	1,00	1,22	13,49	150	-0,08	-0,01	0,10	0,19	0,11	0,01	0,13	0,00	0,11	0,02	0,13	0,00	0,11	-0,01	50,10	40,66
F1	F2	1,00	1,22	56,04	150	-0,46	-0,83	1,81	0,45	-0,01	0,00	0,08	-0,08	-0,09	-0,04	0,47	-0,02	-0,11	-0,83	50,93	41,91
F2	F3	1,00	1,22	16,38	150	-1,32	-1,72	1,30	0,45	-0,87	-0,80	0,92	-0,08	-0,95	-0,95	0,99	-0,02	-0,97	-1,72	52,64	42,97
F3	F4	1,00	1,22	52,82	150	-0,76	-2,02	2,64	-0,24	-1,00	-3,35	3,33	-0,09	-1,09	-3,91	3,58	-0,01	-1,10	-2,02	54,66	44,16
F4	A7	1,00	1,22	29,39	150	-1,10	-2,21	2,00	-0,24	-1,34	-3,18	2,37	-0,09	-1,43	-3,57	2,50	-0,01	-1,44	-2,21	56,87	39,84
			SUMATO	JKIA			-3,99	11,26	0,19		-0,12	13,04	0,00	J	0,09	14,48	0,00	_			
			D:4	1 1		Ca. 1.1	116.4			01	116.5	nt o			116.5			02		C	Dunai/l.
Tra		ø	Diámetro		C PVC	Caudal	Hf 1	Hf 1/Q	Δ1	Q1 Q+Δ1	Hf 2	Hf 2	Δ2	Q2 Q1+Δ2	Hf 3	Hf 3/Q2	Δ3	Q3 Q2+Δ3	Hf 4	Cota	Presión de servicio
		1.00	(pulg)	(m)		(l/s)	(m)	1.4	0.4		(m)	/Q1	0.1		(m)		0.0		2.2	Piezometr 49,99	14,00
A4	G3	1,00	1,22	14,39	150	-1,67	-2,3	1,4	0,4	-1,2	-1,3	1,1	0,1	-1,1	-1,2	1,0	0,0	-1,1	-2,3	43,33	14,00

G3	G2 1,0	1,22	147,36	150	-1,39	-17,1	12,3	0,4	-1,0	-8,6	9,0	0,1	-0,9	-7,1	8,2	0,0	-0,9	-17,1	67,11	57,07
G2	G1 1,0	1,22	47,13	150	-1,00	-3,0	3,0	0,7	-0,3	-0,4	1,1	0,0	-0,3	-0,3	1,1	0,0	-0,3	-3,0	70,09	59,09
G1	F3 1,0	1,22	19,97	150	-0,55	-0,4	0,8	0,7	0,1	0,0	0,2	0,0	0,1	0,0	0,2	0,0	0,1	-0,4	52,64	42,14
F3	F4 1,0	1,22	52,82	150	0,76	2,0	2,6	0,2	1,0	3,3	3,3	0,1	1,1	3,9	3,6	0,0	1,1	2,0	50,63	40,12
F4	A7 1,0	1,22	29,39	150	1,10	2,2	2,0	0,2	1,3	3,2	2,4	0,1	1,4	3,6	2,5	0,0	1,4	2,2	48,42	31,40
A7	A6 2,0	2,20	10,94	150	2,47	0,2	0,1	0,0	2,5	0,2	0,1	0,1	2,6	0,2	0,1	0,0	2,7	0,2	48,22	24,75
A6	A5 3,0	3,24	54,79	150	2,92	0,2	0,1	0,0	2,9	0,2	0,1	0,1	3,1	0,2	0,1	0,0	3,1	0,2	48,00	24,92
A5	A4 3,0	3,24	71,84	150	3,35	0,4	0,1	0,0	3,4	0,4	0,1	0,1	3,5	0,4	0,1	0,0	3,5	0,4	47,65	23,61
		SUMAT	ORIA			-17,9	22,3	0,4		-3,0	17,4	0,1		-0,3	16,9	0,0				
			311,061						-				-				_			
1	· I		1	1					1	1	1	1	1	1	1		1		1	1

	mo H	ø	Diámetro (pulg)	Longitud (m)	C PVC	Caudal (I/s)	Hf 1 (m)	Hf 1/Q	Δ1	Q1 Q+Δ1	Hf 2 (m)	Hf 2 /Q1	Δ2	Q2 Q1+Δ2	Hf 3 (m)	Hf 3/Q2	Δ3	Q3 Q2+Δ3	Hf 4
G2	H1	1,00	1,22	26,71	150	-0,39	-0,29	0,75	-0,25	-0,64	-0,75	1,16	0,09	-0,56	-0,57	1,02	0,01	-0,54	-0,29
H1	H2	1,00	1,22	228,98	150	-0,13	-0,32	2,51	-0,25	-0,38	-2,44	6,37	0,09	-0,29	-1,50	5,10	0,01	-0,28	-0,32
H2	Н3	1,00	1,22	47,77	150	0,15	0,09	0,60	-0,25	-0,10	-0,04	0,43	0,09	-0,02	0,00	0,08	0,01	0,00	0,09
Н3	F1	1,00	1,22	145,09	150	0,38	1,49	3,97	-0,25	0,12	0,19	1,52	0,09	0,21	0,51	2,42	0,01	0,22	1,49
F1	F2	1,00	1,22	56,04	150	0,46	0,83	1,81	-0,45	0,01	0,00	0,08	0,08	0,09	0,04	0,47	0,02	0,11	0,83
F2	F3	1,00	1,22	16,38	150	1,32	1,72	1,30	-0,45	0,87	0,80	0,92	0,08	0,95	0,95	0,99	0,02	0,97	1,72
F3	G1	1,00	1,22	19,97	150	0,55	0,42	0,76	-0,69	-0,13	-0,03	0,23	0,00	-0,14	-0,03	0,23	0,00	-0,13	0,42
G1	G2	1,00	1,22	47,13	150	1,00	2,98	2,97	-0,69	0,32	0,35	1,11	0,00	0,31	0,34	1,10	0,00	0,32	2,98
			SUMATO	DRIA			6,92	14,69	-0,25		-1,92	11,81	0,09		-0,27	11,42	0,01		

Cota	Presión de
Piezometr	servicio
44,45	35,42
44,77	44,76
44,68	44,67
50,10	47,12
49,27	40,25
47,55	37,88
47,13	36,63
44,15	33,16

CIRCUITO ABASTECIDO POR EL TANQUE VISTA HERMOSA

				1		DO FOIL	LEIANQ	UE VISTA F	I LIVIVI				
TRAN	MO	No.	Q	COTA TI		Dif.	Long.	Longitud		Diáme		Hf	
		Casas	(l/s)	(n	n)	Cotas	(m)	*5%	С	utilizar	(pulg)	ø	ø Interno
E	P.O.		() - /	Inicial	Final		, ,	(m)		d	Ø	,	
Circuit	o "P"	0,00											
JO	J1		1,46	117,13	102,15	14,98	108,70	114,13	150	1,21	1,00	37,53	1,22
J1	J1.1	7,00	0,13	102,15	118,10	15,95	35,69	37,47	150	0,38	1,00	0,14	1,22
	J2		1,32	102,15	89,08	13,07	28,17	29,58	150	0,91	0,75	33,14	0,95
J2	J2.1	16,00	0,30	89,08	77,95	11,14	47,02	49,37	150	0,59	1,00	0,88	1,22
	J3		0,50	89,08	59,31	29,78	124,06	130,27	150	0,72	0,75	24,11	0,95
	J4		0,52	89,08	43,84	45,25	108,20	113,61	150	0,65	0,75	22,89	0,95
J4	4,1	9,00	0,17	43,84	34,10	9,74	23,12	24,28	150	0,42	1,00	0,15	1,22
	K1		0,61	43,84	42,82	1,02	33,70	35,38	150	1,19	0,75	9,48	0,95
J0	К3		1,46	117,13	61,53	55,60	139,30	146,27	150	0,97	1,00	48,10	1,22
К3	K4		0,73	61,53	57,91	3,62	21,13	22,18	152	0,88	0,75	8,02	0,95
	K2		0,73	61,53	45,01	16,52	78,50	82,43	151	0,85	0,75	30,15	0,95
K2	K2.1	12,00	0,23	45,01	39,01	5,99	15,29	16,06	150	0,48	1,00	0,17	1,22
	K1		0,50	45,01	42,82	2,19	19,70	20,69	151	0,84	0,75	3,82	0,95
K1	K1.1	14,00	0,26	42,82	51,87	9,04	27,46	28,83	150	0,53	1,00	0,40	1,22
	K10		0,85	42,82	32,16	10,66	32,14	33,74	150	0,82	0,75	16,68	0,95
Circuit	:o "J"	0,00	1,09										
J3	J3.1	13,00	0,24	59,31	64,78	5,48	32,67	34,30	150	0,59	1,00	0,41	1,22
	J4		0,26	59,31	43,84	15,47	108,94	114,38	150	0,62	0,75	6,14	0,97
Circuit	o "K"	0,00	0,24										
K4	K4.1	10,00	0,19	57,91	66,90	8,99	34,48	36,20	150	0,49	1,00	0,27	1,22
	K5		0,54	57,91	43,97	13,94	67,82	71,21	150	0,76	0,75	15,19	0,95
K5	L1		0,27	43,97	42,05	1,92	41,28	43,34	150	0,80	0,75	2,56	0,95
	К6		0,27	43,97	29,17	14,79	62,86	66,00	150	0,57	0,75	3,90	0,95
К6	K6.1	10,00	0,19	29,17	24,09	5,08	59,12	62,08	150	0,61	1,00	0,46	1,22
	K7		0,08	29,17	20,71	8,46	30,52	32,05	151	0,35	0,75	0,21	0,95
K10	N2		0,28	32,16	25,03	7,12	25,06	26,32	150	0,56	0,75	1,70	0,95
	К9		0,57	32,16	28,03	4,13	21,03	22,08	150	0,78	0,75	5,16	0,95
К9	M1		0,28	28,03	20,50	7,52	38,70	40,63	150	0,60	0,75	2,63	0,95
	К8		0,28	28,03	27,95	0,08	50,95	53,50	150	1,63	0,75	3,47	0,95
К8	K8.1	10,00	0,19	27,95	19,01	8,94	20,88	21,92	150	0,44	1,00	0,16	1,22
	K7		0,10	27,95	20,71	7,23	71,54	75,11	150	0,46	0,75	0,66	0,95
K7	L3		0,18	20,71	19,57	1,15	11,48	12,05	150	0,58	0,75	0,33	0,95

		_											
Circu	ito "L"	0,00	0,56										
L1	L1.1	10,00	0,19	42,05	34,55	7,50	30,87	32,41	150	0,49	1,00	0,24	1,22
	L2		0,08	42,05	11,80	30,25	234,07	245,77	150	0,41	0,75	1,62	0,95
L2	L2.1	11,00	0,21	11,80	9,01	2,79	41,23	43,29	150	0,67	1,00	0,38	1,22
L3	L2		0,12	19,57	11,80	7,77	46,18	48,48	150	0,45	0,75	0,68	0,95
Circui	to "M"	0,00	0,39										
M1	M1.1	13,00	0,24	20,50	22,93	2,43	19,79	20,78	150	0,63	1,00	0,25	1,22
	M2		0,04	20,50	13,08	7,43	20,25	21,27	150	0,25	0,75	0,04	0,95
L3	M2		0,05	19,57	13,08	6,49	85,27	89,53	150	0,39	0,75	0,27	0,95
M2	N1		0,09	13,08	13,02	0,06	12,82	13,46	151	0,85	0,75	0,11	0,95
Circui	ito "N"	0,00	0,24										
N2	N2.1	10,00	0,19	25,03	26,10	1,07	29,00	30,45	150	0,73	1,00	0,23	1,22
	N1		0,10	25,03	13,02	12,02	90,12	94,63	150	0,43	0,75	0,83	0,95
N1	N1.1	10,00	0,19	13,02	13,00	0,02	30,97	32,52	150	1,73	1,50	0,03	1,76
		155,00	0,38										

TOTAL 2268,05

MÉTODO DE CROSS EN EL CIRCUITO ABASTECIDO POR EL TANQUE VISTA HERMOSA Presión Diámetro Longitud C Caudal Hf 1 Hf 2 Hf 3 Q3 Hf 4 Q4 Hf.5 Q5 Hf 6 Q1 Q2 06 07 Hf 8 Cota Hf 1/Q Hf 3/Q2 Hf 4/Q3 Hf 5/Q4 Hf 6/Q5 Hf 7/Q6 Δ1 Hf 2 /Q1 Δ2 Δ3 Δ4 Δ5 Δ7 (pulg) (m) PVC (I/s) (m) (Q+Δ1) (m) (Q1+\(\Delta\)2) (m) (Q2+Δ3) (m) (O3+A4) (m) (Q4+Δ5) (m) (Q5+Δ6) (m) (Q6+A7) (m) Piezometi servicio 1,22 114,13 150 1,46 21,92 15,07 -0,08 1,38 20,56 14,91 -0,04 1,34 19,81 19,81 14,84 -0,02 1,31 19,44 14,80 -0,01 1,30 19,22 14,78 -0,01 1,29 19,11 14,77 0,00 1,29 19,04 14,77 0,00 1,29 19,01 108.12 10.97 J1 J2 0,75 0,95 29,58 150 1,32 11,77 8,89 -0,08 1,25 10,69 8,57 -0,04 1,20 10,10 8,39 -0,02 1,18 9,81 8,30 -0,01 1,17 9,64 8,24 -0,01 1,16 9,55 8,22 0,00 1,16 9,49 8,20 0,00 1,16 9,47 98.65 10.57 0,95 | 113,61 | 150 | 0,52 | 9,90 | 18,91 | -0,04 | 0,48 | 8,82 | 18,40 | -0,01 | 0,47 | 8,55 | 18,28 | 0,00 | 0,46 | 8,46 | 18,24 | 0,00 | 0,46 | 8,38 | 18,21 | 0,00 | 0,46 | 8,35 | 18,20 | 0,00 | 0,46 | 8,32 | 18,18 | 0,00 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 0,46 | 46,49 90,33 J4 K1 0,75 0,95 35,38 150 0,61 6,69 10,95 -0,08 0,53 6,04 11,30 -0,04 0,49 5,70 11,61 -0,02 0,47 5,54 11,82 -0,01 0,46 5,45 11,95 -0,01 0,45 5,40 12,03 0,00 0,44 5,37 12,08 0,00 0,44 5,36 84.97 42.15 K1 K2 0,75 0,95 20,69 150 -0,50 -3,73 7,42 0,01 -0,50 -3,73 7,42 0,01 -0,49 -3,69 7,47 -0,02 -0,52 -3,79 7,34 0,00 -0,52 -3,81 7,32 -0,01 -0,53 -3,84 7,28 0,00 -0,53 -3,84 7,28 0,00 -0,53 -3,86 7,26 0,00 -0,53 -3,85 0 88.82 43.81 K2 K3 0,75 0,95 82,43 150 -0,73 -14,83 20,39 0,01 -0,72 -14,64 20,35 -0,02 -0,74 -15,18 20,47 0,00 -0,75 -15,28 20,49 -0,01 -0,75 -15,46 20,54 0,00 -0,75 -15,46 20,54 0,00 -0,76 -15,56 20,56 0,00 -0,75 -15,51 104,33 42,80 1,22 146,27 150 -1,46 -18,41 12,65 -0,08 -1,53 -20,24 13,22 -0,04 -1,57 -21,31 13,53 -0,02 -1,60 -21,87 13,69 -0,01 -1,61 -22,20 13,79 -0,01 -1,62 -22,37 13,84 0,00 -1,62 -22,48 13,87 0,00 -1,62 -22,53 K3 J0 1,00 127.13 10.00 13,31 94,28 -0,08 7,54 94,21 -0,04 3,89 94,46 -0,02 2,29 94,66 -0,01 1,18 94,79 -0,01 0,74 94,87 0,00 Presión Tramo Diámetro Longitud C Caudal Hf1 Hf 2 Q3 Hf5 Hf 6 Q7 Hf 8 Cota Q2 Hf 4 Hf 4/Q3 Δ4 Hf 1/Q Δ1 Hf 3/Q2 Δ3 Hf 5/Q4 Δ5 Hf 2 /Q1 Δ2 Hf 6/Q5 Δ6 Hf 7/Q6 Δ7 (m) PVC (1/s)(O+A1) (O1+A2) (m) (O2+A3) (O3+A4) (O4+A5) (m) (O5+A6) (m) (pulg) (m) (m) (O6+A7) (m) (m) Piezometi servicio 5,86 13,43 -0,02 0,42 5,41 12,95 -0,01 0,41 5,19 12,70 -0,01 0,40 5,06 J2 J3 0,75 0.95 | 130.27 | 150 | 0.50 7,55 | 15,09 | -0,03 | 0,47 | 6,67 | 14,26 | -0,03 | 0,44 12.56 0.00 0.40 4.99 12.48 0.00 0.40 4.95 90.97 31.66 1,74 6,78 -0,03 0,22 1,35 6,05 -0,03 0,19 1,02 5,31 -0,02 0,17 0,85 4,88 -0,01 0,16 0,76 4,65 -0,01 0,16 0,72 4,52 0,00 0,16 0,69 4,45 0,00 0,15 0.97 114.38 150 0.26 90.33 46.49

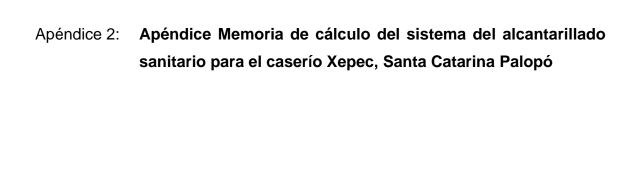
 J4
 J2
 0,75
 0,95
 113,61
 150
 -0,52
 -7,16
 13,69
 0,04
 -0,48
 -6,09
 12,70
 0,01
 -0,46
 -5,65
 12,27
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00
 -0,46
 -5,59
 12,21
 0,00 11.84 2,12 35,56 -0,03 1,94 33,01 -0,03 1,06 31,19 -0,02 0,53 30,18 -0,01 0,30 29,62 -0,01 0,15 29,32 0,00 Presión Diámetro Longitud C Caudal Hf 1 Tramo Q1 Hf 2 Q2 Q3 Q4 Hf 5 Q5 Hf 6 Hf 8 Cota Hf 1/Q Hf 2 /Q1 Δ2 Hf 3/Q2 Δ3 Hf 4 Hf 4/Q3 Δ4 Hf 5/Q4 Δ5 Hf 6/Q5 Δ6 Hf 7/Q6 Δ1 Δ7 (m) PVC (I/s) (Q+Δ1) (m) (Q1+A2) (m) (Q2+A3) (m) (Q4+Δ5) (m) (Q5+A6) (m) (Q6+A7) (m) Piezometi servicio -2,57 3,53 -0,08 -0,81 -3,15 3,88 -0,02 -0,83 -3,30 3,97 -0,02 -0,85 -3,44 4,04 -0,01 -0,86 -3,48 4,06 -0,01 -0,86 -3,53 K3 K4 0,75 0,95 22,18 150 -0,73 4,09 0,00 -0,86 -3,53 4,09 0,00 -0,87 -3,5674,46 16,55 71,21 150 -0,54 -4,99 9,24 -0,08 -0,62 -6,45 10,33 -0,02 -0,65 -6,84 | 10,61 | -0,02 | -0,66 | -7,19 | 10,84 | -0,01 | -0,67 | -7,31 | 10,92 | -0,01 | -0,68 | -7,44 | 11,00 0,00 -0,68 -7,45 11,01 0,00 -0.68 81,98 38,01 K5 K6 0,75 0,95 66,00 150 -0,27 -1,95 7,22 -0,06 -0,33 -2,45 7,54 0,00 -0,32 -2,42 7,52 -0,01 -0,33 -2,52 7,59 0,00 -0,34 -2,57 7,62 0,00 -0,34 -2,55 7,61 0,00 -0,34 -2,59 55,39 84.56 K6 K7 0,75 0,95 22,18 150 -0,08 -0,11 1,38 -0,06 -0,14 -0,19 1,35 0,00 -0,13 -0,18 1,35 -0,01 -0,14 -0,20 1,36 0,00 -0,14 -0,20 1,36 0,00 -0,15 -0,20 1,37 0,00 -0,15 -0,20 1,37 0,00 -0,15 -0,21 84 77 64.06 0,95 75,11 150 0,10 0,30 3,10 -0,20 -0,10 -0,32 3,15 0,00 -0,10 -0,32 3,15 -0,02 -0,12 -0,41 3,36 0,01 -0,11 -0,34 3,19 -0,01 -0,12 -0,41 3,36 0,02 -0,10 -0,33 3,18 -0,02 -0,12 85,19 57.24 K8 K9 0,75 0,95 53,50 150 0,28 0,09 0,31 -0,20 0,09 0,31 -0,20 0,09 -0,88 -10,26 0,00 0,09 -0,88 -10,16 -0,02 0,07 -0,92 -13,83 0,01 0,08 -0,89 -10,88 -0,01 0,07 -0,92 -13,76 0,02 0,08 -0,88 -10,60 -0,02 0,06 -0,93 86.11 58.09 57.25 K10 K1 0,75 0,95 33,74 150 0,85 5,80 6,82 -0,08 0,77 4,88 6,37 -0,02 0,75 4,67 6,26 -0,02 0,73 4,48 6,17 -0,01 0,72 4,42 6,14 -0,01 0,71 4,36 6,10 0,00 0,71 4,35 6,10 0,00 0,71 4,32 84.97 42.15 3,73 7,42 -0,01 0,49 3,69 7,47 0,02 0,52 3,79 7,34 0,00 0,52 3,81 7,32 0,01 0,53 3,84 7,28 0,00 0,53 3,84 0.95 20,69 150 0,50 7,28 0,00 0,53 3.86 7.26 0.00 0.53 3.85 81.12 36,11 9,56 | 13,13 | -0,01 | 0,72 | 9,36 | 13,01 | 0,02 | 0,74 | 9,90 | 13,35 | 0,00 | 0,75 | 10,01 | 13,41 | 0,01 | 0,75 | 10,19 | 13,53 | 0,00 | 0,75 | 10,18 | 13,52 | 0,00 | 0,76 | 10,28 | 13,58 | 0,00 | 0,75 | 10,23 | K2 K3 0,75 0,95 82,43 150 0,73 10.37 70.89 7,48 47,97 -0,08 SUMATORIA 1,36 34,99 -0,02 1,17 34,60 -0,02 0,34 31,18 -0,01 0,43 33,99 -0,01 0,02 31,39 0,00 Presión Tramo Diámetro Longitud C Caudal Hf 1 Q1 Hf 2 Q2 Q3 Q4 Hf5 Q5 Hf 6 07 Hf8 Cota Hf 1/Q Δ1 Hf 2 /Q1 Δ2 Hf 3/Q2 Δ3 Hf 4 Hf 4/Q3 Δ4 Hf 5/Q4 Δ5 Hf 6/Q5 Δ6 Hf 7/Q6 Δ7 de (m) PVC (I/s) (Q+Δ1) (m) (O1+A2) (m) (O2+A3) (O3+A4) (m) (Q4+Δ5) (m) (Q5+Δ6) (m) (O6+A7) (pulg) (m) Piezometi servicio 0.95 43.34 150 -0.27 -0,80 2,97 -0,03 -0,30 -0,97 3,24 -0,02 -0,32 -1,12 3,46 -0,01 -0,33 -1,17 3,54 -0,01 -0,34 -1,21 3,59 0,00 -0,34 -1,22 3.61 0.00 -0.34 -1,24 3.63 0.00 K5 L1 0.75 -0.34 83.16 41.11 -1.240,95 | 245,77 | 150 | -0,08 | -0,51 | 6,15 | -0,03 | -0,11 | -0,89 | 7,95 | -0,02 | -0,14 -1,27 | 9,37 | -0,01 | -0,14 | -1,41 | 9,85 | -0,01 | -0,15 | -1,52 | 10,19 | 0,00 | -0,15 | -1,57 | 10,33 0,00 -0,15 -1,61 10,45 0,00 84,77 72,97 -0,15 L2 L3 0,75 0,95 48,48 150 0,12 0,21 1,72 -0,03 0,09 0,13 1,37 -0,02 0,07 0,08 1,07 -0,01 0,06 0,06 0,06 0,05 0,89 0,00 0,05 0,05 0,05 0,06 0,00 0,05 0,04 0,83 0,00 0,05 0,04 84.73 72,93 L3 K7 0,75 0,95 12,05 150 0,18 0,10 0,58 -0,14 0,00 0,01 0,01 0,01 0,03 0,00 0,14 -0,01 0,02 0,00 0,11 0,01 0,04 0,01 0,16 -0,01 0,03 0,00 0 0,12 0,01 0,04 0,01 0,17 -0,02 0,03 0,00 84.77 64,06 0,95 32,05 150 0,08 0,26 1,76 0,00 0,15 0,27 1,78 0,00 0,15 0,26 1,77 0,00 0,15 84,50 55,33 0.27 K6 K5 0,75 0,95 | 66,00 | 150 | 0,27 | 1,95 | 7,22 | 0,06 | 0,33 | 2,45 | 7,54 | 0,00 | 0,32 | 2,42 | 7,52 | 0,01 | 0,33 | 2,52 | 7,59 | 0,00 | 0,33 | 2,52 | 7,59 | 0,00 | 0,34 | 2,57 | 7,62 | 0,00 | 0,34 | 2,55 | 7,61 | 0,00 | 0,34 | 2,59 | 81.92 37.95 1,09 20,26 -0,03 0,97 21,98 -0,02 0,35 23,28 -0,01 0,26 23,81 -0,01 0,10 24,18 0,00 0,09 24,32 0,00 0,02 24,46 0,00 Presión Tramo Diámetro Longitud C Caudal Hf1 Q1 Hf 2 Q2 Hf 3 Q3 Q4 Hf5 Q5 Hf 6 Hf7 Q7 Hf8 Cota Hf 4 Hf 4/Q3 Δ4 Hf 1/Q Hf 3/Q2 Δ3 Hf 5/Q4 Δ5 Hf 6/Q5 Hf 7/Q6 Δ1 Hf 2 /Q1 Δ2 Δ6 Δ7 de (m) PVC (I/s) (Q1+\(\Delta\)2) (Q2+\(\Delta\)3) (Q5+Δ6) (m) (Q+Δ1) (m) (m) (Q3+Δ4) (m) (Q4+Δ5) (m) (Q6+A7) (pulg) (m) Piezometi servicio K9 K8 0,75 0.95 53,50 150 -0,28 -1,08 3,83 0,20 -0,09 -0,12 1,38 0,00 -0,09 -0,12 1,38 0,00 -0,09 -0,12 1,39 0,02 -0,07 -0,07 1,12 -0,01 -0,08 -0,11 1,33 0,01 -0,07 -0,08 1,12 -0,02 -0.08 -0.11 1.35 0.02 -0.06 -0.0784.89 56.94 75,11 150 -0,10 -0,21 2,14 0,20 0,10 0,23 2,25 0,00 0,10 0,23 2,24 0,02 0,12 0,32 2,60 -0,01 0,11 0,25 2,33 0,01 0,12 0,31 2,60 -0,02 0,10 0,24 2,30 0,02 0,12 84,56 63,85 K7 L3 0,75 0,95 12,05 150 -0,18 -0,10 0,58 0,14 -0,01 0,58 0,14 -0,04 -0,01 0,15 0,00 -0,03 0,00 0,14 0,01 -0,02 0,00 0,11 -0,01 -0,04 -0,01 0,16 0,01 -0,03 0,00 0,12 -0,01 -0,04 -0,01 0,17 0,02 -0,03 0,00 0 84.73 65.16 L3 M2 0,75 0,95 89,53 150 -0,05 -0,09 1,57 0,11 0,06 0,10 1,70 -0,02 0,04 0,04 1,15 0,00 0,04 0,05 1,19 -0,02 0,02 0,01 0,62 0,01 0,03 0,02 0,85 -0,02 0,01 0,00 0,35 0,01 0,02 0,02 84.71 71.63 0,95 21,27 150 0,04 0,01 0,29 0,03 0,07 0,03 0,46 -0,03 0,04 0,01 0,29 0,03 0,04 0,01 0,29 0,01 0,05 0,02 0,35 -0,02 0,03 0,01 0,24 0,01 0,05 0,02 0,33 -0,02 0,03 0,01 0,22 0,02 0,05 0,02 84.69 64.19 0,95 40,63 150 0,28 -0,17 -0,61 0,03 0,31 0,00 0,00 -0,03 0,28 -0,17 -0,60 0,01 0,29 -0,11 -0,37 -0,02 0,28 -0,21 -0,76 0,01 0,29 -0,13 -0,45 -0,02 0,27 56,79 M1 K9 0,75 -0,23 -0,83 0,02 0,29 -0,12 84,82 0,24 5,94 -0,02 -0,01 4,62 0,00 -0,06 3,93 0,01 -1,64 7,79 0,11 0,19 5,00 -0,02 0,14 4,57 -0,02 -0,10 3,57 0,01 Presión Diámetro Longitud C Caudal Hf5 Cota Hf 1/Q Δ1 Hf 2 /Q1 Δ2 Hf 3/Q2 Δ3 Hf 4 Hf 4/Q3 Δ4 Hf 5/Q4 Δ5 Hf 6/Q5 Δ6 Hf 7/Q6 Δ7 de (m) PVC (I/s) (m) (Q2+A3) (Q3+A4) (Q4+Δ5) (m) (pulg) (m) $(Q+\Delta 1)$ (m) (Q1+\(\Delta\)2) (m) (Q5+\(\Delta\)6) (m) (Q6+A7) (m) Piezometi servicio 0,95 26,32 150 0,28 0,53 1,88 0,08 0,37 0,86 2,34 0,01 0,37 0,90 2,39 -0,01 0,37 0,85 2,34 0,00 0,36 0,84 2,32 -0,01 0,36 0,81 K10 N2 0,75 2,29 0,00 0,36 0,82 2,29 0,00 0,35 0,80 84.70 59.67 0,95 94,63 150 0,10 0,26 | 2,69 | 0,08 | 0,18 | 0,82 | 4,58 | 0,01 | 0,19 | 0,89 | 4,76 | -0,01 | 0,18 | 0,81 | 4,56 | 0,00 | 0,18 0,79 4,50 -0,01 0,17 0,74 4,36 0,00 0,17 0,74 4,38 0,00 0,17 84.00 70.98 0.10 0.00 -0.02 0.00 0.10 0.00 -0.02 0.00 84.00 70.92 M2 M1 0,75 0,95 21,27 150 -0,04 -0,01 0,29 -0,03 -0,07 -0,03 0,46 0,03 -0,04 -0,01 0,29 -0,01 -0,05 -0,02 0,35 0,02 -0,03 -0,01 0,24 -0,01 -0,05 -0,02 0.33 0.02 -0.03 -0.01 0.22 -0.02 -0.05 -0.02 63.51 M1 K9 0,75 0,95 40,63 150 -0,28 -0,82 2,91 -0,03 -0,31 -1,00 3,17 0,03 -0,28 -0,82 2,91 -0,01 -0,29 -0,89 3,00 0,02 -0,28 -0,79 2,85 -0,01 -0,29 -0,87 2,97 0,02 -0,27 -0,77 2,82 -0,02 -0,29 -0,87 84.82 56.79 22,08 | 150 | -0,57 | -1,61 | 2,85 | 0,17 | -0,40 | -0,84 | 2,11 | 0,03 | -0,37 -0,73 1,98 0,01 -0,36 -0,70 1,94 0,00 -0,36 -0,69 1,93 0,00 -0,36 -0,69 1,93 0,00 -0,36 -0,68 1,92 0,00 -0,36 -0,69 -0.19 12.73 0.01 0,21 12,34 -0,01 0,15 11,91 -0,01

0.06 12.26 0.00

-0.02 11.98 0.00

0.10 11.73 0.00

-1.69 10.99 0.08

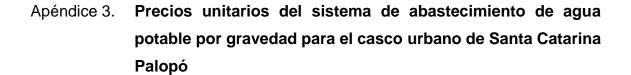


Fuente: elaboración propia, utilizando Microsoft Excel.

CÁLCULO HIDRAULICO DEL ALCANTARILLADO SANITARIO PARA CASERÍO XEPEC

i=	2,38		Periodo Dis	eño	21					- E							ARA CASER		Profundi	dad tub =			1,20					
		Cotas	terreno		S(%)	No. D	e casas	Hab.	Servir	Fact.	Harm		Qdiser	io (L/s)	Diam	S(%)	Secc.	Llena	V (r	n/s)	CIE	CIS =	Cot. I	nvert	NUEVA	Prof.	Ancho	
De PV	A PV	Inicio	Final	DH (m)	Terr	Local	Acum	Act	Fut	Act	Fut	Fqm	Act	Fut	(plg)	Tubo	vel (m/s)	Q (I/s)	Actual	Futuro	= Cota-1.20	CIE-0.04	Entrada	Salida	S%	Pozo	Zanja (m)	Exc (m3
1	2	500,00	499,37	27,27	2,31	10,00	10,00	80,00	132,00	4,27	4,21	0,003	1,02	1,67	6,00	3,31	2,29	41,75	0,96	1,12	498,80			498,80	0,03	1,20	0,62	36,40
2	3	499,37	496,13	23,82	13,60	2,00	12,00	96,00	158,00	4,25	4,18	0,003	1,22	1,98	6,00	5,60	2,98	54,32	1,22	1,42	498,17	497,86	497,90	496,26	0,06	3,11	0,62	32,09
3	4	496,13	495,73	10,34	3,87	1,00	13,00	104,00	171,00	4,24	4,17	0,003	1,32	2,14	6,00	3,87	2,47	45,14	1,10	1,27	494,93	494,89	494,93	494,89	0,04	1,24	0,62	8,08
4	5	495,73	496,24	28,38	-1,80	1,00	14,00	112,00	184,00	4,23	4,16	0,003	1,42	2,30	6,00	1,80	1,69	30,76	0,86	0,99	494,53	494,45	494,49	494,45	0,02	1,28	0,62	31,85
5	6	496,24	496,94	27,99	-2,50	2,00	16,00	128,00	210,00	4,21	4,14	0,003	1,62	2,61	6,00	2,50	1,99	36,29	1,00	1,15	495,04	493,90	493,94	493,90	0,03	2,34	0,62	53,10
6	7	496,94	497,22	54,39	-0,51	5,00	21,00	168,00	276,00	4,17	4,09	0,003	2,10	3,39	6,00	0,51	0,90	16,47	0,62	0,71	495,74	493,16	493,20	493,16	0,01	3,78	0,62	137,58
7	8	497,22	497,32	11,90	-0,84	5,00	26,00	208,00	341,00	4,14	4,05	0,003	2,58	4,15	6,00	0,84	1,15	21,04	0,78	0,90	496,02	492,84	492,88	492,84	0,01	4,38	0,62	33,20
8	9	497,32	490,90	40,45	15,87	4,00	30,00	240,00	394,00	4,12	4,03	0,003	2,97	4,76	6,00	7,87	3,53	64,38	1,79	2,07	496,12	492,70	492,74	492,70	0,08	4,62	0,62	120,86
9	10	490,90	483,63	38,18	19,04	4,00	34,00	272,00	446,00	4,10	4,00	0,003	3,34	5,35	6,00	9,04	3,78	69,00	1,95	2,24	489,70	489,48	489,52	485,88	0,09	5,02	0,62	90,91
10	11	483,63	481,46	14,63	14,83	5,00	39,00	312,00	512,00	4,07	3,97	0,003	3,81	6,10	6,00	4,83	2,77	50,45	1,63	1,87	482,43	482,39	482,43	480,97	0,05	2,66	0,62	17,70
11	12	481,46	479,60	48,23	3,86	2,00	41,00	328,00	538,00	4,06	3,96	0,003	4,00	6,39	6,00	3,86	2,47	45,07	1,52	1,75	480,26	480,22	480,26	480,22	0,04	1,24	0,62	37,68
12	13	479,60	477,05	68,83	3,70	4,00	45,00	360,00	590,00	4,04	3,94	0,003	4,37	6,97	6,00	3,70	2,42	44,17	1,54	1,77	478,40	478,32	478,36	478,32	0,04	1,28	0,62	55,48
13	14	477,05	474,34	48,06	5,64	3,00	48,00	384,00	630,00	4,03	3,92	0,003	4,64	7,41	6,00	5,64	2,99	54,49	1,82	2,09	475,85	475,73	475,77	475,73	0,06	1,32	0,62	39,93
14	15	474,34	470,00	38,92	11,15	2,00	50,00	400,00	656,00	4,02	3,91	0,003	4,83	7,70	6,00	11,15	4,20	76,63	2,34	2,69	473,14	472,98	473,02	472,98	0,11	1,36	0,62	33,30
15	16	470,00	467,63	28,61	8,28	1,00	51,00	408,00	669,00	4,02	3,91	0,003	4,92	7,84	6,00	8,28	3,62	66,05	2,13	2,44	468,80	468,60	468,64	468,60	0,08	1,40	0,62	46,24
16	17	467,63	457,89	52,28	18,63	3,00	54,00	432,00	708,00	4,01	3,89	0,003	5,19	8,27	6,00	13,63	4,64	84,72	2,57	2,95	466,43	466,19	466,23	463,82	0,14	3,81	0,62	90,01
17B	17A	459,93	460,16	47,96	-0,48	4,00	58,00	464,00	761,00	3,99	3,87	0,003	5,56	8,84	6,00	0,48	0,87	15,89	0,79	0,89	458,73	: 1777	277	458,73	0,00	1,20	0,62	43,12
17A	17	460,16	457,89	17,68	12,84	1,00	59,00	472,00	774,00	3,99	3,87	0,003	5,65	8,98	6,00	12,84	4,51	82,23	2,59	2,96	458,96	458,46	458,50	458,46	0,13	1,70	0,62	18,85
17	18	457,89	451,09	31,95	21,28	1,00	60,00	480,00	787,00	3,98	3,86	0,003	5,74	9,12	6,00	12,28	4,41	80,43	2,55	2,92	456,69	456,15	456,19	456,15	0,20	1,74	0,62	29,52
18	19	451,09	445,58	43,99	12,53	2,00	62,00	496,00	813,00	3,98	3,86	0,003	5,92	9,41	6,00	12,53	4,45	81,22	2,60	2,97	449,89	449,85	449,89	449,85	0,13	1,24	0,62	34,36
19	20	445,58	444,19	18,25	7,62	1,00	63,00	504,00	826,00	3,97	3,85	0,003	6,01	9,55	6,00	7,62	3,47	63,33	2,19	2,50	444,38	444,30	444,34	444,30	0,08	1,28	0,62	14,71
20	21	444,19	443,33	47,93	1,79	1,00	64,00	512,00	840,00	3,97	3,85	0,003	6,10	9,70	6,00	1,79	1,69	30,74	1,31	1,49	442,99	442,87	442,91	442,87	0,02	1,32	0,62	39,82
21	22	443,33	442,77	41,95	1,33	1,00	65,00	520,00	853,00	3,97	3,84	0,003	6,19	9,84	6,00	1,33	1,45	26,51	1,19	1,35	442,13	441,97	442,01	441,97	0,01	1,36	0,62	35,89
22	23	442,77	441,91	79,98	1,08	1,00	66,00	528,00	866,00	3,96	3,84	0,003	6,28	9,97	6,00	1,08	1,30	23,80	1,10	1,25	441,57	441,37	441,41	441,37	0,01	1,40	0,62	70,41
23	24	441,91	442,23	25,98	-1,23	1,00	67,00	536,00	879,00	3,96	3,84	0,003	6,37	10,11	6,00	1,23	1,40	25,47	1,16	1,32	440,71	440,47	440,51	440,47	0,01	1,44	0,62	28,67
24	25	442,23	441,20	35,90	2,87	1,00	68,00	544,00	892,00	3,96	3,83	0,003	6,45	10,25	6,00	2,87	2,13	38,87	1,58	1,80	441,03	440,11	440,15	440,11	0,03	2,12	0,62	47,63
25	26	441,20	440,21	45,89	2,16	1,00	69,00	552,00	905,00	3,95	3,83	0,003	6,54	10,39	6,00	2,16	1,85	33,71	1,43	1,63	440,00	439,04	439,08	439,04	0,02	2,16	0,62	62,02
26	PTAR	440,21	438,13	88,88	2,34	1,00	70,00	560,00	918,00	3,95	3,82	0,003	6,63	10,53	6,00	2,34	1,92	35,11	1,48	1,68	439,01	438,01	438,05	438,01	0,02	2,20	0,62	114,90

60,94 TOTAL = 1404,32



Fuente: elaboración propia, utilizando Microsoft Excel.

INTEGRACIÓN DE PRECIOS UNITARIOS

PROYECTO:	Abastecimiento de agua Catarina Palopó	potable, casco urbano Santa	FECHA OFERTA:		Diciembre	02, 2	019
UBICACIÓN:	Casco urbano, Santa Cata	rina Palopó					
DESCRIPCI	ÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Chapeo y limpiez	a	m2	1	Q	36,22	Q	36,22
		MATERIAL Y H	ERRAMIENTA		10. 30		
DESCRIPC	IÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Materiales y herr	amientas	m2	1	Q	10,00	Q	10,00
=	Т	otal de materiales con I	VA			Q	10,00
	Т	OTAL DE MATERIAL SIN I	IVA			Q	8,93
		MANO D	E OBRA		- 10		Ni
DESCRIPCIO	ÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Mano de obra cha	peo y limpieza	m2	1	Q	7,00	Q	7,00
		TAL MANO DE OBRA CA	-			Q	7,00
5			AYUDANTE		43%	Q	3,00
			PRESTACIONES		85%	Q	5,95
		TOTAL MANO DE OBRA		_		Q	15,95
TOTAL COSTO DIR	ECTO (materiales + e	quipo + combustibles +	mano de obra + ot	1		Q	24,88
		ivos + fianzas + supervis		\vdash	30%	Q	7,46
	de directos + indire			$\overline{}$		Q	32,34
					12%	Q	3,88
IVA							
IVA			TOTAL		1270	a	
IVA			TOTAL		12/0	_	
DESCRIPCI	ÓN RENGLÓN	UNIDAD	TOTAL		PRECIO UNITARIO	_	36,22 TOTAL
DESCRIPCI	TOTAL STREET				PRECIO UNITARIO	Q	36,22 TOTAL
	TOTAL STREET	m2	CANTIDAD 1	Q	PRECIO	_	36,22
DESCRIPCI Nivelación manua	TOTAL STREET		CANTIDAD 1		PRECIO UNITARIO	Q	36,22 TOTAL
DESCRIPCI Nivelación manua	al IÓN INSUMO	m2 MATERIAL Y H	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA		PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO	Q	36,22 TOTAL 39,54
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC	olón insumo	m2 MATERIAL Y HI UNIDAD m2	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO	Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC	iÓN INSUMO nivelación	m2 MATERIAL Y HI UNIDAD	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO	Q Q	36,22 TOTAL 39,54
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC	iÓN INSUMO nivelación	m2 MATERIAL Y HI UNIDAD m2 otal de materiales con I	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO	Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de	iÓN INSUMO nivelación	m2 MATERIAL Y HI UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO	Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de	ión insumo nivelación T	m2 UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA VA E OBRA	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO	Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de	ión insumo nivelación T Ti	m2 UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D UNIDAD m2	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA EOBRA CANTIDAD 1	Q Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO UNITARIO	Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de	ión insumo nivelación T Ti	m2 UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA EOBRA CANTIDAD 1	Q Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO UNITARIO	Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de	ión insumo nivelación T Ti	m2 UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D UNIDAD m2	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA EOBRA CANTIDAD 1 LIFICADA	Q Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO UNITARIO 8,00	Q Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00 8,00
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de	ión insumo nivelación T Ti	m2 UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D UNIDAD m2	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA EOBRA CANTIDAD 1 LIFICADA AYUDANTE	Q Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO 8,00 43%	Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00 8,00 3,43 6,80
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de DESCRIPCI Albañiles	ión insumo nivelación T Ti ÓN ACTIVIDAD	m2 UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D UNIDAD m2 TAL MANO DE OBRA CA	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA E OBRA CANTIDAD 1 LIFICADA AYUDANTE PRESTACIONES	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO 8,00 43%	Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00 8,00 3,43 6,80 18,23
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPC Herramientas de DESCRIPCI Albañiles	ión insumo nivelación T Ti	m2 UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D UNIDAD m2 TAL MANO DE OBRA CA TOTAL MANO DE OBRA quipo + combustibles +	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA E OBRA CANTIDAD 1 LIFICADA AYUDANTE PRESTACIONES mano de obra + ot	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO 8,00 43%	Q Q Q Q Q Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00 8,00 3,43 6,80 18,23 27,16
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPCI Herramientas de DESCRIPCI Albañiles TOTAL COSTO DIR	sil IÓN INSUMO nivelación T T	m2 WATERIAL Y HI UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D UNIDAD m2 TAL MANO DE OBRA CA TOTAL MANO DE OBRA CA iquipo + combustibles + ivos + fianzas + supervis	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA E OBRA CANTIDAD 1 LIFICADA AYUDANTE PRESTACIONES mano de obra + ot	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO 8,00 43% 85%	Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00 8,00 3,43 6,80 18,23 27,16 8,15
DESCRIPCI Nivelación manua DESCRIPCI Herramientas de DESCRIPCI Albañiles TOTAL COSTO DIR	ión insumo nivelación T Ti	m2 WATERIAL Y HI UNIDAD m2 otal de materiales con I OTAL DE MATERIAL SIN I MANO D UNIDAD m2 TAL MANO DE OBRA CA TOTAL MANO DE OBRA CA iquipo + combustibles + ivos + fianzas + supervis	CANTIDAD 1 ERRAMIENTA CANTIDAD 1 VA IVA E OBRA CANTIDAD 1 LIFICADA AYUDANTE PRESTACIONES mano de obra + ot	Q	PRECIO UNITARIO 39,54 PRECIO UNITARIO 10,00 PRECIO UNITARIO 8,00 43% 85%	Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q Q	36,22 TOTAL 39,54 TOTAL 10,00 10,00 8,93 TOTAL 8,00 8,00 3,43 6,80 18,23 27,16

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PREG			TOTAL
Trazo y replanteo	m.l.	1	Q	5,48	Q	5,48
	MATERIAL	Y HERRAMIENTA				
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	PREG	73.7%		TOTAL
Material para trazo y estaqueado	m.l.	1	Q	1,66	Q	1,66
Tot	tal de materiales co	on IVA			Q	1,66
TO	TAL DE MATERIAL S	IN IVA			Q	1,48
T	MAN	O DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD	PREG		-	TOTAL
Mano de obra trazo y estaqueado	m.l.	1	Q	1,00	Q	1,00
SUB-TOTA	AL MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	1,00
		AYUDANTE	43	%	Q	0,43
		PRESTACIONES	85	%	Q	0,85
	TOTAL MANO DE OB	RA			Q	2,28
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + eq	uipo + combustible	s + mano de obra + ot			Q	3,76
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativ	os + fianzas + supe	rvisión + UTILIDAD):	30	%	Q	1,13
SUB-TOTAL (suma de directos + indirect	os):	333			Q	4,89
IVA			12	%	Q	0,59
		TOTAL			Q	5,48

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	5	PRECIO UNITARIO		TOTAL
Línea de conducción Vista Hermosa	m.l.	1	Q	77,96	Q	77,96
	MATERIAL 1	Y HERRAMIENTA				
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	0	PRECIO UNITARIO	×	TOTAL
Tubería PVC de 1"	TUBO	0,1450	Q	53,20	Q	7,71
Codo de 45° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0022	Q	6,60	Q	0,01
Tubería PVC de 1 1/4"	TUBO	0,0223	Q	103,80	Q	2,32
Codo de 45° PVC 1 1/4" campana	UNIDAD	0,0067	Q	8,80	Q	0,06
Válvula de compuerta 1"	UNIDAD	0,0022	Q	120,00	Q	0,27
Válvula de compuerta 1 1/4"	UNIDAD	0,0022	Q	150,00	Q	0,33
Pegamento	GALON	0,0004	Q	475,00	Q	0,17
To	tal de materiales co	on IVA	200		Q	10,87
TC	TAL DE MATERIAL SI	IN IVA			Q	9,71
	MAN	O DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Excavación	M3	0,0667	Q	105,25	Q	7,02
Instalación de tubería PVC 1"	M.L.	0,8676	Q	3,00	Q	2,60
Instalación de tubería PVC 1 1/4"	M.L.	0,1338	Q	3,25	Q	0,43
Instalaciones de válvulas	UNIDAD	0,0045	Q	20,00	Q	0,09
Acarreo de tubería	Global	0,0022	Q	300,00	Q	0,67
Relleno y compactación de zanja	M3	0,0667	Q	126,38	Q	8,43
SUB-TO1	AL MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	19,24
		AYUDANTE		43%	Q	8,24
		PRESTACIONES	3	85%	Q	16,35
	TOTAL MANO DE OB	RA			Q	43,84
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + ed	quipo + combustible	s + mano de obra + ot			Q	53,54
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrati	vos + fianzas + supe	rvisión + UTILIDAD):		30%	Q	16,06
SUB-TOTAL (suma de directos + indirec	tos):		39		Q	69,61
IVA				12%	Q	8,35
TOTAL			0		Q	77,96

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Línea de conducción Cuaquixaché	m.l.	1	Q	69,76	Q	69,76
	MATERIAL	Y HERRAMIENTA				
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	29	PRECIO UNITARIO	SV.	TOTAL
Tubería PVC de 3/4"	TUBO	0,0058	Q	42,40	Q	0,25
Tubería PVC de 1"	TUBO	0,1611	Q	53,20	Q	8,57
Codo de 90° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0035	Q	5,50	Q	0,02
Codo de 45° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0093	Q	6,60	Q	0,06
Válvula de compuerta 1"	UNIDAD	0,0012	Q	120,00	Q	0,14
Válvula de compuerta 3/4"	UNIDAD	0,0012	Q	80,00	Q	0,09
Pegamento	GALON	0,0007	Q	475,00	Q	0,33
To	tal de materiales co	on IVA	200		Q	9,47
тс	TAL DE MATERIAL S	IN IVA			Q	8,45
	MAN	O DE OBRA				2000
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD	.00	PRECIO UNITARIO	V.	TOTAL
Excavación	M3	0,06	Q	105,25	Q	6,31
Instalación de tubería PVC 1"	M.L.	0,966713757	Q	3,00	Q	2,90
Instalación de tubería PVC 3/4"	M.L.	0,035025861	Q	3,50	Q	0,12
Instalaciones de válvulas	UNIDAD	0,002335057	Q	20,00	Q	0,05
Acarreo de tubería	GLOBAL	0,001167529	Q	300,00	Q	0,35
Relleno y compactación de zanja	M3	0,06	Q	126,38	Q	7,58
SUB-TO	TAL MANO DE OBRA	CALIFICADA	100		Q	17,32
		AYUDANTE		43%	Q	7,42
		PRESTACIONES	.0	85%	Q	14,72
	TOTAL MANO DE OB	RA	2.00		Q	39,46
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + e	quipo + combustible	s + mano de obra + ot			Q	47,91
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrati	vos + fianzas + supe	rvisión + UTILIDAD):		30%	Q	14,37
SUB-TOTAL (suma de directos + indirec	tos):		20		Q	62,28
IVA				12%	Q	7,47
TOTAL					Q	69,76

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO	TOTAL	
Ramal Abierto Cuaquixaché	m.l.	1	Q	67,90	Q	67,90
	MATERIAL Y	HERRAMIENTA				
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Tubería PVC de 1"	TUBO	0,0790	Q	53,20	Q	4,20
Codo de 90° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0031	Q	5,50	Q	0,02
Codo de 45° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0043	Q	6,60	Q	0,03
TEE PVC 1" campana	UNIDAD	0,0019	Q	5,50	Q	0,01
Tubería PVC de 1 1/2"	TUBO	0,0364	Q	94,20	Q	3,43
Codo de 90° PVC 1 1/2" campana	UNIDAD	0,0043	Q	7,70	Q	0,03
TEE PVC 1 1/2" campana	UNIDAD	0,0006	Q	15,20	Q	0,01
Tubería PVC de 2 1/2"	TUBO	0,0549	Q	210,00	Q	11,54
Codo de 90° PVC 2 1/2" campana	UNIDAD	0,0031	Q	60,50	Q	0,19
Codo de 45° PVC 2 1/2" campana	UNIDAD	0,0031	Q	57,90	Q	0,18
TEE PVC 2 1/2" campana	TUBO	0,0012	Q	56,10	Q	0,07
Válvula de compuerta 1"	UNIDAD	0,0049	Q	120,00	Q	0,59
Válvula de aire	UNIDAD	0,0019	Q	74,00	Q	0,14
Válvula de limpieza	UNIDAD	0,0025	Q	120,00	Q	0,30
Pegamento	GALON	0,0012	Q	475,00	Q	0,59
Te	otal de materiales cor	n IVA	100 500	70	Q	21,32
TC	OTAL DE MATERIAL SIN	NIVA			Q	19,03
	MANO	DE OBRA				1000
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO		ev.	TOTAL
Excavación	m3	0,0258	Q	105,25	Q	2,71
Instalación de tubería PVC 1"	m.l.	0,4522	Q	3,00	Q	1,36
Instalación de tubería PVC 1 1/2"	m.l.	0,2182	Q	3,50	Q	0,76
Instalación de tubería PVC 2 1/2"	m.l.	0,3296	Q	4,25	Q	1,40
Acabados en instalaciones	m.l.	1,0000	Q	5,00	Q	5,00
Relleno y compactación de zanja	m3	0,0258	Q	126,38	Q	3,26
Acarreo de tubería	Tubo	0,1667	Q	2,00	Q	0,33
SUB-TO	TAL MANO DE OBRA O	CALIFICADA	100 100	30	Q	12,11
3		AYUDANTE	- 3	43%	Q	5,19
		PRESTACIONES		85%	Q	10,30
TOTAL MANO DE OBRA					Q	27,60
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + equipo + combustibles + mano de obra + ot					Q	46,63
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativos + fianzas + supervisión + UTILIDAD): 30%					Q	13,99
SUB-TOTAL (suma de directos + indirectos):				Q	60,63	
IVA 12%					Q	7,28
<u></u>		TOTA	L		Q	67,90

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Caja rompepresión Cuaquixaché 1.20x1.20x1.00 m	UNIDAD	1	Q	2 058,95	Q	2 058,95
	MATERIAL Y	HERRAMIENTA				
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	25.03	PRECIO INITARIO	TOTAL	
Cemento	SACO	4	Q	76,63	Q	306,52
Arena	M3	0,2	Q	117,51	Q	23,50
Piedrín	M3	0,1	Q	207,54	Q	20,75
Hierro No. 3	VARILLA	6	Q	22,00	Q	132,00
Block	UNIDAD	33	Q	3,75	Q	123,75
Tapa metálica Sanitaria	UNIDAD	1	Q	375,00	Q	375,00
Tubo de ventilación de 1"	UNIDAD	1	Q	65,60	Q	65,60
Válvula de control de 3/4"	UNIDAD	1	Q	80,00	Q	80,00
Total de materiales con IVA					Q	1 127,13
TOTAL DE MATERIAL SIN IVA					Q	1 006,36
	MANO	D DE OBRA				14540
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO		82	TOTAL
Fundicion de pines	M.L.	4	Q	4,30	Q	17,20
Acarreo de material	M3	1	Q	85,50	Q	85,50
Levantado de block	m2	1,5	Q	37,50	Q	56,25
Instalación tubería	Global	1	Q	20,00	Q	20,00
SUB-TOTAL MANO DE OBRA CALIFICADA						178,95
AYUDANTE 43%				43%	Q	76,69
27		PRESTACIONES	3	85%	Q	152,11
TOTAL MANO DE OBRA					Q	407,75
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + equipo + combustibles + mano de obra + ot					Q	1 414,11
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativos + fianzas + supervisión + UTILIDAD): 30%					Q	424,23
SUB-TOTAL (suma de directos + indirectos):					Q	1 838,35
IVA 12%				Q	220,60	
TOTAL				Q	2 058,95	

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Circuito Principal	m.l.	1	Q	49,96	Q	49,96
	MATERIAL Y	HERRAMIENTA				
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Tubería PVC de 1"	TUBO	0,1286	Q	53,20	Q	6,84
Codo de 90° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0089	Q	5,50	Q	0,05
Codo de 45° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0111	Q	6,60	Q	0,07
TEE PVC 1" campana	UNIDAD	0,0070	Q	5,50	Q	0,04
Tubería PVC de 1 1/4"	TUBO	0,0150	Q	103,80	Q	1,56
Codo de 90° PVC 1 1/4" campana	UNIDAD	0,0002	Q	7,00	Q	0,00
Codo de 45° PVC 1 1/4" campana	UNIDAD	0,0010	Q	8,80	Q	0,01
TEE PVC 1 1/4" campana	UNIDAD	0,0002	Q	30,80	Q	0,01
CRUZ PVC de 1 1/4"	UNIDAD	0,0002	Q	31,70	Q	0,01
Tubería PVC de 2"	TUBO	0,0082	Q	208,80	Q	1,72
Codo de 90° PVC 2" campana	UNIDAD	0,0005	Q	12,00	Q	0,01
Codo de 45° PVC 2" campana	UNIDAD	0,0007	Q	13,50	Q	0,01
TEE PVC 2" campana	UNIDAD	0,0012	Q	47,00	Q	0,06
Tubería PVC de 2 1/2"	TUBO	0,0077	Q	210,00	Q	1,62
Codo de 90° PVC 2 1/2" campana	UNIDAD	0,0019	Q	60,50	Q	0,12
Codo de 45° PVC 2 1/2" campana	UNIDAD	0,0007	Q	57,90	Q	0,04
TEE PVC 2 1/2" campana	UNIDAD	0,0007	Q	56,10	Q	0,04
Tubería PVC de 3"	TUBO	0,0053	Q	462,30	Q	2,46
Codo de 90° PVC 3" campana	UNIDAD	0,0007	Q	60,00	Q	0,04
TEE PVC 3" campana	UNIDAD	0,0002	Q	68,50	Q	0,02
Tubería PVC 4"	UNIDAD	0,0027	Q	113,80	Q	0,30
TEE PVC 4" campana	UNIDAD	0,0002	Q	60,00	Q	0,01
Válvula de compuerta 1"	UNIDAD	0,0031	Q	120,00	Q	0,38
Válvula de aire	UNIDAD	0,0039	Q	74,00	Q	0,29
Válvula de limpieza	UNIDAD	0,0051	Q	120,00	Q	0,61
Pegamento	GALON	0,0007	Q	475,00	Q	0,34
Total de materiales con IVA					Q	16,64
TOTAL DE MATERIAL SIN IVA					Q	14,86

	MAN	O DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Instalación de tubería PVC 1"	m.l.	0,7709	Q	3,00	Q	2,31
Instalación de tubería PVC 1 1/4"	m.l.	0,0887	Q	3,25	Q	0,29
Instalación de tubería PVC 2"	m.l.	0,0495	Q	4,00	Q	0,20
Instalación de tubería PVC 2 1/2"	m.l.	0,0457	Q	4,25	Q	0,19
Instalación de tubería PVC 3"	m.l.	0,0306	Q	4,50	Q	0,14
Instalación de tubería PVC 4"	m.l.	0,0146	Q	5,00	Q	0,07
Acabados en instalaciones	m.l.	1,0000	Q	5,00	Q	5,00
Acarreo de tubería	tubo	0,1667	Q	2,00	Q	0,33
SUB-TOTAL MANO DE OBRA CALIFICADA					Q	8,54
		AYUDANTE	9	43%	Q	3,66
		PRESTACIONES	- S	85%	Q	7,26
TOTAL MANO DE OBRA				Q	19,45	
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + equipo + combustibles + mano de obra + ot					Q	34,31
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativos + fianzas + supervisión + UTILIDAD):			2 3	30%	Q	10,29
SUB-TOTAL (suma de directos + indirectos):			8		Q	44,61
IVA 1			12%	Q	5,35	
		TOTAL			Q	49,96

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO	8	TOTAL
Circuito Vista Hermosa	m.l.	1	Q	49,34	Q	49,34
	MATERIAL Y	HERRAMIENTA		A.,		
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO	2	TOTAL
Tubería PVC de 3/4"	TUBO	0,1129	Q	42,40	Q	4,79
Codo de 90° PVC 3/4" campana	UNIDAD	0,0128	Q	2,50	Q	0,03
Codo de 45° PVC 3/4" campana	UNIDAD	0,0106	Q	5,10	Q	0,05
TEE PVC 3/4" campana	UNIDAD	0,0071	Q	3,00	Q	0,02
CRUZ PVC de 3/4"	UNIDAD	0,0013	Q	24,20	Q	0,03
Tubería PVC de 1"	TUBO	0,0511	Q	53,20	Q	2,72
Codo de 90° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0022	Q	5,50	Q	0,01
Codo de 45° PVC 1" campana	UNIDAD	0,0009	Q	6,60	Q	0,01
TEE PVC 1" campana	UNIDAD	0,0013	Q	5,50	Q	0,01
Tubería PVC de 1 1/2"	TUBO	0,0026	Q	94,20	Q	0,25
TEE PVC 1 1/2" campana	UNIDAD	0,0009	Q	15,20	Q	0,01
Válvula de compuerta 1/2"	UNIDAD	0,0048	Q	60,00	Q	0,29
Válvula de aire	UNIDAD	0,0062	Q	74,00	Q	0,46
Válvula de limpieza	UNIDAD	0,0093	Q	120,00	Q	1,11
Pegamento	GALON	0,0004	Q	475,00	Q	0,21
To	otal de materiales cor	n IVA	200	70	Q	10,00
TC	OTAL DE MATERIAL SIN	NIVA			Q	8,93
	MANO	DE OBRA				250
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO	X	TOTAL
Excavación	M3	0,018	Q	105,25	Q	1,89
Instalación de tubería PVC 3/4"	M.L.	0,678	Q	3,50	Q	2,37
Instalación de tubería PVC 1"	M.L.	0,308	Q	3,00	Q	0,92
Instalación de tubería PVC 1 1/2"	M.L.	0,014	Q	3,50	Q	0,05
Acabados en instalaciones	M.L.	1,000	Q	5,00	Q	5,00
Acarreo de tubería	tubo	0,167	Q	2,00	Q	0,33
Relleno y compactación de zanja	M3	0,018	Q	126,38	Q	2,27
SUB-TO	TAL MANO DE OBRA O	CALIFICADA	100 100	39	Q	10,95
		AYUDANTE		43%	Q	4,69
		PRESTACIONES		85%	Q	9,31
	TOTAL MANO DE OBR	A		V/3130000	Q	24,96
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + e	quipo + combustibles	+ mano de obra + c	ti		Q	33,89
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrati	vos + fianzas + super	visión + UTILIDAD):	3	30%	Q	10,17
SUB-TOTAL (suma de directos + indirec		*			Q	44,05
IVA	******		3	12%	Q	5,29
<u></u>		TOTA	L		Q	49,34

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	0	PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Bordillo de concreto	m.l	1	Q	107,31	Q	107,31	
	MATERIAL	Y HERRAMIENTA					
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	(3)	PRECIO UNITARIO	02	TOTAL	
Cemento	Saco	0,049	Q	76,63	Q	3,79	
Arena	m3	0,005	Q	117,51	Q	0,59	
Piedrín	m3	0,010	Q	207,54	Q	2,08	
Madera pino curado 1"x4"x3.28'	pie tablar	0,182	Q	8,00	Q	1,46	
To	otal de materiales co	n IVA			Q	7,91	
TC	TAL DE MATERIAL SI	N IVA			Q	7,06	
j.	MANO	D DE OBRA	20		200	-	
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO TOTA		TOTAL	
Formaleta	m.l.	1	Q	8,00	Q	8,00	
Fundición de bordillo 0.15x0.15xL	m.l.	1	Q	16,00	Q	16,00	
Acarreo de cemento	Saco	0,049	Q	11,00	Q	0,54	
Acarreo de arena	m3	0,005	Q	51,00	Q	0,26	
Acarreo de piedrín	m3	0,010	Q	45,00	Q	0,45	
Desencofrado	m.l.	1	Q	4,00	Q	4,00	
SUB-TO	TAL MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	29,25	
		AYUDANTE	8	43%	Q	12,54	
		PRESTACIONES		85%	Q	24,86	
	TOTAL MANO DE OB	RA	100		Q	66,64	
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + e	quipo + combustible	s + mano de obra + ot			Q	73,70	
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativos + fianzas + supervisión + UTILIDAD): 30%					Q	22,11	
SUB-TOTAL (suma de directos + indirec	tos):				Q	95,82	
IVA			(3) (4)	12%	Q	11,50	
TOTAL					Q	107,31	

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
CAJA DE VÁLVULA DE COMPUERTA 1.00x1.00x.40 m	UNIDAD	1	Q	1 446,93	Q	1 446,93
	MATERIAL Y	HERRAMIENTA			60	
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Cemento	Saco	1,94	Q	76,63	Q	148,93
Arena	m3	0,13	Q	117,51	Q	15,53
Piedrín	m3	0,20	Q	207,54	Q	41,14
Hierro No. 3	Varilla	2	Q	22,00	Q	44,00
Block	unidad	18	Q	3,75	Q	67,50
Tapa metálica Sanitaria	unidad	1	Q	135,00	Q	135,00
Tubo de ventilación de 1"	unidad	1	Q	65,60	Q	65,60
Válvula de control de 3/4"	unidad	1	Q	80,00	Q	80,00
Madera pino curado 1"x4"10'	pie tablar	0,587	Q	8,00	Q	4,69
To	tal de materiales cor	IVA	•		Q	602,40
тс	TAL DE MATERIAL SIN	N IVA			Q	537,86
	MANO	DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Formaleta	m.l.	5,600	Q	8,00	Q	44,80
Fundición	m.l.	1,000	Q	16,00	Q	16,00
Acarreo de cemento	Saco	1,944	Q	11,00	Q	21,38
Acarreo de arena	m3	0,132	Q	51,00	Q	6,74
Acarreo de piedrín	m3	0,198	Q	45,00	Q	8,92
Acarreo de hierro	varilla	2,000	Q	2,00	Q	4,00
Acarreo de block	unidad	18,000	Q	1,00	Q	18,00
Levantado de block	m2	1,500	Q	37,50	Q	56,25
Instalación tubería	Global	1,000	Q	20,00	Q	20,00
Desencofrado	m.l.	1,000	Q	4,00	Q	4,00
SUB-TO	TAL MANO DE OBRA C	ALIFICADA	200 200	0-	Q	200,09
©		AYUDANTE	33	43%	Q	85,75
		PRESTACIONES		85%	Q	170,08
	TOTAL MANO DE OBR	A	600		Q	455,92
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + e	quipo + combustibles	+ mano de obra + o	ti		Q	993,77
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrati	vos + fianzas + superv	risión + UTILIDAD):	9	30%	Q	298,13
SUB-TOTAL (suma de directos + indirec	tos):				Q	1 291,91
IVA			(9 (c)	12%	Q	155,03
TOTAL		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			Q	1 446,93

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
CAJA DE VÁLVULA DE AIRE 1.00x1.00x.40 m	UNIDAD	1	Q	1 446,93	Q	1 446,93
	MATERIAL Y	HERRAMIENTA	20			
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Cemento	Saco	1,94	Q	76,63	Q	148,93
Arena	m3	0,13	Q	117,51	Q	15,53
Piedrín	m3	0,20	Q	207,54	Q	41,14
Hierro No. 3	Varilla	2	Q	22,00	Q	44,00
Block	unidad	18	Q	3,75	Q	67,50
Tapa metálica Sanitaria	unidad	1	Q	135,00	Q	135,00
Tubo de ventilación de 1"	unidad	1	Q	65,60	Q	65,60
Válvula de control de 3/4"	unidad	1	Q	80,00	Q	80,00
Madera pino curado 1"x4"10'	pie tablar	0,587	Q	8,00	Q	4,69
	Total de materiales cor	IVA			Q	602,40
1	OTAL DE MATERIAL SIN	N IVA			Q	537,86
	MANO	DE OBRA	-			
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Formaleta	m.l.	5,600	Q	8,00	Q	44,80
Fundición	m.l.	1,000	Q	16,00	Q	16,00
Acarreo de cemento	Saco	1,944	Q	11,00	Q	21,38
Acarreo de arena	m3	0,132	Q	51,00	Q	6,74
Acarreo de piedrín	m3	0,198	Q	45,00	Q	8,92
Acarreo de hierro	varilla	2,000	Q	2,00	Q	4,00
Acarreo de block	unidad	18,000	Q	1,00	Q	18,00
Levantado de block	m2	1,500	Q	37,50	Q	56,25
Instalación tubería	Global	1,000	Q	20,00	Q	20,00
Desencofrado	m.l.	1,000	Q	4,00	Q	4,00
SUB-TO	OTAL MANO DE OBRA C	ALIFICADA	200 200		Q	200,09
©		AYUDANTE	3	43%	Q	85,75
		PRESTACIONES		85%	Q	170,08
	TOTAL MANO DE OBRA	A	600		Q	455,92
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales +	equipo + combustibles	+ mano de obra + o	ti		Q	993,77
TOTAL COSTO INDIRECTO (administra	tivos + fianzas + superv	risión + UTILIDAD):	(3) (4)	30%	Q	298,13
SUB-TOTAL (suma de directos + indire	ectos):				Q	1 291,91
IVA			(3) (4)	12%	Q	155,03
TOTAL	<u> </u>				Q	1 446,93

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	ı	PRECIO JNITARIO		TOTAL
CAJA DE VÁLVULA DE LIMPIEZA 1.00x1.00x.40 m	UNIDAD	1	Q	1 446,93	Q	1 446,93
	MATERIAL Y	HERRAMIENTA			X.0	
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO TOTA		TOTAL	
Cemento	Saco	1,94	Q	76,63	Q	148,93
Arena	m3	0,13	Q	117,51	Q	15,53
Piedrín	m3	0,20	Q	207,54	Q	41,14
Hierro No. 3	Varilla	2	Q	22,00	Q	44,00
Block	unidad	18	Q	3,75	Q	67,50
Tapa metálica Sanitaria	unidad	1	Q	135,00	Q	135,00
Tubo de ventilación de 1"	unidad	1	Q	65,60	Q	65,60
Válvula de control de 3/4"	unidad	1	Q	80,00	Q	80,00
Madera pino curado 1"x4"10'	pie tablar	0,587	Q	8,00	Q	4,69
1	Total de materiales con	IVA			Q	602,40
Т	OTAL DE MATERIAL SIN	IVA			Q	537,86
	MANO	DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD	ı	PRECIO JNITARIO		TOTAL
Formaleta	m.l.	5,600	Q	8,00	Q	44,80
Fundición	m.l.	1,000	Q	16,00	Q	16,00
Acarreo de cemento	Saco	1,944	Q	11,00	Q	21,38
Acarreo de arena	m3	0,132	Q	51,00	Q	6,74
Acarreo de piedrín	m3	0,198	Q	45,00	Q	8,92
Acarreo de hierro	varilla	2,000	Q	2,00	Q	4,00
Acarreo de block	unidad	18,000	Q	1,00	Q	18,00
Levantado de block	m2	1,500	Q	37,50	Q	56,25
Instalación tubería	Global	1,000	Q	20,00	Q	20,00
Desencofrado	m.l.	1,000	Q	4,00	Q	4,00
SUB-TO	TAL MANO DE OBRA C	ALIFICADA		- 05	Q	200,09
9		AYUDANTE	(0)	43%	Q	85,75
		PRESTACIONES		85%	Q	170,08
5 	TOTAL MANO DE OBRA	A	E90		Q	455,92
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales +	equipo + combustibles	+ mano de obra + o	oti		Q	993,77
TOTAL COSTO INDIRECTO (administra			- 3	30%	Q	298,13
SUB-TOTAL (suma de directos + indire	The second secon				Q	1 291,91
IVA			25	12%	Q	155,03
TOTAL					Q	1 446,93

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	0	PRECIO UNITARIO	8	TOTAL
SUMINISTRO E INSTALACION DE CONEXICIÓN DOMICILIAR	VIVIENDA	1	Q	Q 727,93		727,93
J.	MATERIAL	HERRAMIENTA	20		20	.0
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Tubería PVC de 1"	TUBO	0,5	Q	53,20	Q	26,60
Codo de 90° PVC 1" campana	UNIDAD	2	Q	5,50	Q	11,00
TEE PVC 1" campana	UNIDAD	1	Q	5,50	Q	5,50
Adaptador macho de 1"	UNIDAD	2	Q	18,00	Q	36,00
Caja de registro para agua potable	UNIDAD	1	Q	65,00	Q	65,00
Llave para chorro 1/2"	UNIDAD	1	Q	50,00	Q	50,00
Válvula de paso de 1/2"	UNIDAD	1	Q	130,00	Q	130,00
Pegamento	GALON	0,03	Q	475,00	Q	14,84
Cinta teflón	UNIDAD	1	Q	5,00	Q	5,00
To	tal de materiales co	n IVA			Q	343,94
то	TAL DE MATERIAL SI	N IVA			Q	307,09
	MANO	D DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Instalación de conexión domiciliar	VIVIENDA	1,00	Q	84,64	Q	84,64
			(3)		Q	-
SUB-TOT	AL MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	84,64
		AYUDANTE	-8	43%	Q	36,27
		PRESTACIONES		85%	Q	71,94
TOTAL MANO DE OBRA					Q	192,86
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + ed	quipo + combustible	s + mano de obra + ot			Q	499,95
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativ	vos + fianzas + super	visión + UTILIDAD):	- 29	30%	Q	149,99
SUB-TOTAL (suma de directos + indirect	tos):	21			Q	649,94
IVA			29	12%	Q	77,99
TOTAL					Q	727,93



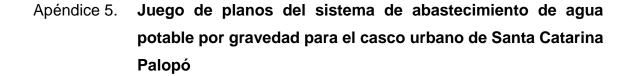
INTEGRACIÓN DE PRECIOS UNITARIOS

PROYECTO:	Alcantarillado sanitario p municipio de Santa Catar		FECHA OFERTA:		Enero 25, 2020			
UBICACIÓN:	Santa Catarina Palopó, So	ololá	0.5 3/9526/20/40/0./246/40			N. C. Walter S. Walter		
DESCRIPCI	ÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Trazo y replanteo	topográfico	m.l.	1	Q	11,45	Q	11,45	
	Sala Maria Sala Sala Sala Sala Sala Sala Sala Sa	MATERIAL	Y HERRAMIENTA				1.11	
DESCRIPC	IÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Madera, reglas		unidad	0,115	Q	32,00	Q	3,67	
Clavo de 2 1/2" y	3"	lb	0,055	Q	3,75	Q	0,21	
Pintura de aceite		galón	0,005	Q	240,00	Q	1,10	
	Т	otal de materiales co	on IVA			Q	4,98	
	TO	OTAL DE MATERIAL S	IN IVA			Q	4,45	
		MAN	O DE OBRA					
DESCRIPCIO	ÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL	
Mano de obra tra:	zo y replanteo	m.l.	1	Q	1,50	Q	1,50	
02	SUB-TO	TAL MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	1,50	
			AYUDANTE	32	43%	Q	0,64	
			PRESTACIONES	100	85%	Q	1,27	
		TOTAL MANO DE OB	RA	200		Q	3,42	
TOTAL COSTO DIR	ECTO (materiales + e	quipo + combustible	es + mano de obra + ot			Q	7,87	
TOTAL COSTO INC	OIRECTO (administrat	ivos + fianzas + supe	rvis <mark>i</mark> ón + UTILIDAD):	32	30%	Q	2,36	
SUB-TOTAL (suma	de directos + indirec	ctos):				Q	10,23	
IVA		VII		3	12%	Q	1,23	
			TOTAL			Q	11,45	

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD	0	PRECIO UNITARIO	0	TOTAL
Colector línea central	M.L.	1	Q	1 183,12	Q	1 183,12
	MATERIAL	Y HERRAMIENTA				2000
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO	12	TOTAL
Tubo PVC 6" ASTM F-949 NOVAFORT	Tubo	0,1750	Q	665,30	Q	116,43
Pegamento para PVC	Galón	0,0044	Q	475,00	Q	2,08
Arena amarilla	M3	0,0184	Q	125,63	Q	2,31
Pala redonda con cabo	Unidad	0,0064	Q	85,00	Q	0,55
Piocha con mango	Unidad	0,0028	Q	110,00	Q	0,30
Manguera de 15m x 1/2"	Unidad	0,0018	Q	199,99	Q	0,37
Cabo para pala	Unidad	0,0064	Q	14,00	Q	0,09
Cabo para piocha	Unidad	0,0037	Q	25,00	Q	0,09
Barreta 1.75m x 1 plg	Unidad	0,0018	Q	259,99	Q	0,48
Tenaza 12 plg	Unidad	0,0028	Q	64,00	Q	0,18
Hilo de nylon #24 1/4Lb	Cono	0,0092	Q	10,00	Q	0,09
Sierra de acero 24 dientes	Unidad	0,0230	Q	12,00	Q	0,28
Serrucho Luctador 18	Unidad	0,0073	Q	50,00	Q	0,37
Cinta métrica de 8m	Unidad	0,0018	Q	100,00	Q	0,18
Cinta métrica de 50m	Unidad	0,0009	Q	210,00	Q	0,19
Azadón de 2 Lb	Unidad	0,0028	Q	110,00	Q	0,30
Tota	al de materiales co	n IVA			Q	124,28
тот	AL DE MATERIAL S	IN IVA			Q	110,97
	MAN	O DE OBRA	-00			
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Excavación	M3	1,290000184	Q	105,25	Q	135,77
Relleno	M3	1,26	Q	126,38	Q	159,77
Retiro de sobrante	M3	0,03	Q	56,87	Q	1,47
Instalación de tubería	M.L.	1	Q	10,91	Q	10,91
SUB-TOTA	L MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	307,92
		AYUDANTE	-39	43%	Q	131,97
		PRESTACIONES		85%	Q	261,73
	TOTAL MANO DE OB	RA		4 MG T COOP = 000	Q	701,61
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + equ	ipo + combustible	s + mano de obra + ot	ti		Q	812,58
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativo	22.15		3	30%	Q	243,77
SUB-TOTAL (suma de directos + indirecto					Q	1 056,35
IVA	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		3	12%	Q	126,76
		TOTAL	0		Q	1 183,12

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Pozos de visita	Unidad	1	Q	5 906,69	Q	5 906,69
	MATERIAL	Y HERRAMIENTA				0.000
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO TOTAL		TOTAL	
Ladrillo tayuyo de 6.5x11x23 cm	Millar	0,96	Q	176,65	Q	170,34
Cemento	Saco	11,04	Q	76,63	Q	845,67
Arena	M3	0,95	Q	117,51	Q	111,21
Piedrín	M3	0,63	Q	207,54	Q	129,71
Hierro de 1/4"	Varilla	3,86	Q	11,00	Q	42,43
Hierro de 3/8"	Quintal	0,30	Q	297,73	Q	90,38
Hierro de 1/2"	Quintal	0,36	Q	295,35	Q	105,48
Alambre de amarre	Libra	3,29	Q	5,20	Q	17,09
	otal de materiales co	on IVA			Q	2 392,31
Т	OTAL DE MATERIAL S	IN IVA			Q	2 135,99
j.	MAN	O DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Excavación	M3	2,89	Q	105,25	Q	304,02
Relleno	M3	2,83	Q	126,38	Q	357,76
Retiro de sobrante	M3	0,06	Q	56,87	Q	3,29
Levantado ladrillo	M2	17,23	Q	40,00	Q	689,27
Alisado	M2	9,40	Q	16,00	Q	150,43
SUB-TO	TAL MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	842,99
8		AYUDANTE		43%	Q	361,28
		PRESTACIONES	(9)	85%	Q	716,53
TOTAL MANO DE OBRA					Q	1 920,80
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + e	equipo + combustible	es + mano de obra + ot			Q	4 056,79
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrat				30%	Q	1 217,04
SUB-TOTAL (suma de directos + indire			0		Q	5 273,83
IVA	**		100	12%	Q	632,86
		TOTAL			Q	5 906,69

DESCRIPCIÓN RENGLÓN	UNIDAD	CANTIDAD		PRECIO UNITARIO		TOTAL
Conexiones domiciliares	Vivienda	1	Q	4 781,46	Q	4 781,46
	MATERIAL	Y HERRAMIENTA				
DESCRIPCIÓN INSUMO	UNIDAD	CANTIDAD	3	PRECIO UNITARIO		TOTAL
Tubo PVC 4" ASTM F-949 NOVAFORT	Tubo	1,61	Q	318,00	Q	513,34
Silleta "Y" o "T" 6" x 4"NOVAFORT	Unidad	1,00	Q	254,10	Q	254,10
Tubo de concreto de 12" x 1"	Tubo	1,00	Q	52,69	Q	52,69
Codo a 45° de 4" NOVAFORT	Unidad	0,57	Q	208,90	Q	119,37
Codo a 90° de 4" NOVAFORT	Unidad	0,43	Q	254,10	Q	108,90
Pegamento para PVC	Galón	0,06	Q	475,00	Q	27,14
Cemento	Saco	0,97	Q	76,63	Q	74,44
Arena	M3	0,07	Q	117,51	Q	7,82
Piedrín	M3	0,10	Q	207,54	Q	20,75
Hierro de 1/4"	Varilla	0,43	Q	11,00	Q	4,71
Alambre de amarre	Libra	0,13	Q	5,20	Q	0,67
Tot	al de materiales co	on IVA	- 11	74	Q	1 183,95
тот	AL DE MATERIAL S	IN IVA			Q	1 057,10
	MAN	O DE OBRA				
DESCRIPCIÓN ACTIVIDAD	UNIDAD	CANTIDAD	(3)	PRECIO UNITARIO		TOTAL
Excavación	M3	6,97	Q	105,25	Q	733,98
Relleno	M3	6,83	Q	126,38	Q	863,71
Retiro de sobrante	M3	0,14	Q	56,87	Q	7,93
Instalación de tubería	M.L.	9,69	Q	10,91	Q	105,67
SUB-TOTA	L MANO DE OBRA	CALIFICADA			Q	977,31
		AYUDANTE		43%	Q	418,85
		PRESTACIONES	(9)	85%	Q	830,71
	TOTAL MANO DE OB	RA			Q	2 226,88
TOTAL COSTO DIRECTO (materiales + equ	ipo + combustible	s + mano de obra + ot			Q	3 283,97
TOTAL COSTO INDIRECTO (administrativo	os + fianzas + supe	rvisión + UTILIDAD):		30%	Q	985,19
SUB-TOTAL (suma de directos + indirecto	s):		3		Q	4 269,16
IVA	190		N.	12%	Q	512,30
		TOTAL			Q	4 781,46



Fuente: elaboración propia, utilizando AutoCAD Civil 3D.



PLANTA GENERAL DE LA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD DEL CASCO URBANO DE SANTA CATARINA PALOPÓ

ESCALA: 1/1,250



UNIVERSIDAD DE SAN CAR OS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENIERIA UNIDAD DE FURCICIO PROFISIONAL SUPERVISADO

PROYECTO:

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

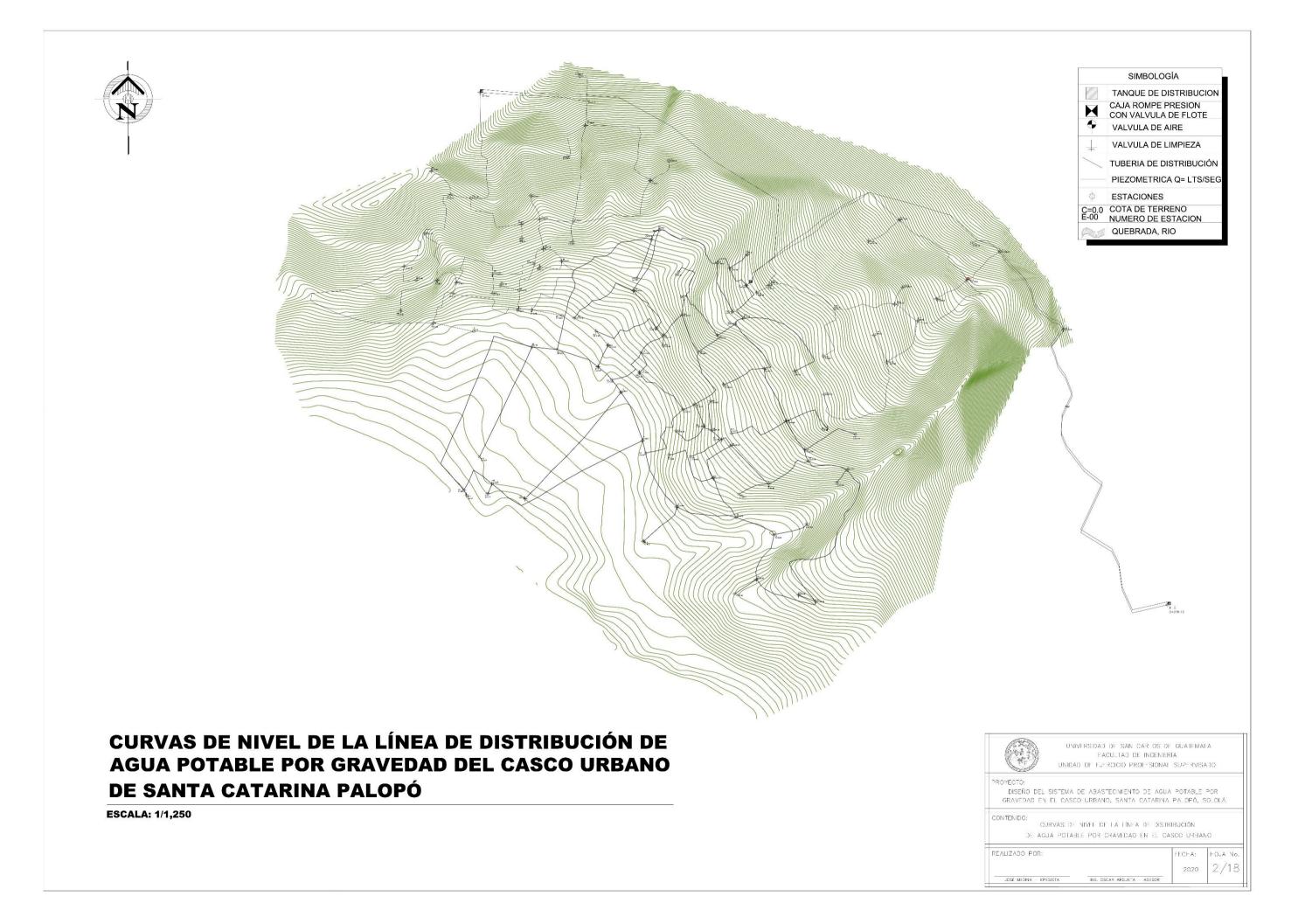
CONTENIDO:

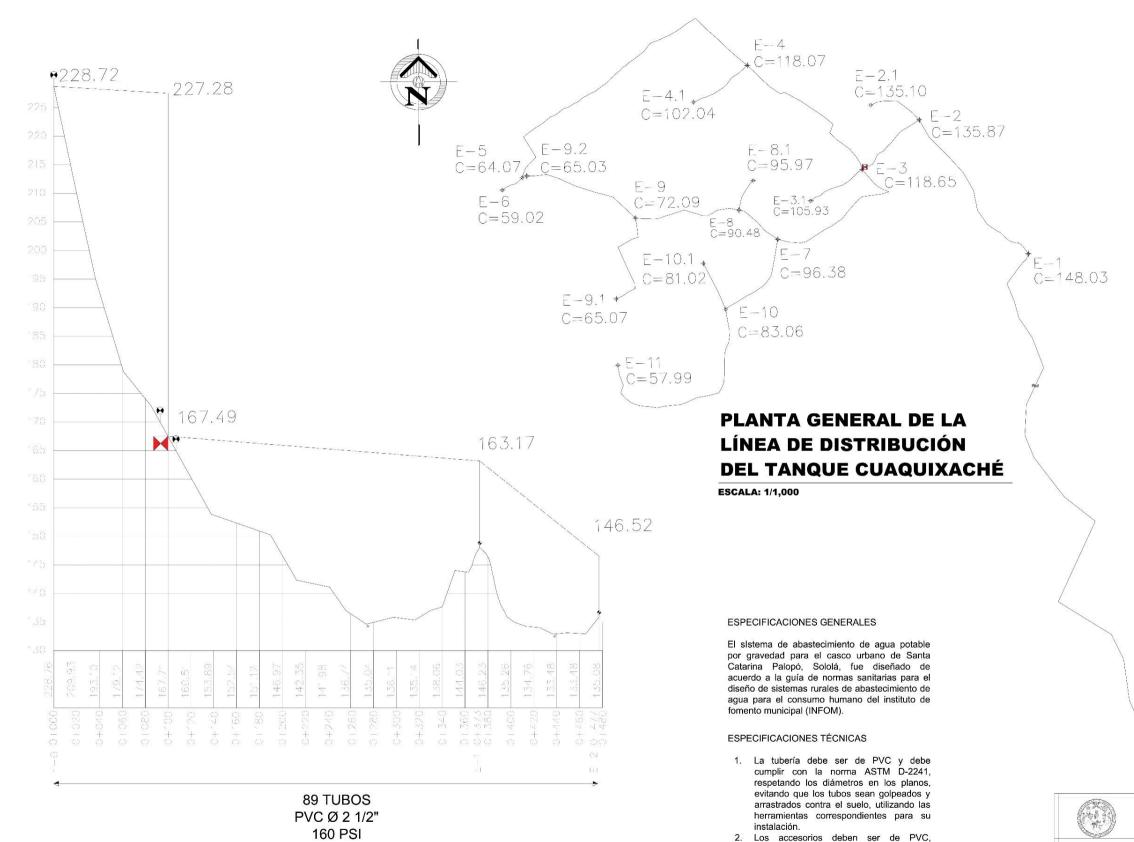
P ANTA GENERA DE TÎNEA DE DISTRIBUCIÓN DE AGUA POTABLE POR CRAVEDAD EN EL CASCO URBANO

REALIZADO POR:

FECHA: HOUA No

JOSÉ MEDINA – EPESISTA ING. OSCAR ARGJETA – ASESOR





PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN TRAMO E-0 A E-2

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500

ESCALA VERTICAL: 1/300

adecuados para cumplir su función y así mismo que cumpla con la norma ASTM

a los planos, estas deben estar protegidas

por medio de caja para válvulas. La

ubicación de las mismas puede variar, si en campo se determina de manera técnica

el cambio, siempre verificando que no

afecte el funcionamiento del sistema.

3. Las válvulas deben instalarse de acuerdo

D-2466, cédula 40.



ING. OSCAR ARGJETA - ASESOR

JOSÉ MEDINA - EPESISTA

E = 0

C = 228.72

SIMBOLOGÍA

CAJA ROMPE PRESION

VALVULA DE AIRE

ESTACIONES

C=0.0 COTA DE TERRENO E-00 NUMERO DE TOTA

QUEBRADA, RIO

CON VALVULA DE FLOTE

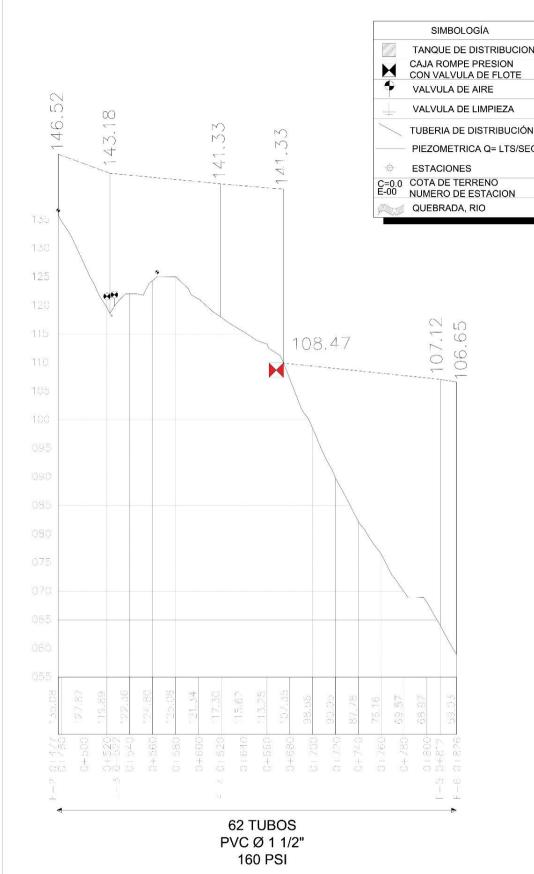
VALVULA DE LIMPIEZA

NUMERO DE ESTACION

TUBERIA DE DISTRIBUCIÓN

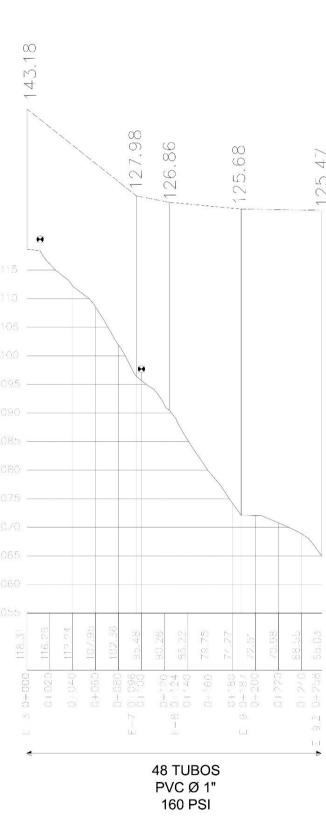
PIEZOMETRICA Q= LTS/SEG

TANQUE DE DISTRIBUCION



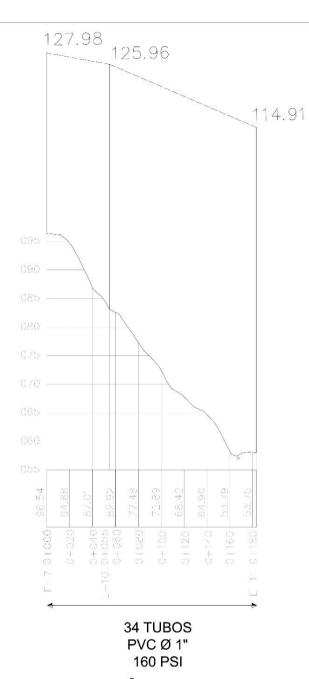
PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN TRAMO E-2 A E-6

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN TRAMO E-3 A E-9.2

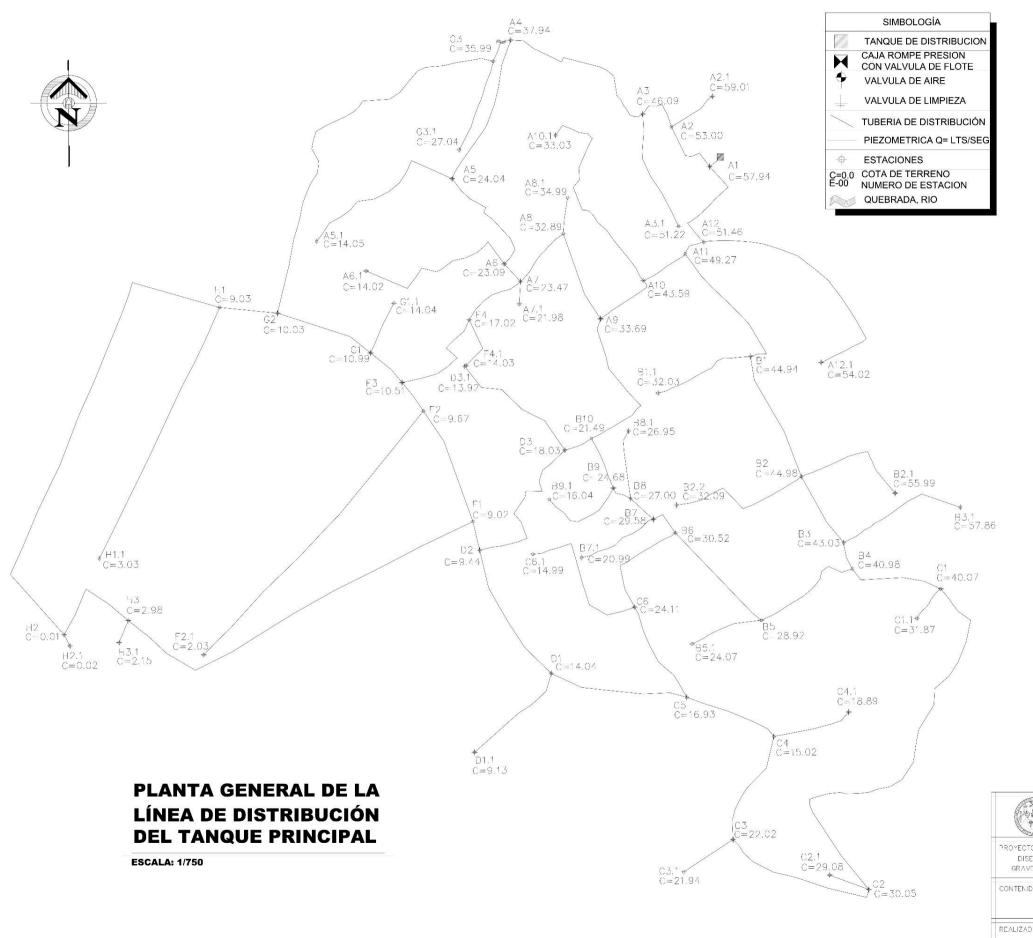
ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN TRAMO E-7 A E-11

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300





ESPECIFICACIONES GENERALES

El sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó, Sololá, fue diseñado de acuerdo a la quía de normas sanitarias para el diseño de sistemas rurales de abastecimiento de aqua para el consumo humano del instituto de fomento municipal (INFOM).

ESPECIFICACIONES TÉCNICAS

- 1. La tubería debe ser de PVC y debe cumplir con la norma ASTM D-2241, respetando los diámetros en los planos, evitando que los tubos sean golpeados y arrastrados contra el suelo, utilizando las herramientas correspondientes para su instalación.
- 2. Los accesorios deben ser de PVC, adecuados para cumplir su función y así mismo que cumpla con la norma ASTM D-2466, cédula 40.
- 3. Las válvulas deben instalarse de acuerdo a los planos, estas deben estar protegidas por medio de caja para válvulas. La ubicación de las mismas puede variar, si en campo se determina de manera técnica el cambio, siempre verificando que no afecte el funcionamiento del sistema.



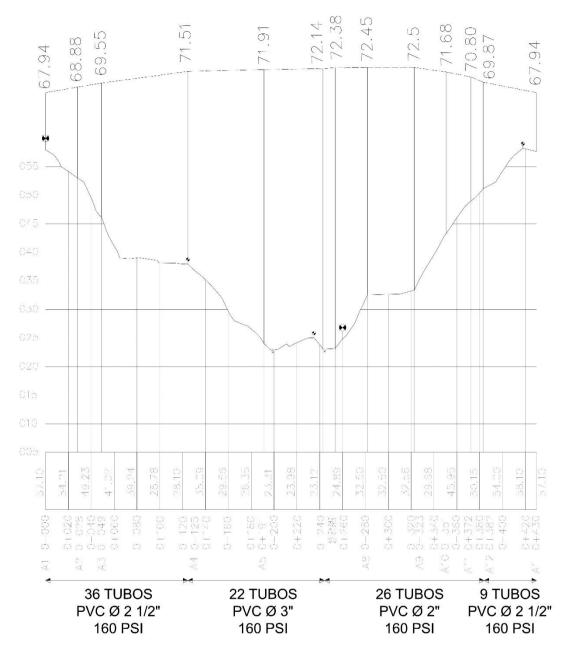
UNIVERSIDAD DE SAN CAR OS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENIERÍA

UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE POR GRAVEDAD EN EL CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

P ANTA GENERA DE LA DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN TANQUE PRINCIPAL

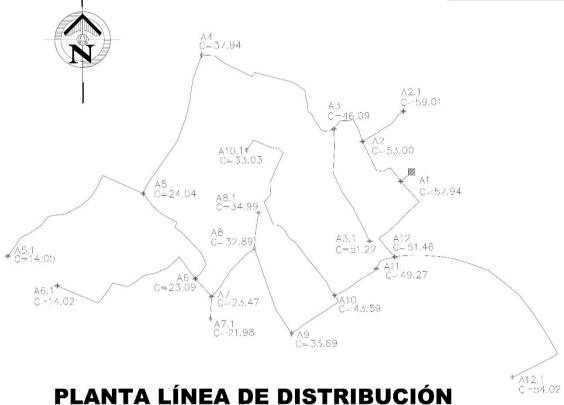
FECHA: HOUA No. 5/18 2020 JOSÉ MEDINA – EPESISTA ING. OSCAR ARGJETA – ASESOR



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN **CIRCUITO "A"**

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300

SIMBOLOGÍA TANQUE DE DISTRIBUCION CAJA ROMPE PRESION CON VALVULA DE FLOTE VALVULA DE AIRE VALVULA DE LIMPIEZA TUBERIA DE DISTRIBUCIÓN PIEZOMETRICA Q= LTS/SEC **ESTACIONES** C=0.0 COTA DE TERRENO E-00 NUMERO DE ESTACION QUEBRADA, RIO



CIRCUITO "A"

ESCALA 1/750



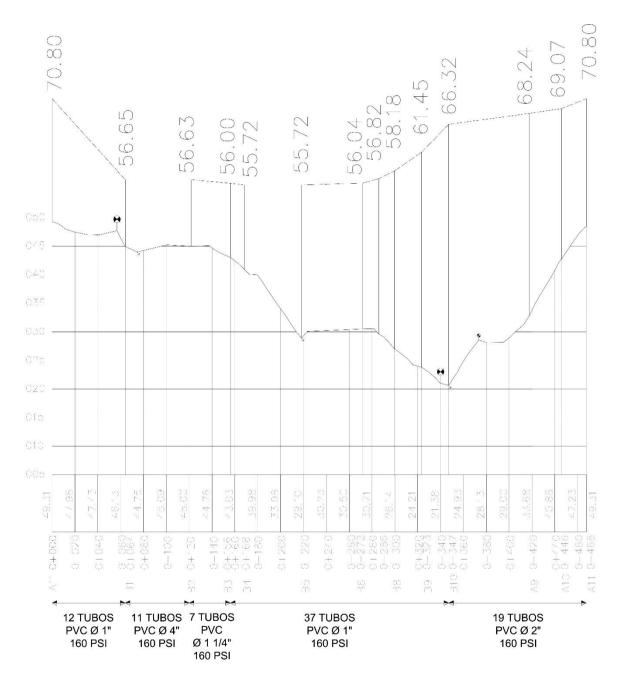
UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INGENIFRÍA UNIDAD DE FJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

DISFÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AQUA POTAB E POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

PLANTA Y PERTE DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO A DEL TANQUE PRINCIPAL

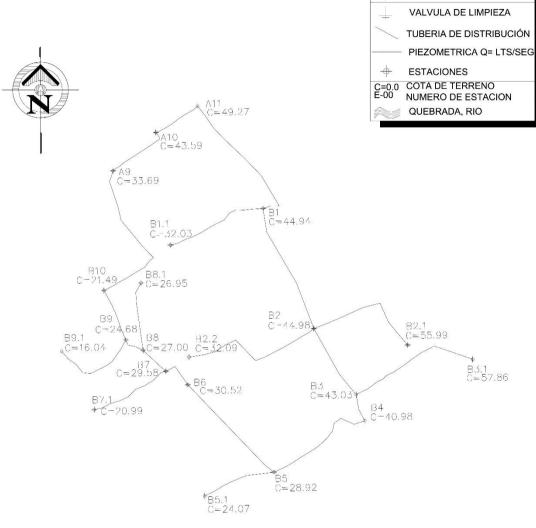
FECHA: HOJA No. 2020 6/18

ING. OSCAR ARGUETA ASESOR JOSÉ MEDINA - FRESISTA



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN **CIRCUITO "B"**

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN **CIRCUITO "B"**

ESCALA 1/750



UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENIERÍA

UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AQUA POTABLE POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

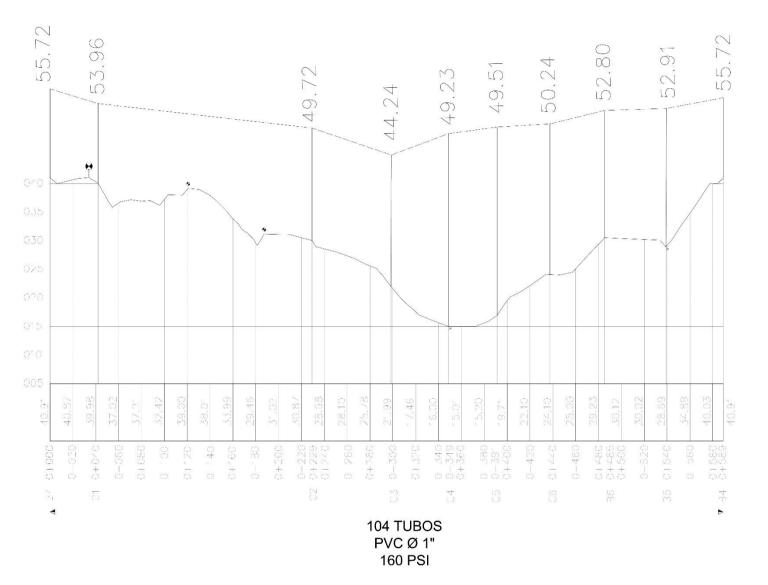
SIMBOLOGÍA TANQUE DE DISTRIBUCION CAJA ROMPE PRESION CON VALVULA DE FLOTE

VALVULA DE AIRE

CON ENIDO:

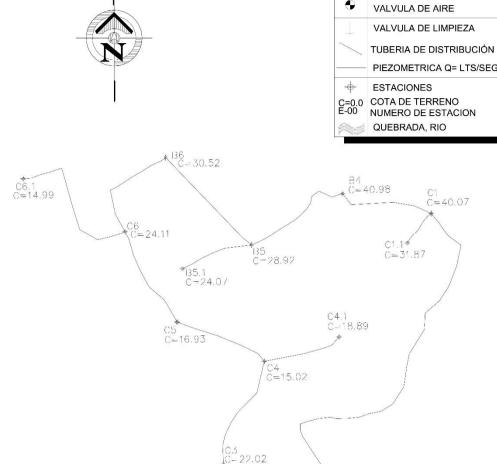
PLANTA Y PERIL DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO B DEL TANQUE PRINCIPAL

REALIZADO POR: FECHA: HOJA No. 2020 //18



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "C"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "C"

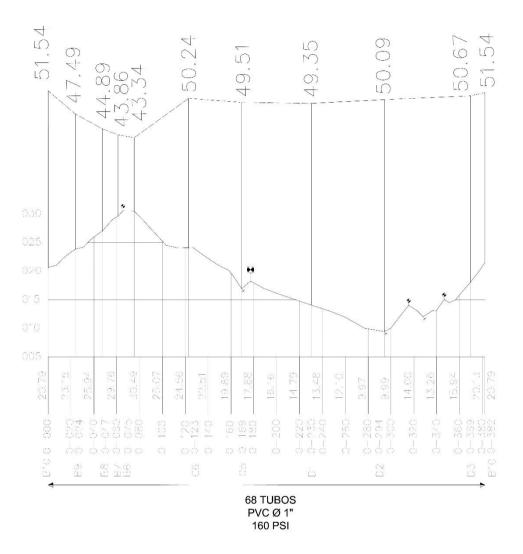
ESCALA 1/750

C3.1 ¢ C=21.94



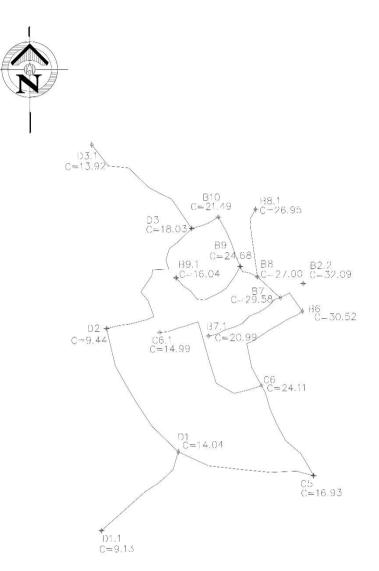
SIMBOLOGÍA

TANQUE DE DISTRIBUCION
CAJA ROMPE PRESION
CON VALVULA DE FLOTE



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN **CIRCUITO "D"**

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 **ESCALA VERTICAL: 1/300**



PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN **CIRCUITO "D"**

ESCALA 1/750



UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INGENERÍA UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

SIMBOLOGÍA TANQUE DE DISTRIBUCION CAJA ROMPE PRESION CON VALVULA DE FLOTE VALVULA DE AIRE VALVULA DE LIMPIEZA TUBERIA DE DISTRIBUCIÓN

PIEZOMETRICA Q= LTS/SEC

NUMERO DE ESTACION QUEBRADA, RIO

ESTACIONES

C=0.0 COTA DE TERRENO E-00 NIIMEBO SE

0

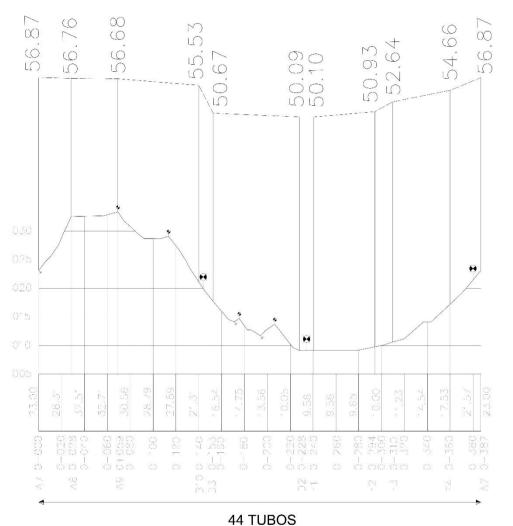
DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE ACUA POTAB E POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

JOSÉ MEDINA - FRESISTA

PLANTA Y PERITE DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO D DEL TANQUE PRINCIPAL

FECHA: HOJA No. 2020 9/18

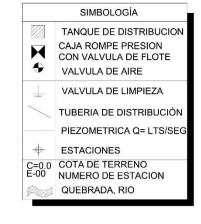
ING. OSCAR ARGU-TA AS-SOR

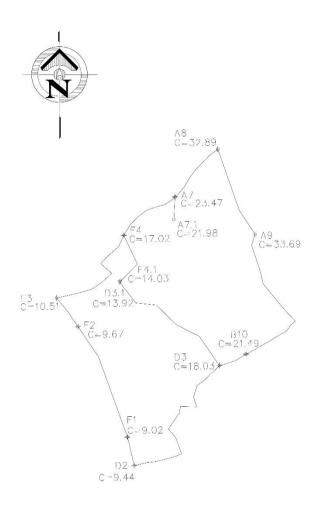


PVC Ø 1" 160 PSI

PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "F"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300

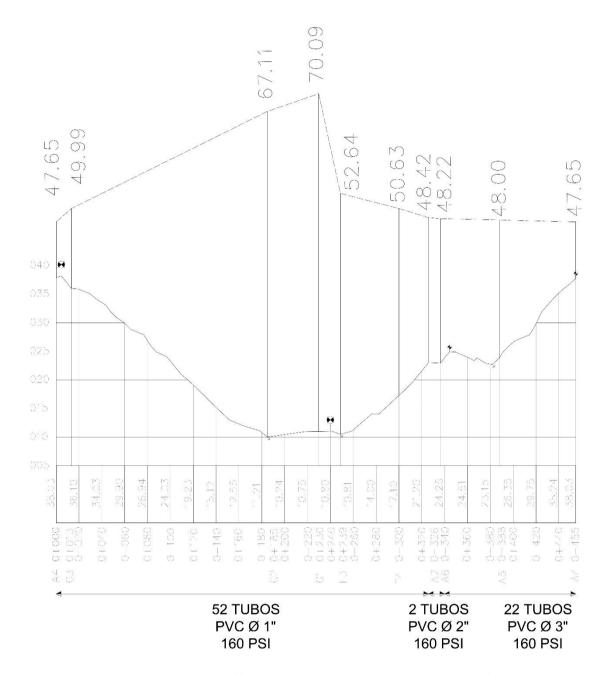




PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "F"

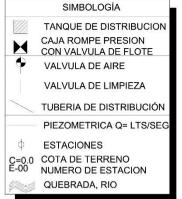
ESCALA 1/750

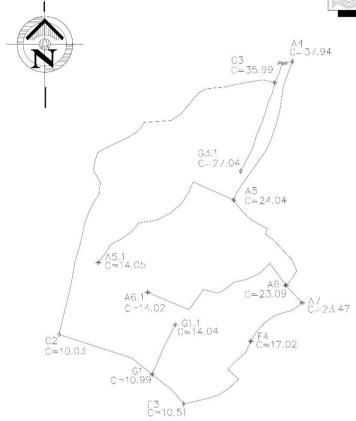




PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "G"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300





PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "G"

ESCALA 1/750



UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENIERÍA UNIDAD DE FJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

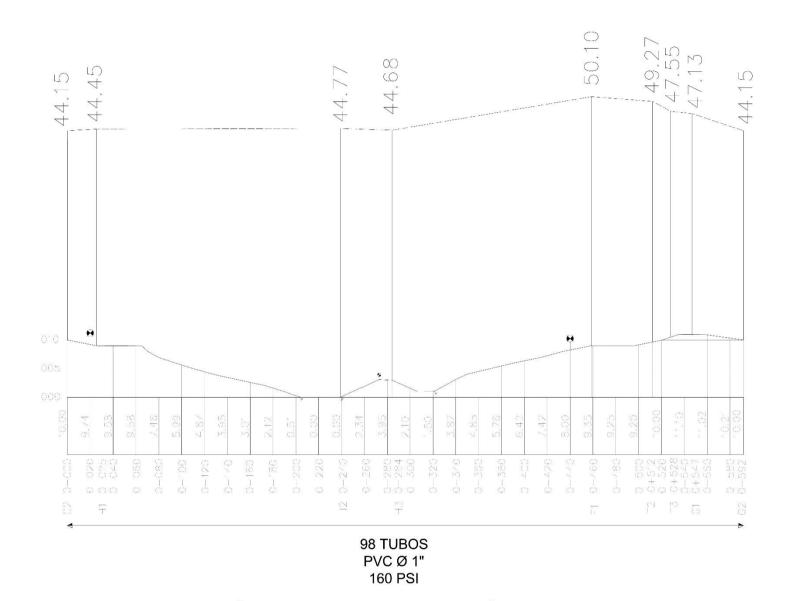
PROYLCIO:

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AQUA POTABLE POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

CON ENIDO

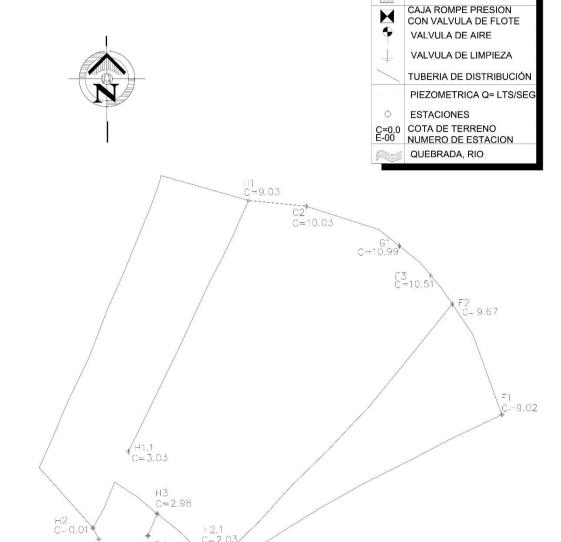
PEANTA Y PERTE DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO G DEL TANQUE PRINCIPAL

REALIZADO POR: FECHA: HOJA No. 2020 11 / 18



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "H"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 **ESCALA VERTICAL: 1/300**



PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN **CIRCUITO "H"**

ESCALA 1/750



UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENERÍA UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

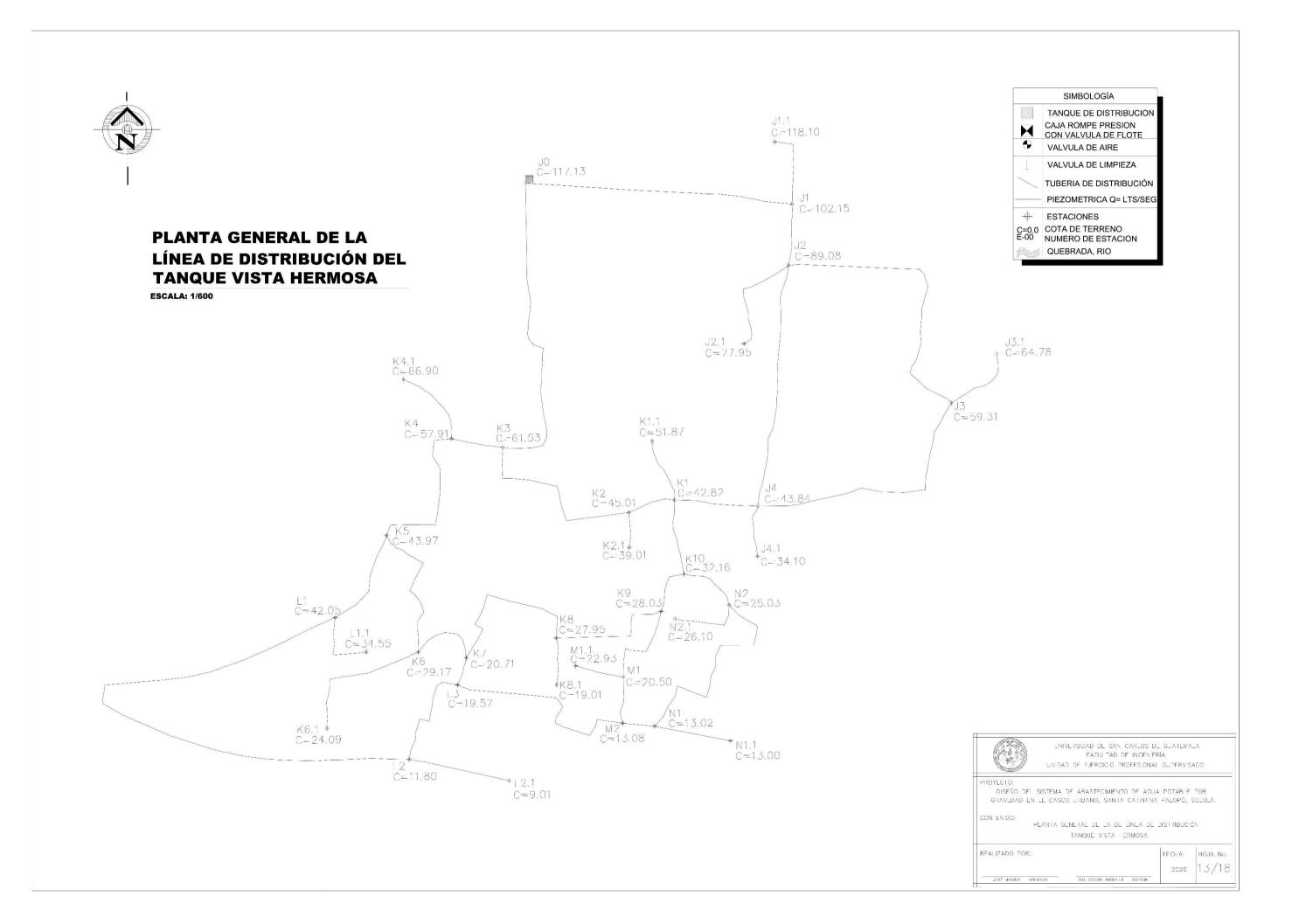
SIMBOLOGÍA TANQUE DE DISTRIBUCION

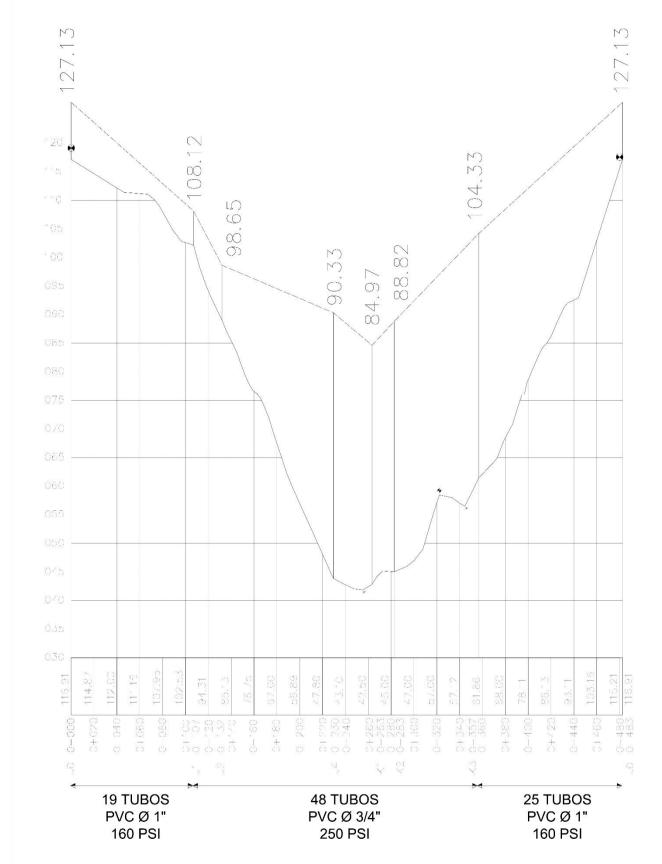
DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AQUA POTABLE POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

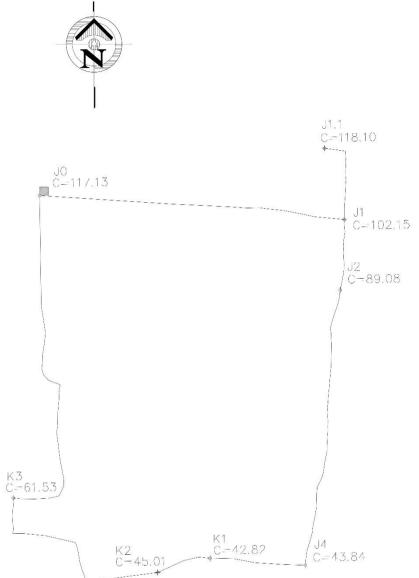
CON ENIDO:

PLANTA Y PERIL DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO II DEL TANQUE PRINCIPAL

REALIZADO POR: FECHA: HOJA No. 2020 12/18 JOSÉ MEDINA - EPESISTA ING. OSCAR ARGU-TA AS-SOR







PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "P"

ESCALA 1/750



UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA UNIDAD DE FJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

SIMBOLOGÍA TANQUE DE DISTRIBUCION CAJA ROMPE PRESION CON VALVULA DE FLOTE VALVULA DE AIRE VALVULA DE LIMPIEZA

TUBERIA DE DISTRIBUCIÓN

PIEZOMETRICA Q= LTS/SEG

→ ESTACIONES

C=0.0 COTA DE TERRENO NUMERO DE ESTACION

QUEBRADA, RIO

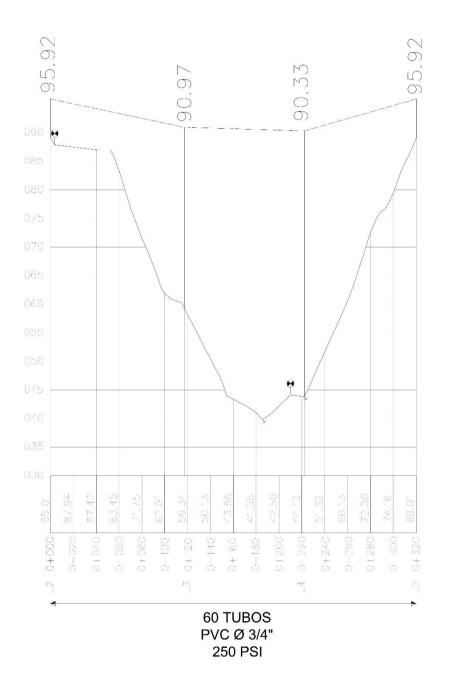
DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE ACUA POTABLE POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

PLANTA Y PERITE DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO P DEL TANQUE VISTA HERMOSA

FECHA: HOJA No. 2020 14/18 JOSÉ MEDINA - FRESISTA ING. OSCAR ARGU-TA AS-SOR

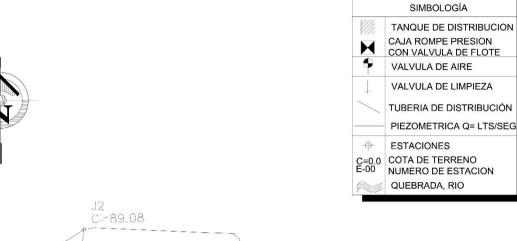
PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN **CIRCUITO "P"**

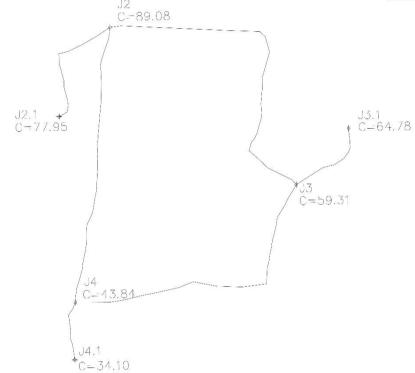
ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "J"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300





PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "J"

ESCALA 1/750



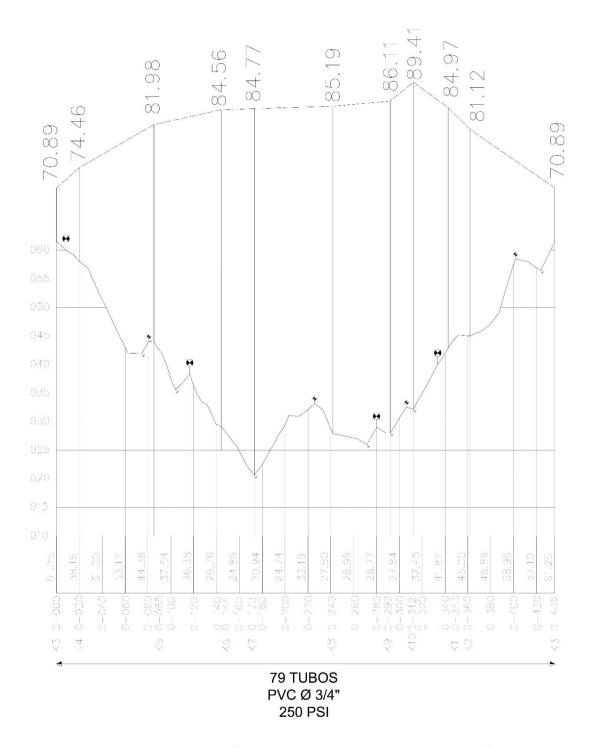
UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENERÍA UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

ROYLCTO:

DISFÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AQUA POTABLE POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

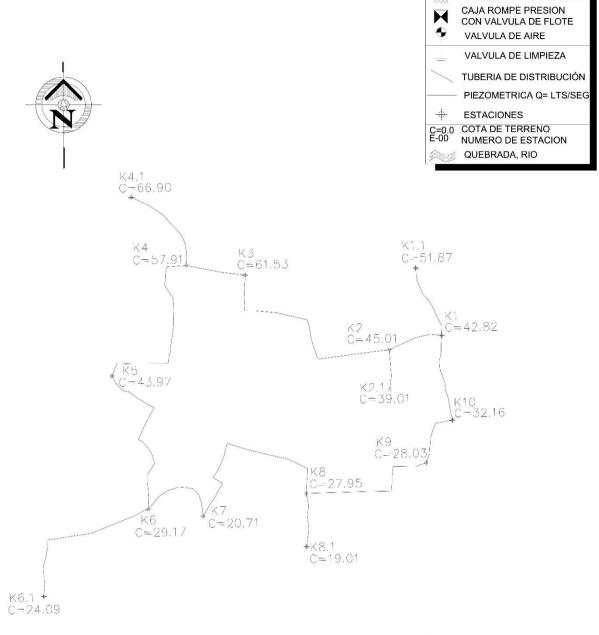
CON ENIDO

PLANTA Y PERTE DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO U DEL TANQUE VISTA HERVOSA



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "K"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



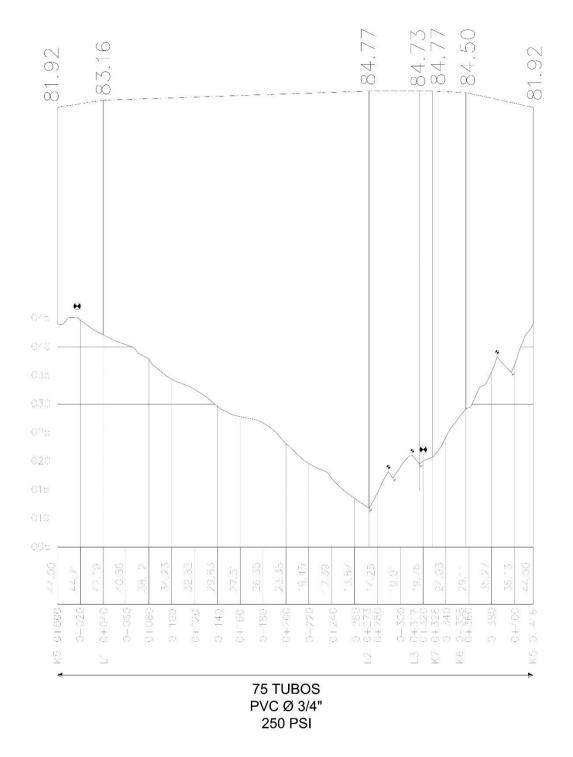
PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "K"

ESCALA 1/750



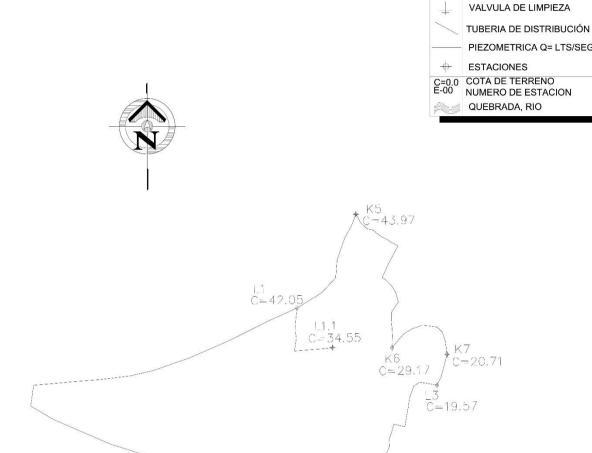
SIMBOLOGÍA

TANQUE DE DISTRIBUCION



PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "L"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "L"

ESCALA 1/750



C=11.80

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENIERÍA UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

SIMBOLOGÍA

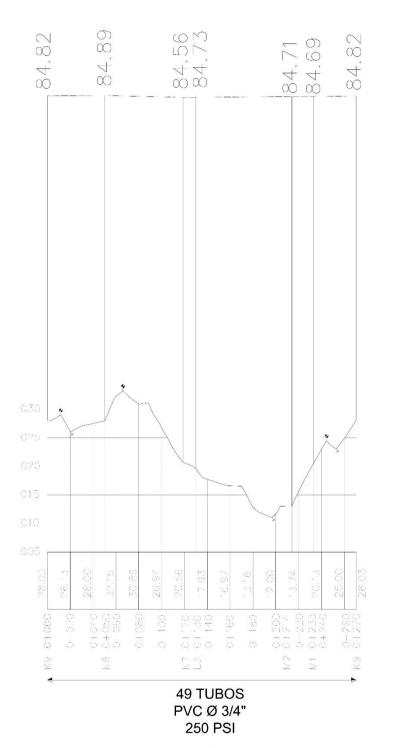
TANQUE DE DISTRIBUCION
CAJA ROMPE PRESION
CON VALVULA DE FLOTE
VALVULA DE AIRE

ROYLCIO:

DISEÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE ACUA POTABLE POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

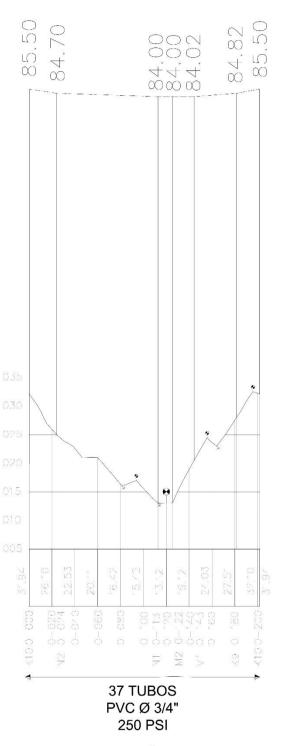
ON IENIDO:

PLANTA Y PERTE DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO E DEL TANQUE VISTA HERMOSA



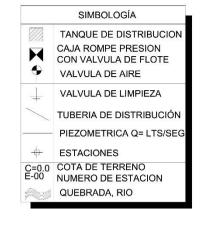
PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "M"

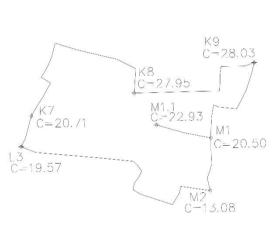
ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300



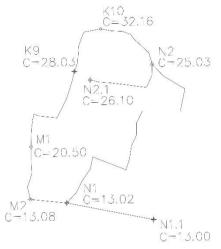
PERFIL LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "N"

ESCALA HORIZONTAL: 1/1,500 ESCALA VERTICAL: 1/300





PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "M"



PLANTA LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN CIRCUITO "N"

ESCALA 1/750



UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INCENIERÍA UNIDAD DE FJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

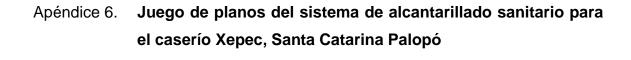
PROYLCTO:

DISFÑO DEL SISTEMA DE ABASTECIMIENTO DE AQUA POTABLE POR GRAVEDAD EN LE CASCO URBANO, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

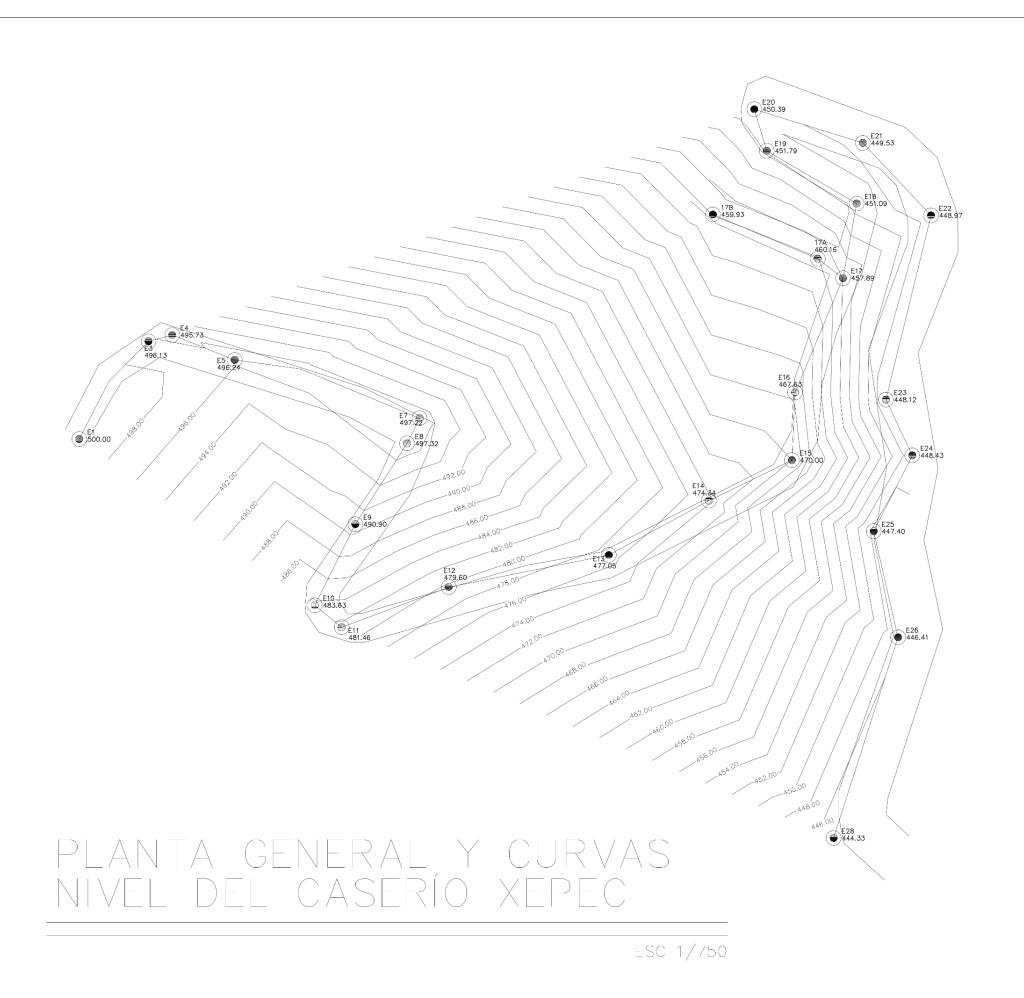
ON ENIDO:

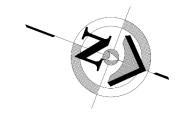
PLANTA Y PERIL DE LÍNEA DE DISTRIBUCIÓN DEL CIRCUITO W Y N DEL TANQUE VISTA HERMOSA

FALIZADO POR: FECHA: HOJA No. 2026 18/18



Fuente: elaboración propia, utilizando AutoCAD Civil 3D.





Ν	NOMENCLATURA					
	TUBERÍA					
	ESTACIÓN TOPOGRÁFICA					
E15	NÚMERO DE ESTACIÓN					
	SENTIDO DE FLUVO					
	CALLE PAVIMENTADA					
470.00	ELEVACIÓN CURVA DE NIVEL					



UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE CUATEMALA FACULTAD DE INGENIERÍA UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

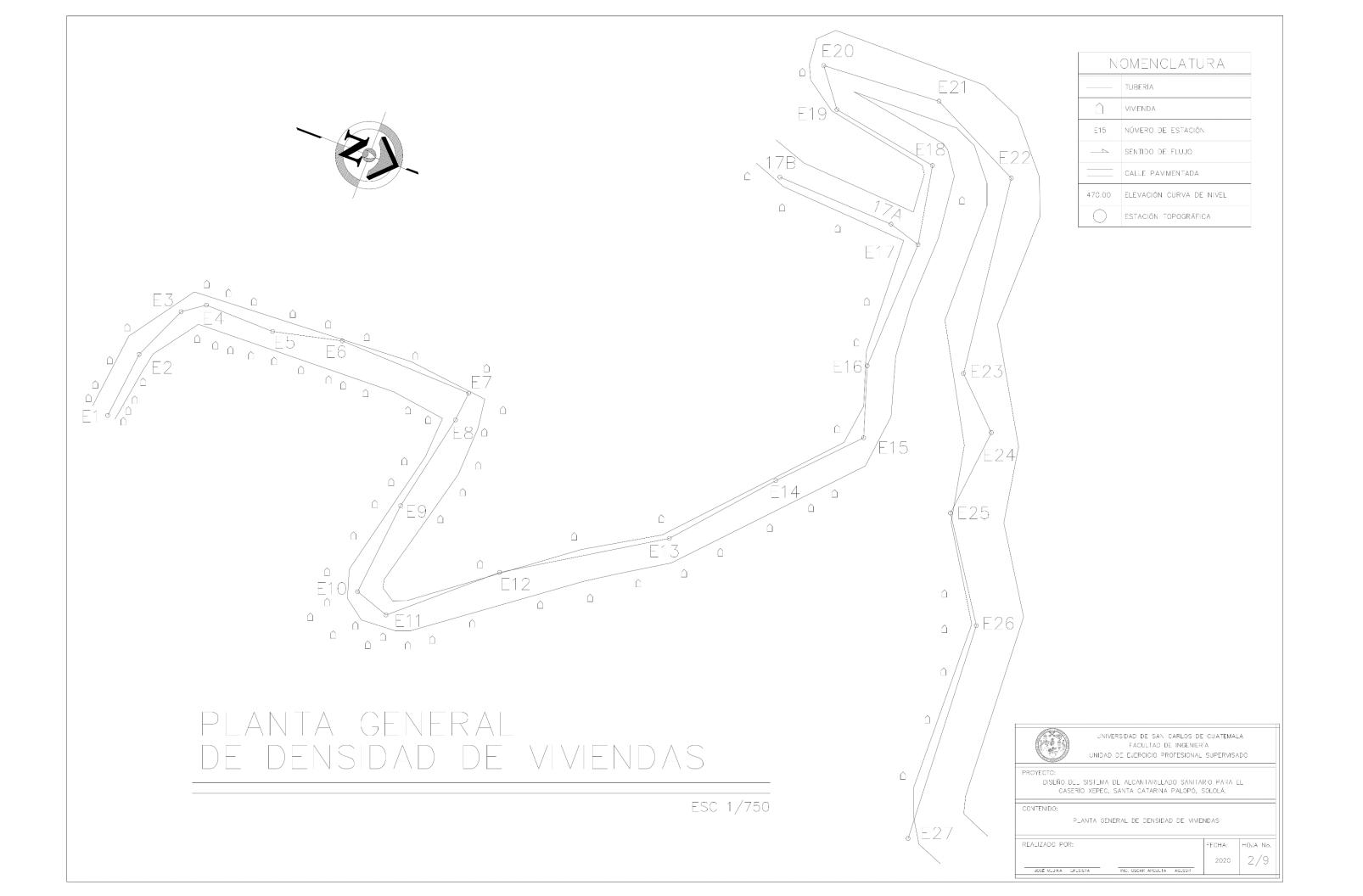
PROYECTO:

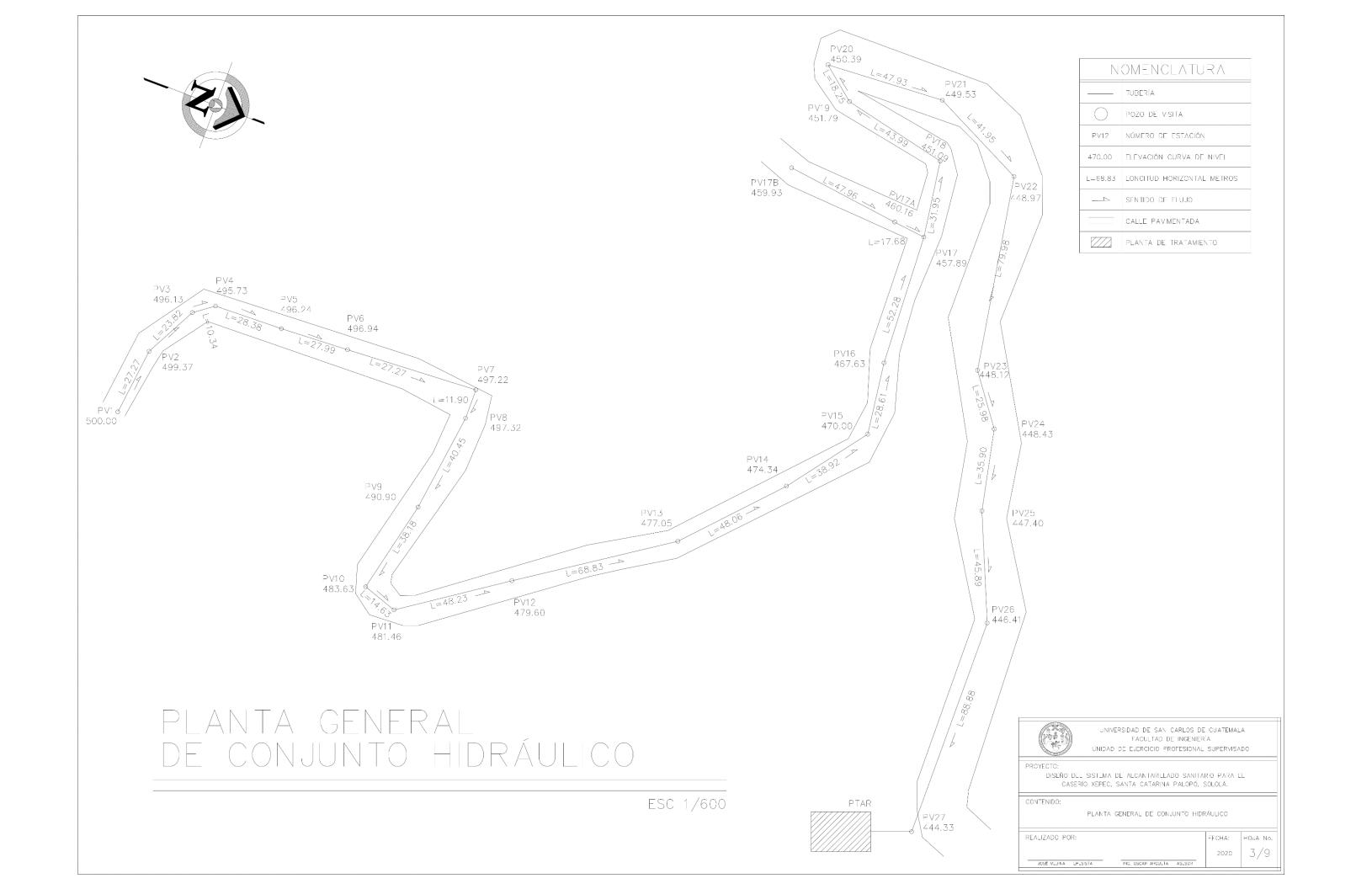
DISLÃO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARO PARA EL CASERÍO XEPEC, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

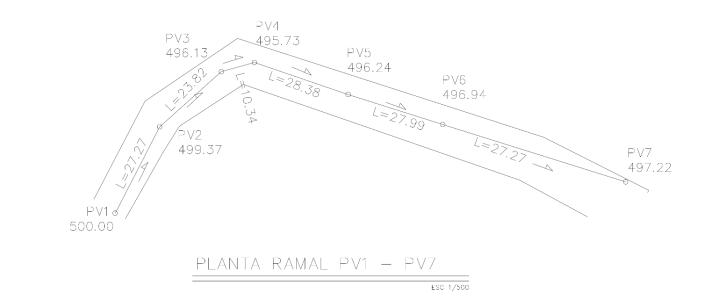
CONTENIDO:

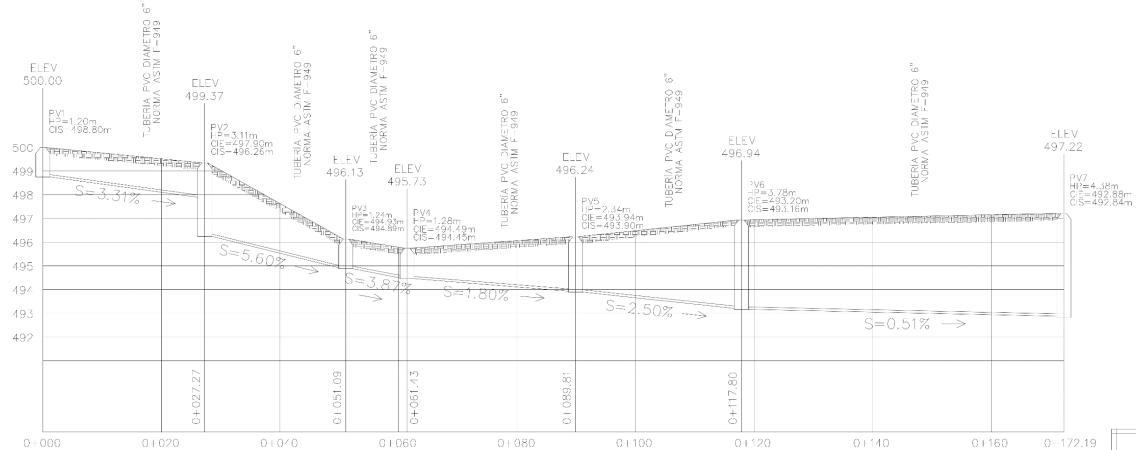
PLANTA GENERAL Y CURVAS DE NIVEL

REALIZADO POR: FECHA: HOJA No. 2020 1/9









PERFIL RAMAL PV1-PV7

ESC HORIZONTAL: 1/375 ESC VERTICAL: 1/75

NCMENCLATURA					
	TUBERÍA				
0	ESTACIÓN TOPOGRÁFICA				
PV12	NÚMERO DE ESTACIÓN				
470.00	ELEVACIÓN CURVA DE NIVEL				
L	LONGITUD HCRIZONTAL				
	SENTIDO DE FLUJO				
	CALLE PAVIMENTADA				
	POZO DE VISITA				
ELEV	ELEVACIÓN DE TERRENO				
HP	PROFUNDIDAD DE POZO (m)				
CIE	COTA INVERT DE ENTRADA				
CIS	COTA INVERT DE SALIDA				
Ø	DIAMETRO DE TUBERÍA				
S%	PENDIENTE				

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE CUATEMALA FACULTAD DE INGENIERÍA

UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

PROYECTO

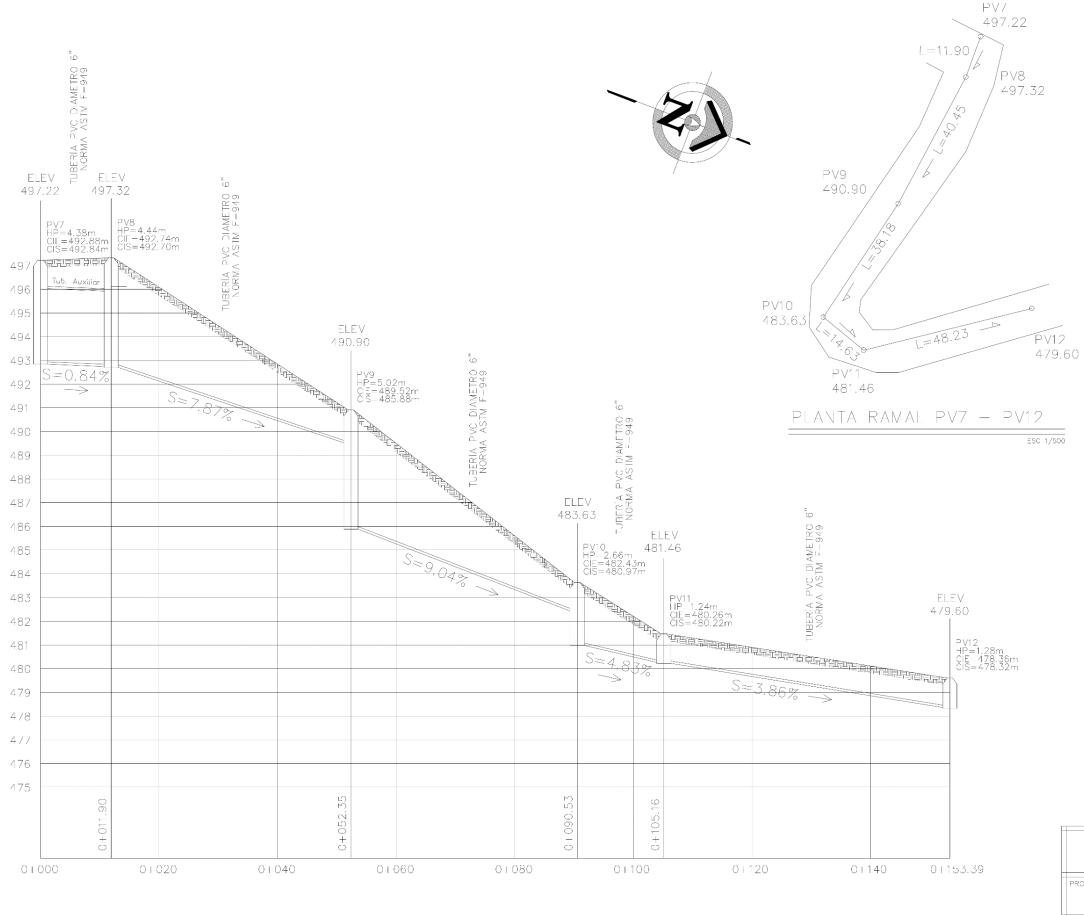
DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARO PARA EL CASERÍO XEPEC, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

ATENIDO:

PLANTA Y PERFIL DEL POZO DE VISITA 1 AL POZO DE VISITA 7 DEL ALCANTARILLADO SANITARIO

REALIZADO POR: FECHA: HONA No.

2020 4/9



NOMENCLATURA				
	TUBERÍA			
0	ESTACIÓN TOPOGRÁFICA			
PV12	NÚMERO DE ESTACIÓN			
470.00	ELEVACIÓN CURVA DE NIVEL			
L	LONGITUD HOR ZONTAL			
	SENTIDO DE FLUJO			
	CA_LE PAVIMENTADA			
	POZO DE VISITA			
ELEV	ELEVACIÓN DE TERRENO			
HP	PROFUNDIDAD DE POZO (m)			
CIE	COTA INVERT DE ENTRADA			
CIS	COTA INVERT DE SALIDA			
Ø	DIAMETRO DE TUBERÍA			
S%	PENDIENTE			

PERFIL RAMAL PV7 - PV12

ESC HORIZONTAL: 1/375 ESC VERTICAL: 1/75

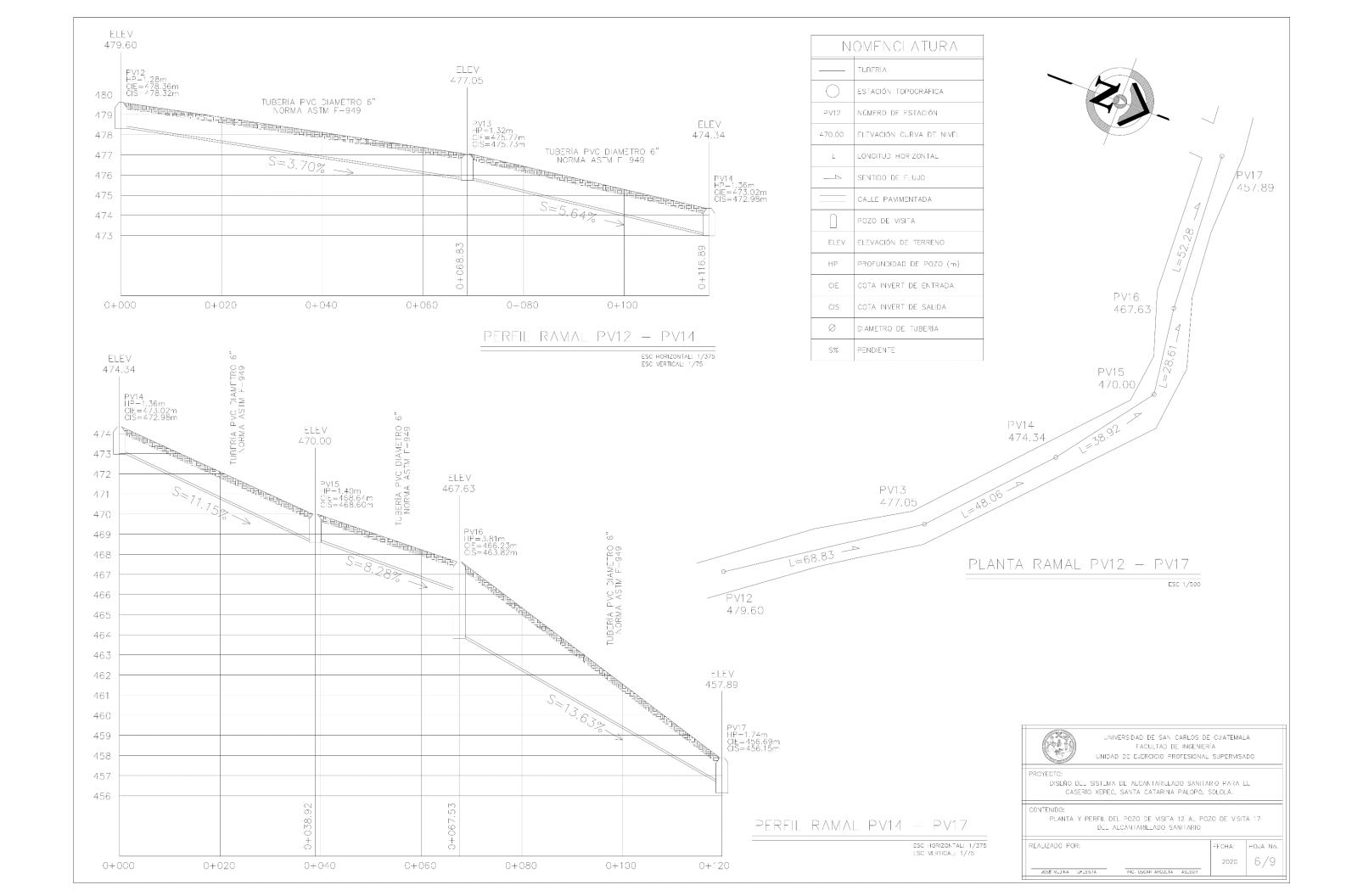


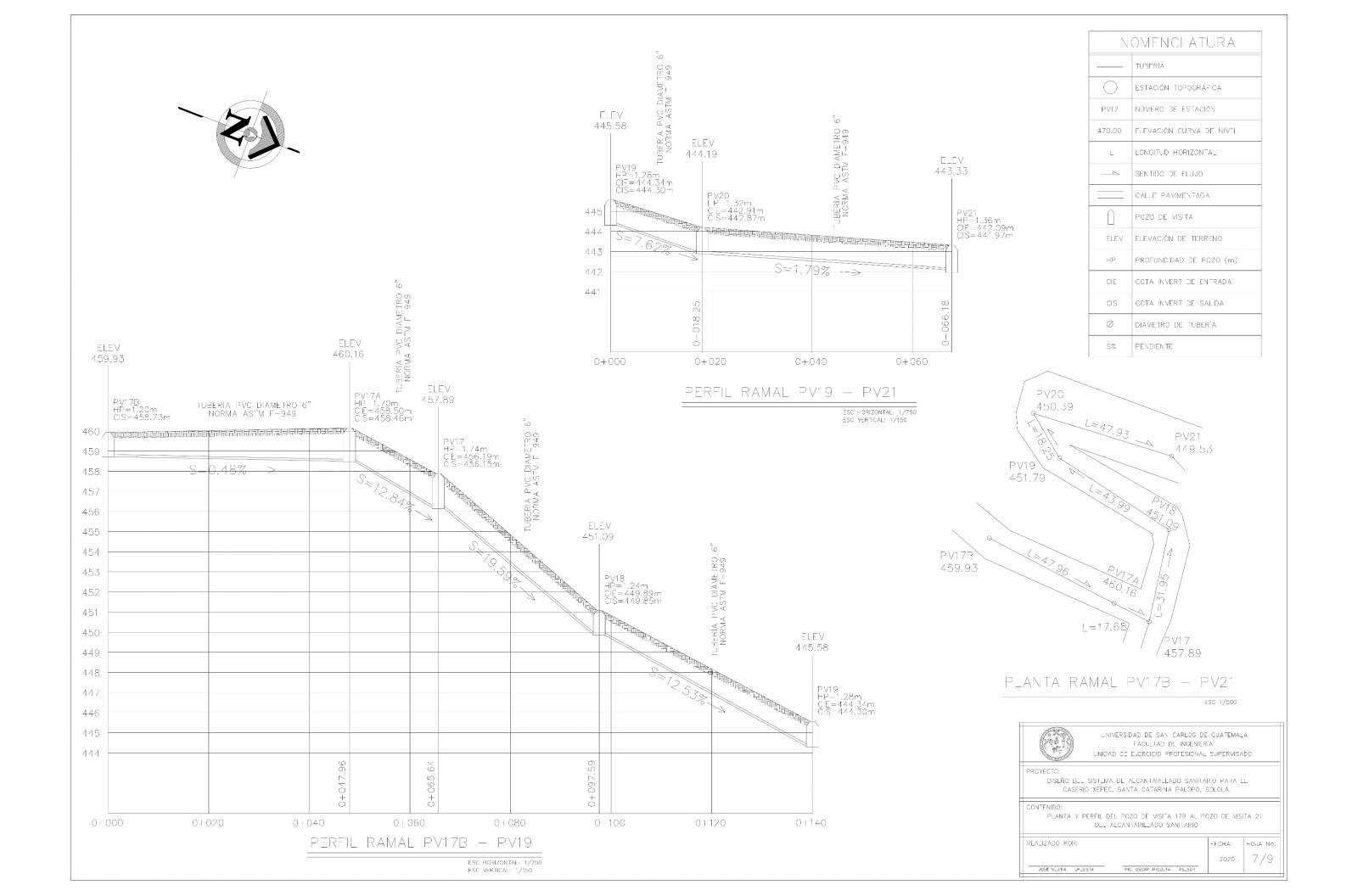
UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE CUATEMALA FACULTAD DE INGENIERÍA UNIDAD DE EJERCICIO PROFESIONAL SUPERVISADO

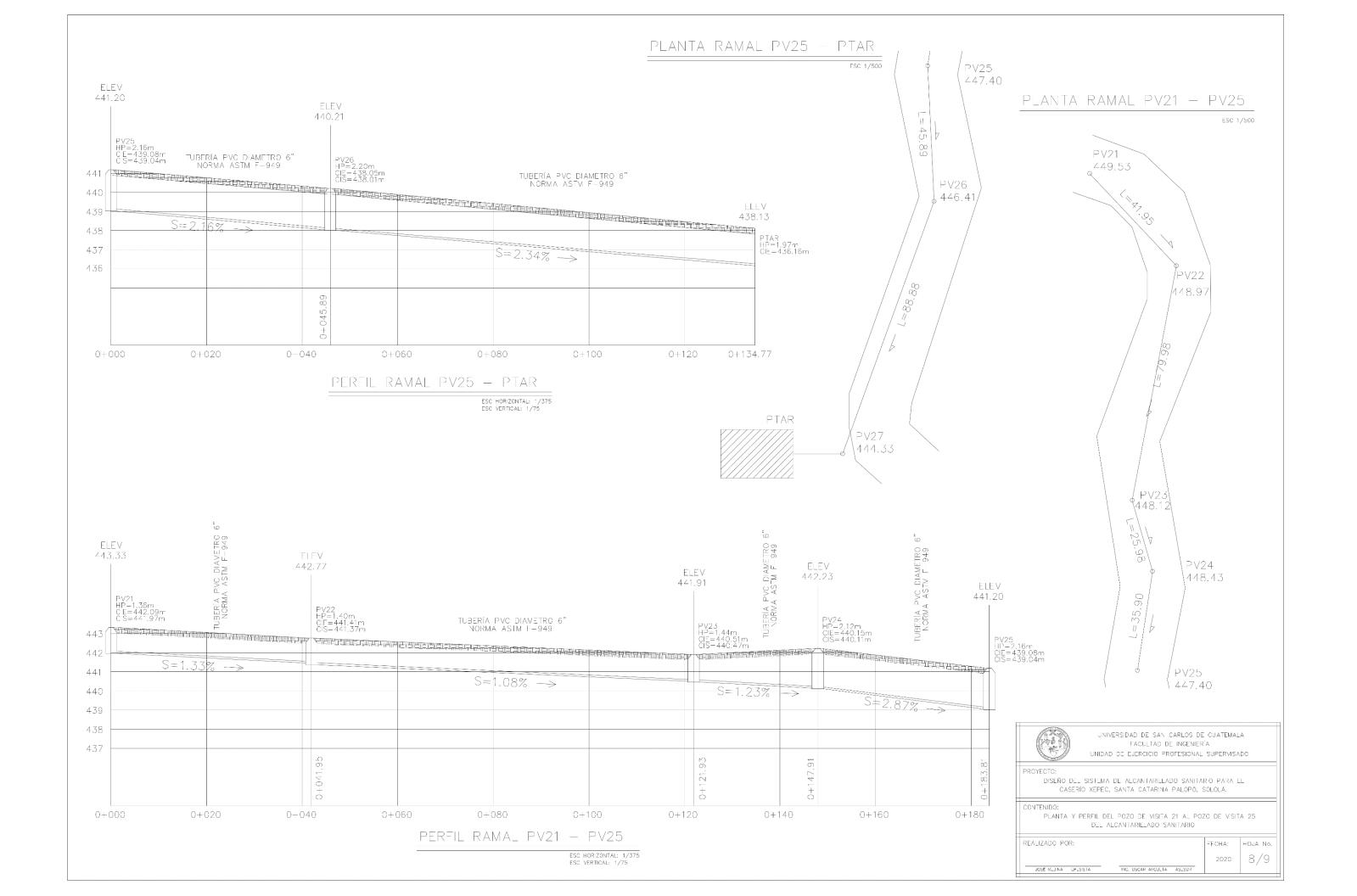
DISLÃO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARO PARA EL CASERÍO XEPEC, SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ.

CONTENIDO:

PLANTA Y PERFIL DEL POZO DE VISITA 7 AL POZO DE VISITA 12 DEL ALCANTARILLADO SANITARIO





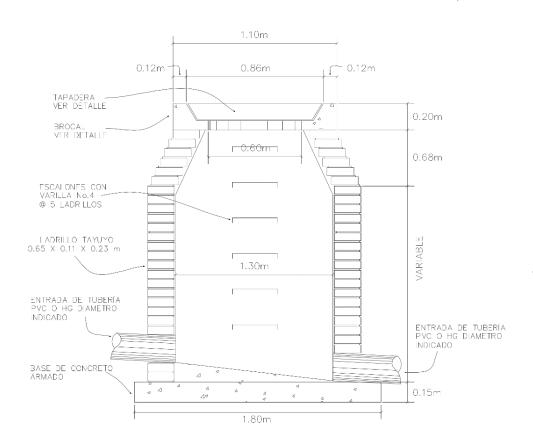


TAPADERA VER DETAILE BROCAL VER DETAILE BASE DE CONCRETO CANAL (MEDIC TJBO) TJBO TJBO

SECCIÓN A-A' POZO DE VISITA

ESC 1/15

ESC 1/15



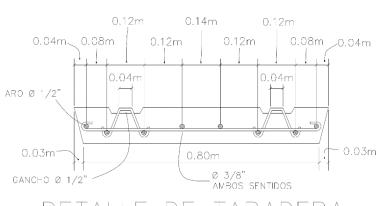
SECCIÓN B-B' POZO DE VISITA

Ø 3/8" @ 15 cm
AMBOS SENTIDOS

ARO Ø 1/2"

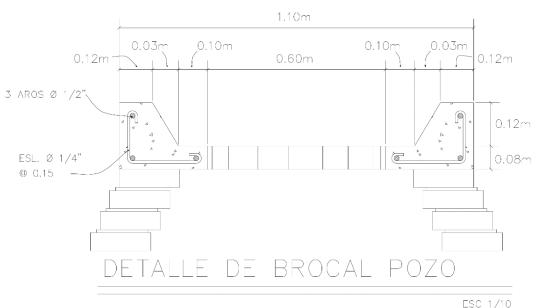
DETALLE DE BASE

ESC 1/15



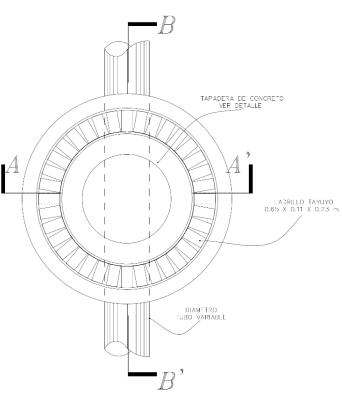
DETALLE DE TAPADERA

ESC 1/10



ESPECIFICACIONES

- 1. EL TIPO DE TUBERÍA A INSTALAR SERÁ DE PVC, QUE CUMPLA CON LA NORMA ASTM F-949.
- 2. EL CONCRETO DEBERÁ TENER UN F'C = 210 Kg/cm2 PROPORCIÓN VOLUMÉTRICA 1:2:2
- 3. EL MORTERO DEBERÁ SER DE CEMENTO Y ARENA DE RÍO CON PROPORCIÓN VOLUMÉTRICA 1:3.
- 1. LA BASE DE CADA POZO DE VISITA DEBERÁ ESTAR ALISADA ADECUADAMENTE CON CEMENTO PARA NO AFECTAR LA VELOCIDAD DEL FLUJO Y SU ESPESOR PUEDE VARIAR DEPENDIENDO DE LA ALTURA DEL POZO DE VISITA.
- 5. EL ACERC A UTILIZAR SERÁ F'y = 2810 Kg/cm2. (GRADO 40).



PLANTA POZO DE VISITA

ESC 1/15



ANEXOS

Anexo 1. Análisis fisicoquímico sanitario del agua del tanque Cuaquixaché, para el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó



Anexo 2. Examen bacteriológico del agua del tanque Cuaquixaché, para el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó



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



EXAMEN BAC	TERIOLOGICO	No. 10423 INF. No. A – 365 399	
O MEDINA SALGUERO, ADÉMICO 201404225	POTABI	SEÑO DEL ABASTECIMIENTO DE AGU, LE POR GRAVEDAD EN EL CASCO O SANTA CATARINA PALOPÓ, SOLOLÁ"	
POR: Interesado	DEPENDENCIA: FACULT	AD DE INGENIERÍA/USAC	
DE Santa Catarina Palopó Tanque Waquixache		/	
Santa Catarina Palopó Sololá	CONDICIONES DE TRANSF	PORTE: Con refrigeración	
	SUSTANCIAS EN SUSPENS	IÓN No hay	
Clara	CLORO RESIDUAL		
inodora			
S PRUEBA PRESUNTIVA PRUEBA CONFIRMATIVA			
		ACION DE GAS	
FORMACION DE GAS - 35°C	TOTAL	FECAL 44.5 °C	
-+-++	+++	T	
+	+		
	Innecesaria	Innecesaria	
	11	< 1.8	
gicamente el agua NO ES POTABI	INTERNACIONAL DE UNII	DADES (SI), GUATEMALA.	
	DMEDINA SALGUERO, ADEMICO 201404225 A POR: Interesado I DE Santa Catarina Palopó Tanque Waquivache Santa Catarina Palopó Sololá Clara inodora GACION DE COLIFORM PRUEBA PRESUNTIVA FORMACION DE GAS - 35°C -+-++ + S PROBABLE DE GÉRMENES THODS FOR THE EXAMINAT UANOR NGO 4 010, SISTEMA	PROYECTO: POTABI URBAN ADÉMICO 201404225 PROYECTO: URBAN DEPENDENCIA: FACULI FECHA Y HORA DE RECOI FECHA Y HORA DE LLEGA LABORATORIO: Santa Catarina Palopó FECHA Y HORA DE LLEGA LABORATORIO: SUSTANCIAS EN SUSPENS Clara CLORO RESIDUAL inodora CONDICIONES DE TRANSE SUSTANCIAS EN SUSPENS CLARA CLORO RESIDUAL FORMACION DE COLIFORMES (GRUPO COLI – AE PRUEBA PRESUNTIVA FORMACION DE GAS - 35°C TOTAL -+-++ ++ + Innecessaria S PROBABLE DE GÉRMENES THODS FOR THE EXAMINATION OF WATER AND WAS UANOR NGO 4 010. SISTEMA INTERNACIONAL DE UNII gicamente el agua NO ES POTABLE, según norma COGUANOR N	

FACULTAD DE INGENIERÍA —USAC— Edificio T-5, Ciudad Universitaria zona 12 Teléfono directo: 2418-9115, Planta: 2418-9000 Exts. 82209 y 86221 Fax: 2418-9121 Página web: http://cii.usac.edu.gt

Anexo 3. Análisis físicoquímico sanitario del agua del tanque Principal, para el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó



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



O.T. No. 39399		ANALISIS FISIC	CO QUIMICO SANI	TARIO	- N	INF. No. 27 61	
JOSÉ RICARDO MEDINA SALGUERO, INTERESADO: REGISTRO ACADÉMICO 201404225			PROYECTO: EPS "DISEÑO DEL ABASTI POTABLE POR GRAVEDAD E SANTA CATARINA PALOPÓ. S			EN EL CASCO URBAN	
RECOLECTADA POI	R:Intere	esado	DEPENDENCIA	: F	ACULTAD DE	INGENIERÍA/USAC	
LUGAR DE RECOLECCIÓN: Santa Catarina Palopó FUENTE: Tanque Principal		FECHA Y HORA DE RECOLECCIÓN: 2019-01-29; 09 h 42 min. FECHA Y HORA DE LLEGADA AL LAB: 2019-01-30; 10 h 00 min.					
MUNICIPIO:	Santa	Catarina Palopó	1		Con refriger	ación	
DEPARTAMENTO:	Solola		1	-			
	Solok		LTADOS				
. ASPECTO:	Clara			7. TEMPERATU			
. ASPECTO:	Clara	4. OLOR:	Inodora	(En el momento o	le recolección)	21 °C	
2. COLOR:	07,00 Unidades	5. SABOR:		8. CONDUCTIVIDAD ELÉCTRICA 184,		184,10 μmhos/cm	
JURBIEDAD:	01,10 UNT	6.potencial de Hidrógeno (pH):	07,08 unidades 9.SÓLIDOS DISUELTOS: 98,00 mg			98,00 mg/L	
SUST	ANCIAS	mg/L	SUSTANCIAS			mg/L	
. CALCIO (Ca)		20,84	6. CLORUROS (CI')			08,50	
. NITRITOS (NO2')		0,028	7. MAGNESIO (Mg))			12,17	
. NITRATOS (NO3')		26,10	8. SULFATOS (SO ⁻² 4)			09,00	
. CLORO RESIDUAL			9. HIERRO TOTAL (Fe)			00,05	
. MANGANESO (Mn)		00,014	10. DUREZA TOTAL			102,00	
						1	
HIDROXIDO mg/L	os .	CARBONATOS mg/L	BICARBONATOS ALCA mg/L		ALCALI	ALINIDAD TOTAL mg/L	
00,00		00,00	98,00			98,00	
ÉCNICA "STANDA DITION 2 005, NO ERIVADAS), GUAT uatemala, 2019-02-3	Desde el punto de vi Limites Máximos Ace RD METHODS FOI RMAS COGUANO EMALA.	sta físico químico sanitario: Coptables de Normalidad, según IR THE EXAMINATION OF INCOMENTAL (SISTEMA MACIONE) de Según INCOMENTAL (SISTEMA MACIO	norma COGUANOI	ASTEWATER" DE LAL DE UNIDADES)	LA A.P.H.A. – Y 29001 (AG	A.W.W.A W.E.F. 2 UA POTABLE Y SI (IGACIONE DE INO UNIFICACIO DE UNIFICACIO	
ING. EDWIN JOS DIRECTOR C	UE IXPATA REYES	GUATEMALA.		MSc en Inge	nieria Sanita	TABARINI	
			SENIERÍA -USAC-	Jefe Técnio	- Laboratorio	3	

Anexo 4. Examen bacteriológico del agua del tanque Principal, para el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó



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



4	EXAMEN BAC	EXAMEN BACTERIOLOGICO			
O.T. No. 39 399				INF. No. A - 365 39	
INTERESADO: JOSÉ RICARDO REGISTRO ACA	MEDINA SALGUERO, DÉMICO 201404225	PROYECTO:	POTABLE POR GF	BASTECIMIENTO DE AGUA RAVEDAD EN EL CASCO TARINA PALOPÓ, SOLOLÁ"	
MUESTRA RECOLECTADA	POR: Interesado	DEPENDENCIA:	FACULTAD DE INGENIERÍA/USAC		
LUGAR DE RECOLECCIÓN : LA MUESTRA:	DE Santa Catarina Palopó	FECHA Y HORA D		2019-01-29; 09 h42 min.	
FUENTE:	Tanque Principal	FECHA Y HORA DI LABORATORIO:	E LLEGADA AL	2019-01-30; 10 h00 min.	
MUNICIPIO:	Santa Catarina Palopó	CONDICIONES DE	TRANSBORTE.		
DEPARTAMENTO:	Sololá	CONDICIONES DE	Con refrigeración		
SABOR:		SUSTANCIAS EN S	USPENSIÓN	No hay	
ASPECTO:	Clara	CLORO RESIDUAL		<i></i>	
OLOR:	inodora				
PRUEBAS NORMALES	PRUEBA PRESUNTIVA	PRUEBA CONFIRMATIVA			
PRUEBAS NORMALES	PRUEBA PRESUNTIVA		GAS		
CANTIDAD SEMBRADA	FORMACION DE GAS - 35°C	TOTAL		FECAL 44.5 °C	
10,00 cm ³	++++	++++	+	+-+	
1,00 cm ³	++++-	++++			
0,10 cm ³	-+-++	+++			
RESULTADO: NÚMERO MAS COLIFORMES/100cm ³	PROBABLE DE GÉRMENES	280		4.5	
- W.E.F. 21 TH NORMA COGU	THODS FOR THE EXAMINATUANOR NGO 4 010. SISTEMA	INTERNACIONAL	DE UNIDADES (SI), GUATEMALA.	

FACULTAD DE INGENIERÍA — USAC — Edificio T-5, Ciudad Universitaria zona 12 Teléfono directo: 2418-9115, Planta: 2418-8000 Exts. 88209 y 86221 Fax: 2418-9121 Página web: http://cii.usac.edu.gt

Anexo 5. Análisis físico-químico sanitario del agua del tanque Vista Hermosa, para el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó



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



O MEDINA SALGU ADÉMICO 201404: Interesado Santa Catarina Palop Tanque Vista Her Santa Catarina Pa	xó mosa	1	POTABLE POR G SANTA CATARIN F DE DE LLEGADA AL	FACULTAD DE 2019-01-29;	INGENIERÍA/USAC
Santa Catarina Palop Tanque Vista Her Santa Catarina Pa	mosa	FECHA Y HORA D RECOLECCIÓN: FECHA Y HORA D LAB.:	DE DE LLEGADA AL	2019-01-29;	
Tanque Vista Her Santa Catarina Pa	mosa	RECOLECCIÓN: FECHA Y HORA D LAB.:	DE LLEGADA AL		10 h 11 min.
Santa Catarina Pa		LAB.:			
	llopó	CONDICIÓN DEL		2019-01-30; 10 h 00 min.	
	llopó		I'RANSPORTE:		
		1		Con refriger	ación
Soloia			-	con rounger	
	RESUI	LTADOS			-
4. OI	OR:	Inodora	7. TEMPERATU. (En el momento d		21 ℃
dades 5. SA	BOR:		8. CONDUCTIVID	AD ELÉCTRICA	155,20 μmhos/cm
6.pot (pH)		07,41 unidades	7,41 unidades 9.SÓLIDOS DISUELTOS:		82,00 mg/L
	mg/L	SUSTANCIAS			mg/L
	16,03	6. CLORUROS (CI')	ÿ.		10,00
·	0,018	7. MAGNESIO (Mg)	0		12,18
	07,30	8. SULFATOS (SO-2	4)		07,00
	44	9. HIERRO TOTAL	(Fe)		00,03
	00,011	10. DUREZA TOTA	L		90,00
1					
		BICARBONATOS mg/L		ALCALINIDAD TOTAL mg/L	
00	,00	84,00			84,00
	CARBC my 00 aunto de vista físico quabiles de Normalidae	6.potencial de Hidrógeno (pH): mg/L. 16,03 0,018 07,30 00,011 CARBONATOS mg/L 00,00 aunto de vista físico químico sanitario: Caraboles de Normalidad, según norma COM	CARBONATOS BICARBON mg/L mg/L	CARBONATOS BICARBONATOS mg/L mg/L Durieza TOTAL	CARBONATOS BICARBONATOS BICARB

Anexo 6. Examen bacteriológico del agua del tanque Vista Hermosa, para el sistema de abastecimiento de agua potable por gravedad para el casco urbano de Santa Catarina Palopó



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



EXAMEN BAC	TERIOLOGICO	r -	Nor. No. 4 1 9	
MEDINA SALGUERO, DÉMICO 201404225	PROYECTO:	POTABLE POR GE	ABASTECIMIENTO DE AGUA RAVEDAD EN EL CASCO TARINA PALOPÓ, SOLOLÁ"	
POR: Interesado	DEPENDENCIA:	FACULTAD DE INGENIERÍA/USAC		
DE Santa Catarina Palopó Tanque Vista Hermosa Santa Catarina Palopó	FECHA Y HORA D LABORATORIO:	E LLEGADA AL	2019-01-29; 10 h11 min.	
Sololá	CONDICIONES DE	Con refrigeración		
	SUSTANCIAS EN S	SUSPENSIÓN	No hay	
Clara	CLORO RESIDUAL			
inodora				
PRUEBA PRESUNTIVA	PRUEBA CONFIRMATIVA			
PRUEBA PRESUNTIVA	FORMACION DE GAS			
FORMACION DE GAS - 35°C	TOTAL		FECAL 44.5 °C	
++++	++++	+	+-+	
++++	++-		-++-+	
+++	+			
PROBABLE DE GÉRMENES	70		12	
UANOR NGO 4 010. SISTEMA	INTERNACIONAL	DE UNIDADES (SI), GUATEMALA.	
	Santa Catarina Palopó Tanque Vista Hermosa Santa Catarina Palopó Sololá Clara inodora GACION DE COLIFORM PRUEBA PRESUNTIVA FORMACION DE GAS - 35°C ++++ ++++ 5 PROBABLE DE GERMENES THODS FOR THE EXAMINA* UANOR NGO 4 010. SISTEMA sicamente el agua NO ES POTABI	DEMICO 201404225 POR: Interessado DEPENDENCIA: FECHA Y HORA D FECHA Y HORA D LABORATORIO: CONDICIONES DE Sololá CONDICIONES DE SUSTANCIAS EN S Clara CLORO RESIDUAL inodora CLORO RESIDUAL inodora PRUEBA PRESUNTIVA FORMACION DE GAS - 35°C TOTAL ++++ ++++ ++++ -+++ 5 PROBABLE DE GÉRMENES THODS FOR THE EXAMINATION OF WATER A UANOR NGO 4 010. SISTEMA INTERNACIONAL sicamente el agua NO ES POTABLE, según norma COG	MEDINA SALGUERO. DÉMICO 201404225 POR: Interesado DE Santa Catarina Palopó Tanque Vista Hermosa Sololá CONDICIONES DE TRANSPORTE: Sololá CONDICIONES DE TRANSPORTE: SUSTANCIAS EN SUSPENSIÓN Clara CLORO RESIDUAL inodora CACION DE COLIFORMES (GRUPO COLI – AEROGENI PRUEBA PRESUNTIVA FORMACION DE GAS - 35°C FORMACION DE GAS - 35°C TOTAL ++++ ++++ ++ ++ ++ S PROBABLE DE GÉRMENES 70 THODS FOR THE EXAMINATION OF WATER AND WASTEWATE UANOR NGO 4 010. SISTEMA INTERNACIONAL DE UNIDADES (SI gicamente el agua NO ES POTABLE, según norma COGUANOR NTG 29 001	

FACULTAD DE INGENIERÍA — USAC — Edificio T-5, Ciudad Universitaria zona 12 Teléfono directo: 2418-9115, Planta: 2418-8000 Exts. 86209 y 86221 Fax: 2418-9121 Página web: http://cii.usac.edu.gt