UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO



FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

CARRERA DE INGENIERÍA CIVIL

PROYECTO TÉCNICO PREVIO A LA OBTENCIÓN DE TÍTULO DE INGENIERO CIVIL

TEMA:

"DISEÑO DE UN SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO"

AUTOR: Wania de los Angeles Ronquillo Pinta.

TUTOR: Ing. Mg. Diego Chérrez.

Ambato – Ecuador 2016

CERTIFICACIÓN DEL TUTOR

Certifico que el presente proyecto técnico realizado por la señorita Wania de los Angeles Ronquillo Pinta Egresada de la Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica de la Universidad Técnica de Ambato, se desarrolló bajo mi dirección, es un trabajo personal e inédito y ha sido concluido bajo el tema: "DISEÑO DE UN SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO".

Es todo cuanto puedo certificar en honor a la verdad.

Ambato, marzo del 2016.

Ing. Mg. Diego Chérrez Gavilanes
TUTOR DE TESIS

AUTORÍA DEL TRABAJO

Yo, Wania de los Angeles Ronquillo Pinta, C.I. 180358750-8 egresada de la Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Carrera Ingeniera Civil de la Universidad Técnica de Ambato, certifico por medio de la presente, este Proyecto Técnico elaborado bajo el Tema: "DISEÑO DE UN SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO", es de mi completa autoría y responsabilidad.

Ambato, marzo del 2016

Egda. Wania de los Angeles Ronquillo Pinta

DERECHOS DE AUTOR

Autorizo a la Universidad Técnica de Ambato, para que haga de esta tesis o parte de ella

un documento disponible para su lectura, consulta y procesos de investigación, según las

normas de la Institución.

Cedo los derechos en línea patrimoniales de mi tesis, con fines de difusión pública,

además apruebo la reproducción de esta tesis, dentro de las regulaciones de la

Universidad, siempre y cuando esta reproducción no suponga una ganancia económica y

se realice respetando mis derechos de autor.

Egda. Wania de los Angeles Ronquillo Pinta

IV

APROBACIÓN DEL TÍTULO DEL GRADO

UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

CARRERA DE INGENIERÍA CIVIL

Los miembros del tribunal examinador aprueban el proyecto de investigación, sobre el tema: "DISEÑO DE UN SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO" de la Egresada Wania de los Angeles Ronquillo Pinta, de la Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica.

		Ambato, marzo del 2016
	Para constancia firma	
Ing. Mg. Francisco Pazmiño		Ing. Mg. Galo Núñez

DEDICATORIA

El presente trabajo se lo dedico:

A mis padres Eduardo Ronquillo y Marcela Pinta quienes me supieron ayudar a persistir en lograr las metas que yo me propuse.

A mi hermana Paulina que siempre ha estado pendiente de cada paso que doy y me ha sabido extender la mano para levantarme.

A mi hermana amiga Marlín que fuimos compañeras y el día de hoy somos las mejores amigas y el día de mañana futuras colegas.

A una persona especial en mi vida Angelo que es el motor que me ayuda a seguir adelante apoyándome en las buenas y malas cosas de la vida.

A mi gran amigo Jorge que siempre estuvo ahí pendiente desde el día en que lo conocí teniéndome paciencia y comprensión.

A todos ustedes los quiero muchísimo.

"WANIA"

AGRADECIMIENTO

Agradezco a m Dios, por darme su bendición, y por permitir estar compartiendo estos momentos inolvidables con toda mi familia, seres queridos y maestros que estuvieron conmigo en todo el transcurso de mi clico estudiantil.

A los profesores de la Carrera de Ingeniería Civil de la Universidad Técnica de Ambato, que nos supieron abrir sus brazos para llevarnos por el camino de la sabiduría enseñándonos sus conocimientos.

Gracias a la Ing. Mg. Diego Chérrez por su paciencia y a la vez por brindarme su conocimiento y confianza para sacar adelante este proyecto de técnico.

Wania de los Angeles Ronquillo Pinta.

ÍNDICE GENERAL

A.- PÁGINAS PRELIMINARES

CERTIFIC	CACIÓN DEL TUTOR	II
AUTORÍA	A DEL TRABAJO	III
DERECH	OS DE AUTOR	IV
APROBA	CIÓN DEL TÍTULO DEL GRADO	V
DEDICAT	TORIA	VI
AGRADE	CIMIENTO	VII
ÍNDICE C	GENERAL	VIII
ÍNDICE D	DE TABLAS	XIII
ÍNDICE D	DE GRÁFICOS	XIV
RESUME	N EJECUTIVO	XV
INTRODU	JCCIÓN	XVI
B. TEXTO	n	
D. IEAI		
CAPÍTUL	O 1	1
1 EL PF	ROBLEMA	1
	'ema	
	ustificación	
	Objetivos	
1.3.1	General	
1.3.2	Específicos	
CAPÍTUL	O 2	4
2 FUNI	DAMENTACIÓN	4
2.1 Ir	rvestigaciones previas	4
2.2 F	undamentación legal.	6
2.2.1	Constitución de la República del Ecuador	6
2.2.2	Código Orgánico de la Salud	7

	2.2.3	Ley de Prevención y Control Ambiental	8
	2.2.4	Acuerdo 061 Reforma Libro VI TULAMS – RO 316 04 de mayo de 2015 del Sistema Único de Legislación Ambiental del Ministerio del Ambiente	9
	2.2.5	Norma para el estudio y diseño de sistemas de agua potable y disposición de aguas residuales para poblaciones mayores a 1000 habitantes.	9
2.	3 Fund	damentación Teórica	. 10
	2.3.1	Alcantarillado Sanitario	. 10
	2.3.2	Elementos que consta el Alcantarillado Sanitario:	. 11
	2.3.2.1	Acometida:	. 11
	2.3.2.2	Tubería Principales	. 11
	2.3.2.3	Pozos de Visita Tipo Común:	. 12
	2.3.2.4	Colectores	. 13
	2.3.2.5	Emisores	. 13
	2.3.3	Parámetros de Diseño de la Red de Alcantarillado Sanitario:	. 14
	2.3.3.1	Período de Diseño:	. 14
	2.3.3.2	Población de Diseño:	. 15
	2.3.3.3	Población Actual:	. 17
	2.3.3.4	Población Futura (pf)	. 18
	2.3.3.5	Áreas de Aportación:	. 19
	2.3.3.6	Densidad Poblacional Futura (Dprob):	. 19
	2.3.3.7	Dotación de Agua Potable:	. 19
	2.3.3.8	Caudales de Diseño:	. 20
	2.3.3.9	Caudal Medio Diario Qmd _{AP (lt/seg)} :	. 21
	2.3.3.1	0 Caudal Medio Diario Sanitario Qmds (lt/seg):	. 21
	2.3.3.1	1 Coeficiente de Retorno (C):	. 22
	2.3.3.1	2 Coeficiente de Mayoración (M):	. 22
	2.3.3.1	3 Caudal Máximo Instantáneo Qinst (lt/seg):	. 23
	2.3.3.1	4 Caudal Máximo Extraordinario Qx (lt/seg):	. 23
	2.3.4	Diseño Hidráulico:	. 24
	2.3.4.1	Velocidades Permisibles (V):	. 24
	2.3.4.2	Coeficiente de Rugosidad (n):	. 25
	2343	Diámetro (D):	26

	2.3.4.4	Pendiente (S):	26
	2.3.4.5	Velocidad a Tubería Totalmente Llena V _{TLL} (lt/seg):	28
	2.3.4.6	Caudal a Tubería Totalmente Llena Q _{TLL} (lt/seg):	30
	2.3.4.7	Velocidad a Tubería Parcialmente Llena v _{pll} (lt/seg):	30
	2.3.4.8	Caudal a Tubería Parcialmente Llena q _{pll} (lt/seg):	31
	2.3.4.9	Tensión Tractiva:	32
	2.3.4.1	0 Tirante Máximo de Agua:	33
	2.3.5	Planta de tratamiento:	34
	2.3.6	Parámetros de diseño:	36
	2.3.6.1	Caudal de diseño:	36
	2.3.7	Tratamiento Preliminar:	37
	2.3.7.1	Rejilla:	37
	2.3.7.2	Desarenador	41
	2.3.8	Tratamiento Primario:	43
	2.3.8.1	Fosa Séptica:	43
	2.3.9	Lechos de secado de lodos:	47
	2.3.10	Tratamiento secundario:	49
	2.3.10.	1 Filtro biológico:	49
CA	PÍTULO	3	53
3	DISEÑO	DEL PROYECTO	53
3.	.1 Estu	dios	53
	3.1.1	Estudio topográfico:	53
	3.1.2	Estudios de agua:	54
	3.1.3	Estudios de suelos:	55
3.	.2 Cálo	culo de la estructura:	56
	3.2.1	Cálculo del diseño de la red de alcantarillado sanitario:	56
	3.2.1.1	Período de diseño:	56
	3.2.1.2	Tasa de crecimiento poblacional (r%):	56
	3.2.1.3	Población actual (Pa):	57
	3.2.1.4	Población futura (Pf):	57
	3.2.1.5	Áreas de aportación:	58

	3.2.1.6	Densidad poblacional futura (Dprob):	60
	3.2.1.7	Dotación de agua potable	60
	3.2.1.8	Cálculo del diseño sanitario:	61
	3.2.1.9	Cálculo del diseño hidráulico:	67
	3.2.2	Cálculos para el diseño de la planta de tratamiento:	77
	3.2.2.1	Caudal de diseño de aguas servidas:	77
	3.2.2.2	Cálculo de la Rejilla:	77
	3.2.2.3	Cálculo del desarenador:	80
	3.2.2.4	Cálculo de la fosa séptica:	81
	3.2.2.5	Cálculo del Lecho de secado de lodos	86
	3.2.2.6	Cálculo del filtro biológico:	88
3.3	Plan	os	93
3.4	Prec	ios unitarios	95
3.5	Med	idas ambientales:	. 149
	3.5.1	Impacto Ambiental	. 149
	3.5.2	Características del medio ambiente de la urbanización "SUOMAT"	. 149
	3.5.2.1	Medio físico:	. 149
	3.5.2.2	Método biótico:	. 150
	3.5.3	Matriz de identificación y valoración de impactos ambientales:	. 150
	3.5.4	Acciones y factores ambientales que afectan en la construcción del proyecto.	. 153
	3.5.5	Acciones durante la etapa de construcción.	. 154
	3.5.6	Acciones y factores ambientales que afecten durante la etapa de operación y	
		mantenimiento:	
	3.5.7	Programa de señalización de la obra (PSO):	
-	3.5.8	Programa de manejo de desechos (PMD):	
	3.5.8.1	J	
	3.5.8.2	J	
	3.5.8.3	Manejo de residuos especiales y peligrosos:	. 160
	3.5.9	Programa de capacitación ambiental e información pública (PCA-IP):	
•	3.5.10	Seguridad en las actividades del proyecto:	. 160
	3.5.11	Uso del equipo mínimo de protección personal:	. 161

3	3.6	Presupuesto	163
3	3.7	Cronograma valorado de trabajo:	167
3	3.8	Especificaciones técnicas:	168
CA	APÍTU	JLO 4	208
4	CO	NCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	208
۷	4.1	Conclusiones	208
2	4.2	Recomendaciones.	210
C.	ANE	XOS	
5	BIB	BLIOGRAFÍA	212
6	AN	EXOS:	214

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1. Longitudes máximas entre pozos	12
Tabla 2. Diámetro delos pozos.	13
Tabla 3. Valores de período de diseño.	
Tabla 4. Valores de período de diseño.	15
Tabla 5. Población y tasa de crecimiento de la parroquia de Carlos Julio A. Tola	15
Tabla 6. Población inicial de la urbanización "SUOMAT" según el número de habi	itantes
por vivienda	17
Tabla 7. Dotaciones recomendadas (lt/hab/día).	20
Tabla 8. Coeficiente de mayoración según la población	23
Tabla 9. Velocidades máximas en tuberías de alcantarillado.	25
Tabla 10. Coeficiente de rugosidad de Manning según el tipo de tubería	26
Tabla 11. Parámetros de diseño de una rejilla	37
Tabla 12. Coeficiente de pérdida para rejilla	41
Tabla 13. Volumen de lodos	44
Tabla 14. Tiempo de digestión en días	48
Tabla 15. Áreas de Aportación.	58
Tabla 16. Cálculo del caudal sanitario.	65
Tabla 17. Cálculo del diseño hidráulico	73
Tabla 18. Nomenclatura para la matriz de impacto ambiental	151
Tabla 19. Evaluación ambiental según Leopold	152
Tabla 20. Rango para calificación ambiental.	152
Tabla 21. Componentes ambientales	153

ÍNDICE DE GRÁFICOS

Gráfico Nº 1. Ubicación del proyecto, urbanización "SUOMAT"	1
Gráfico N° 2. Corte transversal de una vía donde se visualiza el alcantari	llado sanitario.
	10
Gráfico N° 3. Esquema de un alcantarillado sanitario en planta	11
Gráfico N° 4. Tubería totalmente llena.	28
Gráfico N° 5. Tubería parcialmente llena	30
Gráfico N° 6. Esquema de la planta de tratamiento	36
Gráfico N° 7. Áreas de Aportación	59
Gráfico N° 8. Cálculo de la sección totalmente llena.	70
Gráfico N° 9. Cálculo de la sección parcialmente llena.	71

RESUMEN EJECUTIVO

El siguiente proyecto técnico tiene como tema "DISEÑO DE UN SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO PARA LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO", el cual contiene el diseño de la red de alcantarillado sanitario y la planta de tratamiento para las aguas servidas que se producirán en la urbanización, que consta de 66 viviendas unifamiliares.

Se realizaron trabajos topográficos los cuales proporcionaron la información la misma que fue necesaria para efectuar los perfiles correspondientes con los que se procedió a realizar el diseño sanitario e hidráulico mediante normas establecidas por el INEN y la normativa de la Subsecretaria de Saneamiento Ambiental ex IEOS.

Se diseñó el sistema de alcantarillado sanitario teniendo un total de 1,42 km de construcción con sus respectivas conexiones domiciliarias y la planta de tratamiento que consta de los siguientes elementos: una rejilla y dos desarenadores como tratamiento preliminar; dos fosas sépticas para un mejor mantenimiento como tratamiento primario; un filtro biológico circular aerobio de flujo ascendente como tratamiento secundario; dos lechos de secado y una estructura de descarga.

Para la ejecución de los cálculos del diseño hidráulico, sanitario, presupuesto referencial, precios unitarios, cronograma valorado de trabajo y en lo referente a la elaboración de planos, detalles constructivos se optó por utilizar diferentes softwares.

Para finalizar en anexos se encuentra el respaldo de los estudios de suelos y aguas servidas; además se adjunta los planos del diseño del sistema de alcantarillado y los planos arquitectónicos y estructurales de la planta de tratamiento.

INTRODUCCIÓN

El ser humano desde la aparición sobre el planeta mantiene una íntima relación con el medio natural, mismos que los abastece de recursos que le han permitido su supervivencia, pero el hombre en forma consciente o inconsciente ha perjudicado uno de los recursos importantes para el buen vivir que es el agua

Entre los problemas que lidian la mayor parte de las poblaciones está en el indebido manejo de las aguas servidas ya que en varios lugares del mundo las aguas servidas son descargas directamente en aguas abiertas sin haber sido tratadas produciendo al mismo tiempo un principal problema al ambiente y a la salud humana.

Todo esto ha motivado a investigadores a buscar soluciones sencillas de bajo costo que involucran a la comunidad en la planificación, diseño, construcción y operación del sistema de alcantarillado y su debido tratamiento a las aguas servidas.

Con el crecimiento de la sociedad se requiere nuevos espacios, los cuales deben contar con uno de los principales servicios básicos ya mencionado; en el sector de la urbanización "SUOMAT" siendo un territorio en desarrollo no cuenta con el estudio de la red de alcantarillado sanitario y su planta de tratamiento, es por esto que en el siguiente proyecto técnico se propone un diseño de un sistema de evacuación de aguas servidas con su respectiva planta de tratamiento para aguas servidas.

Con el objetivo de cumplir se elabora el presente trabajo, en la que se desarrolla mediante la aplicación de conceptos, normas y especificaciones técnicas, con el fin de brindar una estabilidad a los habitantes de la urbanización.

CAPÍTULO 1

EL PROBLEMA

1.1 Tema

Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbanización "SUOMAT" del cantón Carlos Julio Arosemena Tola, provincia de Napo.

1.2 Justificación

En la actualidad el alcantarillado sanitario y la planta de tratamiento es uno de los principales servicios básicos que debe tener cada población sea esta grande o pequeña ya que, al contar con dicho servicio, este puede mejorar significativamente las condiciones de vida de los habitantes. La urbanización "SUOMAT" está ubicada en la zona urbana del cantón. Sus coordenadas son 9870235,30 m N 182684,93 m E. (Fuente: Google Earth).

URBANIZACIÓN "SUOMAT"

Gráfico Nº 1. Ubicación del proyecto, urbanización "SUOMAT"

ELABORADO POR: Wania de los Angeles Ronquillo Pinta. FUENTE: Google Earth

La urbanización "SUOMAT" carece de un sistema de alcantarillado sanitario que permita la correcta evacuación de las aguas servidas ya utilizadas por el ser humano y de otra índole.

El sistema de alcantarillado sanitario está constituido por redes sanitarias internas y para complementar el proyecto, una planta de tratamiento (P1) la misma que después de cumplir con su objetivo principal se realizará la descarga del agua tratada al río más cercano en este caso El Puma – Yacu.

El propósito fundamental de la presente investigación es realizar el diseño de sistema de alcantarillado sanitario para las aguas servidas de la urbanización y su respectiva planta de tratamiento, con el fin de obtener agua menos contaminada la cual ayudará a que la población viva libre de ciertos organismos patógenos, evitando de esta manera los malos olores, agua contaminada, presencia de moscos y roedores y el principal problema la contaminación del medio ambiente que afecta a todo ser vivo.

El Sindicato Único de Obreros Municipales de Arosemena Tola al tener la necesidad de dotar de este servicio, requiere los diseños del alcantarillado sanitario y planta de tratamiento biológica para las aguas servidas de la urbanización.

Dado que en la época que vivimos se debería tener al menos obras de infraestructuras básicas que permitan desarrollar necesidades biológicas sin ningún daño a la salud.

1.3 Objetivos

1.3.1 General

Diseñar un sistema de alcantarillado sanitario para la urbanización "SUOMAT" del Cantón Carlos Julio Arosemena Tola, Provincia de Napo.

1.3.2 Específicos

- Determinar la topografía del terreno para el sistema de alcantarillado sanitario y la planta de tratamiento biológica.
- Determinar los parámetros de diseño para el sistema de alcantarillado sanitario y su planta de tratamiento biológica.
- Realizar los diseños de la red del sistema de alcantarillado sanitario y su planta de tratamiento.

CAPÍTULO 2

FUNDAMENTACIÓN.

2.1 Investigaciones previas.

En la urbanización "SUOMAT" del cantón de Carlos Julio Arosemena Tola requiere la construcción de un sistema de alcantarillado sanitario que permita la adecuada evacuación de las aguas servidas del sector, hace tiempo atrás los seres humanos producen residuos líquidos, gaseosos y sólidos los mismos que contaminan el medio ambiente, la mayoría de estos constan de materia orgánica que con el tiempo llegan a descomponerse trayendo consecuencias negativas como olores desagradables y aguas contaminadas, mismas que llegando a tener contacto con el ser humano pueden originar graves enfermedades.

[1]M.I. Molina, "Las aguas servidas y su incidencia en la calidad de vida de los habitantes en Bajo Ila en el cantón Carlos Julio Arosemena Tola provincia de Napo", Tesis Nº: 631, Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Universidad Técnica de Ambato, Carlos Julio Arosemena Tola, 2011.

Se concluye:

- Debido a los malos olores producidos en este sector por no tener un adecuado sistema de evacuación de aguas servidas, la mayor parte de los habitantes tienen un problema principal de salud (fuertes dolores de cabeza).

[2]D.J. Tintín, "Las aguas servidas y su incidencia en la calidad de vida de los habitantes del barrio Los Laureles del cantón Carlos Julio Arosemena Tola", Tesis N°: 833, Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Universidad Técnica de Ambato, Carlos Julio Arosemena Tola, 2014.

Se concluye:

- Los habitantes del sector al no disponer del principal servicio básico que es el alcantarillado sanitario recurre a realizar pozos ciegos.
- Para obtener aguas servidas tratadas purificadas, producidas por el ser humano debe constar de un sistema de alcantarillado sanitario y su respectiva planta de tratamiento para que cumpla con su debido proceso.

[3]R.M. Velasteguí, "Las aguas servidas y su influencia en la condición sanitaria de los moradores del recinto Nuevo Paraíso de la parroquia Lumbaqui, cantón Gonzalo Pizarro, provincia de Sucumbíos ", Tesis N°: 923, Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Universidad Técnica de Ambato, Gonzalo Pizarro, 2015.

Se concluye:

- Los desechos sólidos producidos por los habitantes del recinto Nuevo Paraíso son adecuadamente tratados, debido que el 25% de la población recicla o entierra la basura, el 68,8% de la población se beneficia del servicio municipal y solo un 2% quema sus desechos.
- Al realizar el proyecto de alcantarillado sanitario y el tratamiento de aguas residuales ciertamente se mejora la condición sanitaria de la comunidad alrededor de un 20 %, llegando a niveles muy altos y beneficiosos que permitan mejorar la calidad de vida de los moradores del sector.

2.2 Fundamentación legal.

El país cuenta con normas que las actividades deben cumplirlas. El sistema de alcantarillado sanitario y la planta de tratamiento para la urbanización "SUOMAT" estarán diseñados bajo las siguientes normas nacionales las cuales mencionaremos a continuación.

2.2.1 Constitución de la República del Ecuador

[4] Art. 14.- "Derechos", capítulo segundo, sobre los "Derechos del Buen Vivir", en la sección segunda "Ambiente Sano" se reconoce el derecho de la población a vivir en un ambiente sano y ecológicamente equilibrado, que garantice la sostenibilidad y el buen vivir, sumak - kuawsay.

Se declara de interés público la preservación del ambiente, la conservación de los ecosistemas, la biodiversidad y la integridad del patrimonio genético del país, la prevención del daño ambiental y recuperación de los espacios naturales degradados.

[4] Art. 15.- El Estado promoverá, en el sector público y privado, el uso de tecnologías ambientales limpias y de energías alternativas no contaminantes y de bajo impacto. La soberanía energética no se alcanzará en detrimento de la soberanía alimentaria, ni afectará el derecho del agua.

Se prohíbe el desarrollo, producción, tenencia, comercialización, importación, transporte, almacenamiento y uso de armas químicas, biológicas y nucleares, de contaminantes orgánicos persistentes altamente tóxicos, agroquímicos internacionalmente prohibidos, y las tecnologías y agentes biológicos experimentales nocivos y organismos genéticamente modificados perjudiciales para la salud humana o que atenten contra la soberanía alimentaria o los ecosistemas, así como la introducción de residuos nucleares y desechos tóxicos al territorio nacional.

[4] Art. 264.- "Organización Territorial del Estado", capítulo cuarto, sobe "Régimen de

Competencias". Los gobiernos municipales tendrán las siguientes competencias

exclusivas sin perjuicio de otras que determine la ley:

Literal 4) Prestar los servicios públicos de agua potable, alcantarillado, depuración de

aguas residuales, manejo de desechos sólidos, actividades de saneamiento ambiental y

aquello que establece la ley.

[4] Art. 411.- "Régimen del Buen Vivir", capitulo segundo, sobre "Biodiversidad y

Recursos Naturales", en la sección sexta "Agua" el estado garantiza la conservación,

recuperación y manejo integral de los recursos hídricos, cuencas hidrográficas y

caudales ecológicos asociados al ciclo hidrológico. Se regulará toda actividad que pueda

afectar la calidad del agua, y el equilibrio de los ecosistemas, en especial en las fuentes y

zonas de recarga de agua.

La sustentabilidad de los ecosistemas y el consumo humano serán prioritarios en el uso y

aprovechamiento del agua.

Fuente: (CONSTITUCIÓN DEL ECUADOR, 20 – Octubre -2008)

2.2.2 Código Orgánico de la Salud

En lo referente a las aguas servidas en el código orgánico de salud, se establece lo

siguiente:

[5]"Art. 320.- Las viviendas, establecimientos educativos, de salud y edificaciones en

general, deben contar con sistemas sanitarios adecuados de disposición de excretas y

evacuación de aguas servidas, de acuerdo a las normas que emita la Autoridad Sanitara

Nacional para el efecto"

[5]"Art. 321.- Es responsabilidad del Estado, a través de los municipios del país y en

coordinación con las respectivas instituciones públicas, dotar a la población de sistemas

7

de alcantarillado sanitario, pluvial y otros de disposición de excretas y aguas servidas que no afecten a la salud individual, colectiva y al ambiente; así como de sistemas de tratamiento de aguas servidas"

[5]"Art. 322.- Se prohíbe a toda persona, natural o jurídica, descargar o depositar aguas servidas y residuales, sin el tratamiento apropiado, conforme lo disponga la normativa que emita la Autoridad Sanitaria Nacional, en ríos, mares, canales, quebradas, lagunas, lagos y otros sitios similares."

Fuente: (CÓDIGO ORGÁNICO DE LA SALUD, 29 – Mayo - 2012)

2.2.3 Ley de Prevención y Control Ambiental

• Decreto Ejecutivo 314, en la que se establece:

[6] Art. 11.- Queda prohibido expeler hacia la atmósfera o descargar en ella, sin sujetarse a las correspondientes normas técnicas y regulaciones, contaminantes que, a juicio del Ministerio de Salud, puedan perjudicar la salud y vida humana, la flora, la fauna y los recursos o bienes del estado o de particulares o constituir una molestia.

[6] Art. 16.- Queda prohibido descargar, sin sujetarse a las correspondientes normas técnicas y regulaciones, a las redes de alcantarillado, o en las quebradas, acequias, ríos, lagos naturales o artificiales, o en las aguas marítimas, así como infiltrar en terrenos, las aguas residuales que contengan contaminantes que sean nocivos a la salud humana, a la fauna y a las propiedades.

[6] Art. 18.- El Ministerio de Salud fijará el grado de tratamiento que deban tener los residuos líquidos a descargar en el cuerpo receptor, cualquiera sea su origen.

[6] **Art. 19.-** El Ministerio de Salud, también, está facultado para supervisar la construcción de las plantas de tratamiento de aguas residuales, así como de su operación y mantenimiento, con el propósito de lograr los objetivos de esta Ley.

[6] Art. 20.- Queda prohibido descargar, sin sujetarse a las correspondientes normas técnicas y relaciones, cualquier tipo de contaminantes que puedan alterar la calidad del suelo y afectar a la salud humana, la flora, la fauna, los recursos naturales y otros bienes.

[6] Art. 21.- Para los efectos de esta Ley, serán considerados como fuentes potenciales de contaminación, las substancias radioactivas y los derechos sólidos, líquidos, o gaseosos de procedencia industrial, agropecuaria, municipal o doméstica.

Fuente: (LEY DE PREVENCIÓN Y CONTROL AMBIENTAL, 10 – Septiembre -2004)

- 2.2.4 Acuerdo 061 Reforma Libro VI TULAMS RO 316 04 de mayo de 2015 del Sistema Único de Legislación Ambiental del Ministerio del Ambiente.
- 2.2.5 Norma para el estudio y diseño de sistemas de agua potable y disposición de aguas residuales para poblaciones mayores a 1000 habitantes.
- Octava parte Sistema de Alcantarillado
- Novena Parte Cuerpo Receptor y Grado de Tratamiento
- Décima Parte Estaciones de Bombeo.

2.3 Fundamentación Teórica

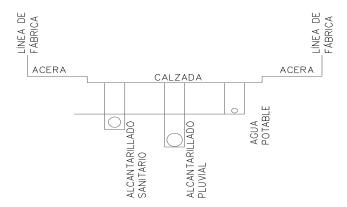
2.3.1 Alcantarillado Sanitario

[7]Se denomina alcantarillado sanitario al sistema de estructuras y tuberías que conducen las aguas servidas (constituidas por aguas domésticas), desde el lugar en que se generan hasta el sitio de tratamiento y finalmente su descarga al cauce.

[8]5.2.1.3. La red de alcantarillado sanitario se diseñará de manera que todas las tuberías pasen por debajo de la red de agua potable debiendo dejarse una altura libre proyectada de 0,3 m cuando ellas sean paralelas y de 0,2m cuando se crucen.

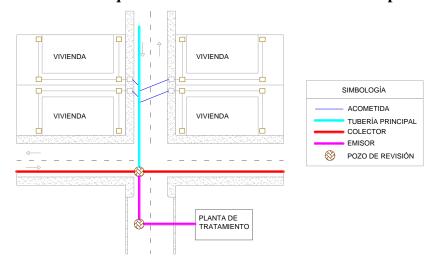
[8]5.2.1.4. Siempre que sea posible, la red sanitaria se colocara en el lado opuesto de la calzada a aquél en el que se ha instalado la tubería de agua potable, o sea, generalmente al Sur - Oeste del cruce de los ejes; y, las tuberías de la red pluvial irán al centro de la calzada.

Gráfico N° 2. Corte transversal de una vía donde se visualiza el alcantarillado sanitario.



FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

Gráfico Nº 3. Esquema de un alcantarillado sanitario en planta.



ELABORADO POR: (Wania de los Angeles Ronquillo Pinta)

2.3.2 Elementos que consta el Alcantarillado Sanitario:

2.3.2.1 Acometida:

[7]Es la conexión que va desde la caja de revisión hasta la tubería de alcantarillado mediante una tubería del mismo material, con un diámetro mínimo que puede variar entre 100mm y 150mm, formando una deflexión con la tubería principal entre 30 a 45 grados, así se puede permitir una mejor fluidez y evitar obstrucciones innecesarias. La caja de revisión es ubicada fuera de la línea de fábrica, frente a la vivienda en la acera.

2.3.2.2 Tubería Principales

[7] Son las tuberías que receptan a las tuberías secundarias descargando los caudales, también receptan acometidas domiciliarias, el diámetro mínimo de las tuberías principales es de 200mm (diámetro interior)

2.3.2.3 Pozos de Visita Tipo Común:

[7] Son estructuras cilíndricas en la base y cónicas en la parte superior, en el piso del pozo se construye una "media caña" que es la prolongación de la tubería dentro del pozo y mesetas laterales a los costados de la media caña. Los pozos de visita tipo común por lo general permiten el cambio de dirección la red de alcantarillado, también permite el mantenimiento de la red mediante la inspección hacia el interior.

[8] En el sistema de alcantarillado, los pozos de revisión se colocarán en cambios de pendientes, al comienzo de las nacientes, cambios de dirección, cambios de diámetro, cambio de material, exceptuando el caso de alcantarillas curvas, y en las confluencias de los colectores.

Tabla 1. Longitudes máximas entre pozos.

Tubil It Dongtones manimus entre pozosi	
Diámetros	Máximas distancias entre pozos
$\phi \le 350 \text{ mm}$	100 m
400 mm <= φ <= 800 mm	150 m
ф > 800 mm	200 m

FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

[7] Los pozos deben ubicadopara evitar el flujo de escorrentía pluvial hacia ellos, si esto llegara hacer inevitable se diseñará tapas herméticas que impidan la entrada de la escorrentía superficial. La abertura superior del pozo será como mínimo 0,60m.

[8] El diámetro del cuerpo del pozo estar en función de la máxima tubería conectada al mismo.

Tabla 2. Diámetro delos pozos.

Diámetro de la Tubería mm	Diámetro del Pozo mm
<= a 550	0,9
> a 550	Diseño Especial

FUENTE (INEN- Octava parte literal 5.2.3.4)

2.3.2.4 Colectores

[7]Los colectores son tuberías de mayor diámetro, que receptan a las tuberías principales, permitiendo acortar la longitud de recorrido de los caudales de las aguas servidas.

[8] 5.2.1.5. Las tuberías se diseñarán a profundidades que sean suficientes para recoger las aguas servidas de las casas más bajas a uno u otro lado de la calzada. Cuando la tubería deba soportar tránsito vehicular, para su seguridad se considerará un relleno mínimo de 1,2m de alto sobre la clave del tubo.

[8] 5.2.1.6. El diámetro mínimo que deberá usarse en sistema de alcantarillado será 0,2m para alcantarillado sanitario.

2.3.2.5 Emisores

[7]Son tuberías de conducción que receptan a todas las tuberías y colectores, transportando su caudal hacia la planta de tratamiento.

[8] 5.2.1.6. El diámetro mínimo que deberá usarse en sistema de alcantarillado será 0,2m para alcantarillado sanitario.

2.3.3 Parámetros de Diseño de la Red de Alcantarillado Sanitario:

El sistema de alcantarillado sanitario depende de la cantidad de aguas servidas, las mismas que varían de acuerdo al crecimiento de la población; los dichos líquidos serán recogidos y evacuados por el mismo sistema.

2.3.3.1 Período de Diseño:

Es el lapso de tiempo en que un proyecto de alcantarillado desarrolla su máxima capacidad de funcionamiento dando importancia a las necesidades del presente y futuro de la población.

[7] Existen valores recomendados para el periodo de diseño, que están en función de parámetros, como: la población y de los componentes constituidos del sistema sanitario.

Periodo de Diseño = Vida Útil del Material + (inicio – construcción)

a) En función de la población:

Tabla 3. Valores de período de diseño.

Población	Período
(hab)	(años)
1000 - 1500	15
15001 - 50000	15 - 20
> 5001	30

FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

b) En función de los componentes:

Tabla 4. Valores de período de diseño.

Componentes y/o Equipos	Período (años)
Tuberías principales y secundarias	20 – 30
Colectores, Emisores	30 - 50
Equipos mecánicos	5 -10
Equipos electrónicos	10 - 15
Equipos con combustión	5 – 10

FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

[7] El período de diseño de un proyecto nunca podrá ser menor a 20 años.

2.3.3.2 Población de Diseño:

Para realizar el cálculo de la población futura la más razonable posible, se obtiene mediante la tasa de crecimiento poblacional, la misma que se basa en los últimos censos de la población de Carlos Julio Arosemena Tola.

Tabla 5. Población y tasa de crecimiento de la parroquia de Carlos Julio A. Tola.

CÓDIGO	Nombre de la parroquia	2010	2001	Tasa de Crecimiento Anual 2001 – 2010
		Total	Total	Total
150950	CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA	3664	2943	2,43 %

FUENTE: (INEC, Fragmento sección Carlos Julio Arosemena Tola)

Con los datos obtenidos del INEC se procede al cálculo de la tasa de crecimiento poblacional con los tres métodos más utilizados:

Método Aritmético:

[9]Es el método más simple de los tres debido a su planteamiento, considerándose un crecimiento lineal y constante, también se tiene en cuenta que la cantidad de habitantes que se incrementa va a ser la misma para cada unidad te tiempo.

$$r = \frac{\frac{pf}{pa} - 1}{n}$$

Método Geométrico:

[9] En este método, lo que se mantiene constante es el porcentaje de crecimiento por unidad de tiempo y no por unidad de monto, aunque los elementos de la ecuación son los mismos del método anterior.

$$r = (\frac{pf}{pa})^{\frac{1}{n}} - 1$$

Método Exponencial:

[9]A diferencia del método geométrico, el método exponencial supone que el crecimiento se produce en forma continua y no por cada unidad de tiempo.

$$r = \frac{Ln\left(\frac{pf}{pa}\right)}{n}$$

Dónde:

pf: Población Futura

pa: Población Actual

n: Periodo de diseño

r: Índice de crecimiento poblacional (Tasa de Crecimiento)

Ln: Logaritmo Natural

2.3.3.3 Población Actual:

Como no se tiene una población actual en la urbanización "SUOMAT", para obtener se considera el número de viviendas por lotes que cuenta en sí la urbanización.

Según el INEC el promedio de persona por hogar, según parroquia; actualmente en Carlos Julio Arosemena Tola se tiene un promedio igual a 4,47 personas por hogar.

Donde se asume a 5 personas por hogar; cada vivienda la urbanización constará de un hogar y se obtiene la siguiente tabla:

Tabla 6. Población inicial de la urbanización "SUOMAT" según el número de habitantes por vivienda.

Manzanas	Viviendas por lote	Hab/vivienda	N° Habitantes
1	12	5	60
2	14	5	70
3	0	5	0
4	12	5	60
5	14	5	70
6	14	5	70
Total	66		330

ELABORADO POR: (Wania de los Angeles Ronquillo Pinta)

2.3.3.4 Población Futura (pf)

Para la realización del proyecto es necesario tener en cuenta los datos de población en

futuro, los mismos que se calcular a partir de la población actual considerándose el

índice de crecimiento poblacional.

Para el cálculo de la población futura se utilizará los siguientes métodos:

- Método Aritmético:

$$Pf = Pa * (1 + r * n)$$

- Método Geométrico:

$$Pf = Pa * (r + 1)^n$$

- Método Exponencial:

$$Pf = Pa * e^{r*n}$$

Dónde:

Pf: Población Futura

Pa: Población Actual

n: Periodo de diseño

r: índice de crecimiento poblacional (Tasa de Crecimiento)

e: Constante Matemática = 2,7182

2.3.3.5 Áreas de Aportación:

[7] Se comprenden como el área tributaria entre pozos, que aportan caudal sanitario del

lado derecho, como del lado izquierdo, dependiendo de la topografía del lugar.

[8] Las áreas tributarias son las que contribuyen al escurrimiento de aguas servidas.

2.3.3.6 Densidad Poblacional Futura (Dprob):

[7] En caso de que se concentren en un área consolidada de la población, puede

seleccionarse una muestra representativa, la misma que podrá considerarse como

promedia, es decir, obtener un dato medible que podrá ser reflejada en toda el área del

proyecto, a través de la densidad poblacional.

 $Dpob = \frac{Pf}{\text{área del proyecto}}$

Donde:

Dpob: Densidad Poblacional.

2.3.3.7 Dotación de Agua Potable:

Dotación de Actual:

[2] Es la cantidad de agua que requiere una población para realizar sus actividades de

limpieza, subsistencia a nivel doméstico, industrial y público, la cual se encuentra en

dependencia de:

- El nivel de servicio adoptado.

Factores geográficos y culturales.

Uso del agua.

19

Tabla 7. Dotaciones recomendadas (lt/hab/día).

POBLACIÓN (habitantes)	CLIMA	DOTACIÓN MEDIA FUTURA (lt/hab/dia)
	Frío	120 - 150
Hasta 5 000	Templado	130 – 160
	Cálido	170 - 200
	Frío	180 - 200
5 000 a 50 000	Templado	190 - 220
	Cálido	200 - 230
	Frío	> 200
Más de 50 000	Templado	> 220
	Cálido	> 230

FUENTE: (INEN – Quinta Parte - Literal 4.1.4.2. Tabla 3)

Dotación de Futura (Df):

La dotación futura se obtiene considerando un incremento de la dotación equivalente a 1 litro por día por cada habitante durante el período de diseño.

$$Df = Da + \left(\frac{1Lt}{hah * dia}\right) * n$$

Dónde:

Df: Dotación Futra.

Da: Dotación Actual.

n: Período de Diseño

2.3.3.8 Caudales de Diseño:

[7] El caudal de diseño es el valor a utilizarse para el diseño de las redes de alcantarillado sanitario, el caudal de diseño obtenido será el que resulte de la suma de los caudales de aguas domésticas afectado de su respectivo coeficiente de retorno y mayoración (caudal máximo instantáneo) más caudal extraordinario.

$$Qd = Qinst + Qx$$

Dónde:

Qd: Caudal de Diseño

Qinst: Caudal Máximo Instantáneo Qx: Caudal máximo extraordinario

2.3.3.9 Caudal Medio Diario Qmd_{AP} (lt/seg):

[2] Es el caudal de agua que, habiendo sido utilizada para limpieza o preparación de alimentos, es desechada y conducida a la red de alcantarillado.

$$QmdAP = \frac{Pf * Df}{86400}$$

Dónde:

Qmd_{AP=} Caudal Medio Diario Agua Potable

Pf: Población Futura

Df: Dotación Futura

2.3.3.10 Caudal Medio Diario Sanitario Qmds (lt/seg):

[7] Es el producto del consumo del caudal de agua potable utilizado en las actividades domésticas, y este valor afectado por un coeficiente de retorno "C" que varía entre el 60% al 80%.

$$Qmds = C * QmdAP$$

2.3.3.11 Coeficiente de Retorno (C):

[8] 3.13. Relación entre el agua servida producida y el agua potable consumida.

Quiere decir que no toda el agua potable suministrada por la vivienda va a la red de

alcantarillado sanitario, una parte será consumida por jardines, lavado de vehículos, etc.

De tal manera que el caudal domiciliar está afectado por un coeficiente de retorno (C)

que varía entre 0,60 a 0,80.

2.3.3.12 Coeficiente de Mayoración (M):

[7] Este factor de mayoración permite determinar las variaciones máximas y mínimas

que tiene el caudal de aguas servidas en relación a las variaciones del consumo de agua

potable.

a) Coeficiente M según Harmon:

$$M = 1 + \frac{14}{4 + \sqrt{Pf}}$$

$$2,0 \le M \le 3,8$$

b) Coeficiente M según Babit:

$$M = \frac{5}{Pf^{0.2}}$$

Dónde:

Pf: Población en miles

c) Coeficiente M según Pöpel

Tabla 8. Coeficiente de mayoración según la población.

Población (miles)	Coeficiente (M)
<5	2,4-2,0
5 – 10	2,0 -1,85
10 - 50	1,85 - 1,60
50 - 250	1,60 - 1,33
> 250	1,33

FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

2.3.3.13 Caudal Máximo Instantáneo Qinst (lt/seg):

[8]Es el caudal máximo de aguas servidas que se podría observar en cualquier año dentro del período de diseño. Normalmente se lo calcula para el fin de período de diseño.

$$Qinst = M * Qmds$$

Donde:

Qinst: Caudal Máximo Instantáneo (lt/seg)

Qmds: Caudal Medio Sanitario (lt/seg)

M: Factor de Mayoración

2.3.3.14 Caudal Máximo Extraordinario Qx (lt/seg):

[7] La norma mexicana, considera que el caudal máximo extraordinario es la cantidad de agua servida que se obtiene como aporte de las aguas lluvias caídas en los patios, cubiertas, etc., y que no forman parte de una descarga sanitaria normal.

Reemplazando al caudal por infiltraciones y conexiones erradas, que en cierta manera

han dejado de ser valores reales. Para el cálculo del caudal máximo extraordinario se

deberá considera un coeficiente de seguridad de 1,5, quedando la expresión de la

siguiente manera:

Qx = 1,5 Qinst

Donde:

Qx: Caudal máximo extraordinario (lt/seg)

Qi: Caudal máximo instantáneo (lt/seg)

2.3.4 Diseño Hidráulico:

2.3.4.1 Velocidades Permisibles (V):

La velocidad del flujo está determinada por la pendiente del terreno, el diámetro de la

tubería y el tipo de tubería que se utiliza.

Velocidad Mínima:

[7] Debe garantizar el acarreo de material, y evitar la sedimentación de los mismos. En

promedio se estima que dicho valor no sea menor a 0,45 m/s y que preferiblemente sea

mayora a 0,60 m/s, bajo condiciones del caudal máximo instantáneo en cualquier año del

período de diseño.

24

Velocidad Máximas:

[7] Debe limitar el flujo erosivo, que pueda crear problemas abrasivos, como también la destrucción de las juntas.

Tabla 9. Velocidades máximas en tuberías de alcantarillado.

MATERIAL	VELOCIDAD MÁXIMA (m/seg)
Hormigón simple:	
Unión con mortero	2,50 - 3,00
Unión elastomérico	3,50 - 4,00
Asbesto Cemento	4,50 - 5,00
PVC	4,50

FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

La velocidad del flujo se determinará por la fórmula de Manning ya que es la más recomendable por su sencillez por resultados satisfactorios:

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

Donde:

V: Velocidad (m/s)

n: Coeficiente de rugosidad (a dimensional)

R: Radio Hidráulico (m)

S: Pendiente (m/m)

2.3.4.2 Coeficiente de Rugosidad (n):

El coeficiente de rugosidad de Manning (n), los valores se pueden asumir de la siguiente tabla de acuerdo al material.

Tabla 10. Coeficiente de rugosidad de Manning según el tipo de tubería.

TIPO DE CONDUCTO	Valor de "n" recomendado
Hormigón simple	0,013
PVC	0,011
Colectores y tuberías de hormigón armado,	
fundido en sitio	0,015
Ladrillo	0,016
Mampostería de piedra	0,018
Tubería de acero corrugado	0,026
Túnel en roca sin revestir	0,033

FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

2.3.4.3 Diámetro (D):

[8]Para el cálculo del diámetro de la tubería se utilizará la siguiente fórmula, siempre y cuando cumplan con el diámetro mínimo que indica en la norma INEN:

Dcalculado =
$$(\frac{\text{Qd} * \text{n}}{0.312 * \text{S}^{1/2}})^{3/8}$$

Dónde:

Qd: Caudal de Diseño (m3/s)

n= Coeficiente de Rugosidad (a dimensional)

S= Pendiente del Proyecto

2.3.4.4 Pendiente (S):

[2] La pendiente del conducto se selecciona de tal manera que se ajuste en lo posible a topografía del proyecto, de igual manera que cumpla con las velocidades permisibles

para el caudal de diseño del tramo, la fórmula para la determinación de la pendiente es la

siguiente:

$$S = \left(\frac{Cs - Ci}{L}\right) * 100$$

Dónde:

Cs: Cota superior del terreno (m)

Ci: Cota inferior del terreno (m)

L: Distancia horizontal entre la cota inicial y la cota final. (m)

Pendiente Mínima:

[2] La pendiente mínima se determinará para garantizar la condición de auto limpieza desde la etapa inicial, puesto que en las alcantarillas con poca pendiente y de gran

longitud puede producirse una acumulación de sulfuro de hidrogeno.

Para determinar la pendiente mínima se utiliza la fórmula:

$$Smin = \left(\frac{Vmin * n}{0.397 * D^{\frac{2}{3}}}\right)^{2}$$

Dónde:

Vmin: Velocidad Mínima (m/s)

D: Diámetro de la Tubería (m)

n: Coeficiente de Rugosidad (a dimensional)

Pendiente Máxima:

[2] Para el cálculo de la pendiente máxima se debe considerara para una velocidad máxima. Se recomienda utilizar la pendiente que tenga el terreno natural, de esta manera se evitara el sobrecosto en excavación siempre y cuando cumpla las velocidades permisibles.

Para determinar la pendiente mínima se utiliza la fórmula.

Smax =
$$(\frac{Vmax * n}{0.397 * D^{\frac{2}{3}}})^2$$

Dónde:

Vmax: Velocidad Máxima (m/s)

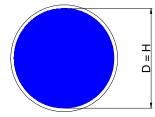
D: Diámetro de la Tubería (m)

n: Coeficiente de Rugosidad (a dimensional)

2.3.4.5 Velocidad a Tubería Totalmente Llena V_{TLL} (lt/seg):

Para el cálculo de la velocidad de la tubería totalmente llena se obtiene a través de la fórmula de Manning.

Gráfico Nº 4. Tubería totalmente llena.



FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

En la cual el radio hidráulico (R) para tubería llena se expresa de la siguiente manera:

$$R = \frac{Am}{Pm}$$

$$Am = \frac{\pi D^2}{4}$$

$$Pm = \pi D$$

Donde el radio hidráulico es:

$$R = \frac{D}{4}$$

Sustituyendo el radio hidráulico en la fórmula de Manning se tiene la siguiente fórmula:

$$V_{TLL} = \frac{0.397}{n} D^{2/3} * S^{1/2}$$

Dónde:

V_{TLL}: Velocidad de Tubería Totalmente Llena (m/s)

n: Coeficiente de rugosidad (a dimensional)

D: Diámetro interior de tubería (m)

S: Pendiente (m/m)

2.3.4.6 Caudal a Tubería Totalmente Llena Q_{TLL} (lt/seg):

Para el cálculo del caudal de la tubería totalmente llena se obtiene a través de la fórmula de Manning la cual incluye como datos el diámetro, el coeficiente de rugosidad y la pendiente de la línea del proyecto.

$$Q_{TLL} = \frac{0.321}{n} D^{8/3} * S^{1/2}$$

Dónde:

Q_{TLL}: Caudal de Tubería Totalmente Llena (m3/s)

n: Coeficiente de rugosidad (a dimensional)

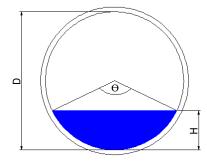
D: Diámetro interior de tubería (m)

S: Pendiente (m/m)

2.3.4.7 Velocidad a Tubería Parcialmente Llena v_{pll} (lt/seg):

Para el cálculo de la velocidad es necesario utilizar las relaciones hidráulicas que se puede establecer en el siguiente gráfico para tuberías parcialmente llena.

Gráfico N° 5. Tubería parcialmente llena.



FUENTE (Ing. M.sc Dilón Moya Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano, 2013)

Donde el ángulo central Θ (en grado sexagesimal):

$$\theta = 2\arccos\left(1 - \frac{2 * H}{D}\right)$$

En la cual el radio hidráulico (r) para tubería parcialmente llena se expresa de la siguiente manera:

$$r = \frac{D}{4} (1 - \frac{360 * \operatorname{sen} \theta}{2\pi \theta})$$

Sustituyendo el radio hidráulico (R) en la fórmula de Manning se tiene la siguiente fórmula:

$$v_{pll} = \frac{0.397 * D^{2/3}}{n} * (1 - \frac{360 * sen \theta}{2\pi \theta})^{2/3} * S^{1/2}$$

Dónde:

v_{pll}: Velocidad Parcialmente Llena (m/s)

D: Diámetro interno de la tubería (m)

H: Tirante (m)

S: Pendiente del proyecto (m/m)

n: Coeficiente de rugosidad (a dimensional)

2.3.4.8 Caudal a Tubería Parcialmente Llena q_{pll} (lt/seg):

Para la determinación de las condiciones reales del flujo es necesario utilizar las propiedades hidráulicas de sección circular que relaciona las características de flujo de la tubería llena y parcialmente llena.

$$q_{\text{pll}} = \frac{D^{2/3}}{7257,15 * n * (2\pi\theta)^{2/3}} * (2\pi\theta - 360 * \sin\theta)^{5/3} * S^{1/2}$$

Dónde:

q_{pll}: Caudal Parcialmente Lleno (m3/s)

D: Diámetro (m)

S: Pendiente del proyecto (m/m)

n: Coeficiente de rugosidad (a dimensional)

Relaciones hidráulicas:

Relación de caudales q/Q:

La relación de caudales se obtiene al dividir la condición de caudal parcialmente lleno a caudal totalmente lleno, este valor debe ser mayor al 10% con el fin de evitar la sedimentación.

2.3.4.9 Tensión Tractiva:

La tensión tractiva o tensión de arrastre de sedimentos, es el esfuerzo tangencial ejercida sobre las paredes del colector por el líquido y en efecto sobre el material depositado.

[7] En tramos iníciales la verificación de la tensión tractiva mínima no podrá ser inferior a 0,60 Pa.

$$T = p * g * R * S$$

Dónde:

T: Tensión tractiva en pascal (Pa)

p: Densidad del agua (1000 kg/m3)

g: Aceleración de la gravedad (9,81 m/s2)

R: Radio hidráulico (m)

S: Pendiente de la tubería (m/m)

2.3.4.10 Tirante Máximo de Agua:

[2] Es la altura de aguas servidas del alcantarillado donde el rango debe ser:

$$0.10 \le \frac{h}{D} \ge 0.75$$

Dónde:

h: Altura del flujo

D: Diámetro interior de la tubería

[7]Deben ser calculados los tirantes admitiendo en escurrimiento en régimen uniforme y permanente tiene que ser mayor de 10% del diámetro de la tubería y menor que 75% del diámetro del colector. La parte vacía de la sección por encima de 0,75 D u 0,80 D son empleados para la ventilación y movimientos de los gases además sirviendo para los flujos excepcionales.

2.3.5 Planta de tratamiento:

[8] Conjunto de obras, facilidades y procesos en una planta de tratamiento.

Para determinar qué tipos de tratamientos se requieren para la planta de tratamiento de la urbanización "SUOMAT", se utilizó la relación entre los valores DBO y el DQO, los mismos que se obtienen de los estudios de aguas servidas de la población cercana al proyecto, en este caso es de la parroquia Carlos Julio Arosemena Tola.

Dónde:

[8]Demanda Bioquímica de Oxigeno (DBO): Cantidad de oxigeno usado en la estabilización de la materia orgánica bajo condiciones de tiempo y temperatura especificados (generalmente de 5 días y 20° C).

[8] Demanda Química de Oxigeno (DQO): Medida de la cantidad de oxigeno requerido para oxidación química de la materia orgánica (carbonácea) del agua servida, usando como oxidantes sales inorgánicas de permanganato o dicromato en una prueba que dura dos horas.

Relación entre DBO y DQO:

El valor del DQO siempre será superior al de DBO, debido a que las sustancias orgánicas que se oxidan químicamente pero no biológicamente.

[2]La diferencia radica en que mientras el DBO se requiere los miligramos de oxígeno para la degradación biológica de la materia orgánica, en el caso del DQO representa los miligramos necesarios para la degradación química de la materia orgánica.

[2]La relación del DQO y el DBO nos da una idea del origen de los contaminantes presente en el agua residual.

Si la relación (DBO/DQO) es < que 0,2 entonces hablamos de unos vertidos de

naturaleza industrial, poco biodegradables y son convenientes los tratamientos

físico químicos.

Si la relación (DBO/DQO) es > que 0,5 entonces hablamos de unos vertidos de la

naturaleza urbana, o clasificables como urbanos y tanto más biodegradables,

conforme esta relación sea mayor.

Para la relación se tomó los valores más altos de los estudios de aguas servidas, quiere

decir que esta muestra fue tomada antes de llegar a la planta de tratamiento donde los

valores son:

DBO: 78 mg/L

DQO: 131 mg/L

$$\frac{DBO}{DQO} = \frac{78 \text{ mg/L}}{131 \text{ mg/L}} = 0,595$$

El valor de 0,595 es > 0,5, esto significa que estas aguas servidas, pueden ser tratadas

mediante tratamientos biológicos.

Esto quiere decir que para la planta de tratamiento de la urbanización se realizará:

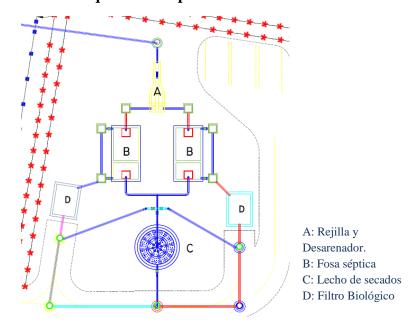
Tratamiento Preliminar

Tratamiento Primario

Tratamiento Secundario

35

Gráfico N° 6. Esquema de la planta de tratamiento.



ELABORADO POR: (Wania de los Angeles Ronquillo Pinta)

2.3.6 Parámetros de diseño:

2.3.6.1 Caudal de diseño:

Es el caudal máximo diario de las aguas servidas que se interpreta de la siguiente manera.

$$Q_{DISE\tilde{N}O} = \frac{Pf*Df*F1*F2}{86400}$$

Dónde:

Pf: Población futura

Df: Dotación futura

F1: Coeficiente de retorno (80%)

F2: Coeficiente de mayoración (1,20 a 1,50)

2.3.7 Tratamiento Preliminar:

[10] El tratamiento de las aguas servidas se define como como el proceso de eliminación de los constituyentes de las aguas servidas cuya presencia pueda provocar problemas de mantenimiento y funcionamiento de los diferentes procesos, operaciones y sistemas auxiliares.

2.3.7.1 Rejilla:

[11] Son elementos compuestos por barras, varillas paralelas; placas perforadas generalmente de tamaño uniforme que impiden el ingreso de cuerpos flotantes y materiales grueso de arrastre de fondo.

[11] La forma de la rejilla depende del diseñador, que determina el tipo de limpieza forma de las barras y ubicación de las mismas.

Tabla 11. Parámetros de diseño de una rejilla

Parámetros de diseño	Unidad	Tipo de limpieza		
Farametros de diseño	Ullidad	Manual	Mecánica	
Espaciamiento de barras	Mm	25 a 50	15 a 75	
Ancho de barras	Mm	5 a 15	5 a 15	
Angulo de inclinación	Grados	40 a 65	15 a 40	
Velocidad mínima de aproximación	m/s	0,3 a 0,6	0,3 a 0,9	
Velocidad Mínima entre barras	m/s	0,3 a 0,6	0,6 a 1,2	

FUENTE: (Norma Colombiana Sección II, 2000)

Área libre al paso del agua Al (m):

[11] Es el área que existe en el canal, Se recomienda la velocidad que sea máxima hasta 0,6 m/s, esto se debe a que, si los sólidos en suspensión de gran magnitud se logran detener, permite el paso de las demás partículas.

Se calcula con la siguiente ecuación:

$$AL = \frac{Q}{Vb}$$

Dónde:

Q: Caudal de diseño (m3/s)

Vb: Velocidad mínima a través de las barras (m/s)

Tirante de agua en el canal h (m):

[11] Es la altura del agua dentro del canal y se calcula de la siguiente manera:

$$h = \frac{Al}{b}$$

Dónde:

B: Ancho del canal de llegada

Altura total del canal H (m):

[11] Es la altura del tirante del canal más una altura de seguridad que corresponde al 0,7 m y se calcula con la siguiente ecuación:

$$H = h + Hs$$

Dónde:

Hs: Altura de seguridad

Longitud de las barras Lb:

[11]La longitud de las barras real no debe supera a la longitud que pueda ser manejada por el operador.

$$L_b = \frac{Hs}{sen \, \alpha}$$

Dónde:

α: Inclinación de la rejilla con respecto a la horizontal.

Número de barras n:

Para el número de barras se debe considerar una o dos barras adicionales en los extremos por cuestión de cálculo y mantenimiento.

$$n = \left(\frac{b}{e+s}\right) - 1$$

Dónde:

e: Separación entre barras.

S: Diámetro de las barras.

Pérdida de carga hf (m):

[11] También se denomina perdida de energía, es la diferencia de las alturas antes y después de la rejilla.

[11] Esto depende de la cantidad de cuerpos flotantes en el agua y de la limpieza que se realiza con frecuencia además está en función de la forma de las barras y de la energía de velocidad del flujo.

[11] El procedimiento de hf es válido cuando la rejilla se encuentre limpia, el h f_{MAX} en ningún caso deberá ser mayor a 10 cm.

hf se expresa con la siguiente ecuación:

hf =
$$\beta \left(\frac{S}{e}\right)^{4/3} * \left(\frac{V^2}{2 g}\right) * \operatorname{sen} \alpha$$

Dónde:

B: Factor de forma de las barras

S: Separación entre barras (m).

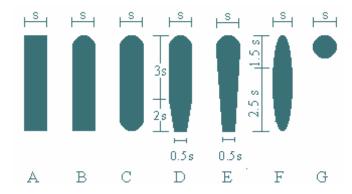
e: Espesor en las barras (m)

 $\frac{V^2}{2 \text{ g}}$ = Carga de velocidad antes de la rejilla (m)

α: Inclinación de la rejilla con respecto a la horizontal.

[11] El factor de forma de las barras se puede basar en la siguiente tabla con el grafico siguiente de referencia.

Gráfico 7 Diferentes formas de rejillas



FUENTE: (Norma Colombiana Sección II 2000)

Tabla 12. Coeficiente de pérdida para rejilla

Forma	A	В	С	D	Е	F	G
В	2,42	1,83	1,67	1,035	0,92	0,76	1,79

FUENTE: ((Norma Colombiana Sección II 2000)

2.3.7.2 Desarrador.

[10] Se emplea para remover gravillas, arenas, cenizas y otros materiales inorgánicos presentes en las aguas servidas que pueden causar abrasión o desgaste excesivo en la planta de tratamiento. El desarenador se ubica generalmente después del cribado.

Área hidráulica del desarenador Asd (m2):

El cálculo superficial del desarenador se obtiene con la siguiente ecuación:

$$Asd = \frac{Qdise\~no}{V_F}$$

Donde:

Qdiseño: Caudal de diseño de aguas servidas

V_F: Velocidad del flujo igual 0,10 m/s para una adecuada tasa de sedimentación y dimensionamiento.

Altura del desarenador H (m):

Se asumirá la altura del desarenador será igual a 1 m.

Cálculo de la base o ancho del desarenador B(m):

$$Asd = B * H$$

$$B = \frac{Asd}{H}$$

Dónde:

Asd: Área hidráulica del desarenador (m2).

Si la dimensión resultante es muy pequeña por razones de operación y mantenimiento, se asumirá B=0,50 m.

Cálculo de la longitud del desarenador Ld (m):

La ecuación de la longitud del desarenador incluye el coeficiente de seguridad (K) que se asume un valor de 1,20 a 1,50 y la velocidad de sedimentos de las partículas (W) es igual a 8,5 cm/s para sedimentos de hasta 3 cm de diámetro, como valores no calculados anteriormente.

$$Ld = K * H * \frac{V}{W}$$

Dónde:

H: Altura del desarenador.

V: Velocidad del flujo.

2.3.8 Tratamiento Primario:

[10]Con este nombre se designa los procesos cuya finalidad es la remoción de sólidos

suspendidos y puede ser por sedimentación o flotación. De estos procesos, el más

utilizado y que mejor se ajusta a las características de las aguas servidas de pequeñas

localidades es la sedimentación.

[10] Aun cuando este tipo de tratamiento disminuye la cantidad de materia orgánica en

las aguas servidas, esta se limita a la fracción en suspensión y no a la disuelta, condición

que determina su nombre a tratamiento primario.

2.3.8.1 Fosa Séptica:

[12]Sistema de tratamiento de aguas residuales domésticas provenientes de una vivienda

que combina la separación y digestión de lodos.

Período de retención hidráulica:

[12]El valor mínimo de periodo de retención es de 6 horas.

$$Pr = 1.5 - 0.3 \log(Pf * Q)$$

Donde el Caudal de aporte unitario de aguas servidas (Q) es igual a:

$$Q = \frac{Q_{DISE\~NO}}{Poblaci\'on futura}$$

Se remplaza el valor de Q en la fórmula del Período de retención hidráulica:

Volumen requerido para la sedimentación Vs (m3):

$$Vs = \frac{Pf * Q * Pr}{1000}$$

Para nuestro diseño se considera 2 fosasVs1=Vs2

Volumen de digestión y almacenamiento de lodos Vd (m3)

El valor de (n) intervalo de tiempo para remoción de sólidos que incluye la siguiente expresión, se considerara para 1 año.

$$Vd = \frac{Pf * N * G}{1000}$$

La tabla que se muestra sirve para tomar el valor de (G) volumen de lodos producidos por persona y por año depende del clima de la ubicación del proyecto.

Tabla 13. Volumen de lodos

CLIMA	VOLUMEN DE LODOS
Cálido	40 lt/hab/día
Frío	50 lt/hab/día

FUENTE: ((Tratamiento de Aguas Negras y Desechos Industriales – George E. Barnes)

Para nuestro diseño se considera 2 fosas Vd1=Vd2

Volumen de natas Vn (m3):

El valor mínimo de volumen de natas es de 0,7 m3, pero para nuestro diseño se considera dos fosas se tiene que dividir para 2 donde queda Vn1=Vn2= 0,35 m3

Volumen total Vt (m3)

El resultado del volumen total va a ser igual a la sumatoria de los 3 volúmenes Vs, Vd y Vn, para cada fosa.

$$Vt = Vs + Vd + Vn$$

Dimensiones de las fosas:

Se asume un tanque rectangular y considera L=2B la relación larga/corto=2.1, para el área de la fosa se asume un h=2,0 m.

$$A = \frac{Vt}{h}$$

$$L = 2B$$

$$A = 2B * B$$

$$2B^2 = A$$

$$B^2 = \frac{A}{2}$$

$$B = \sqrt{\frac{A}{2}}$$

Profundidad máxima de espuma sumergida He (m):

La siguiente fórmula consta de un factor 0,7 sobre el área superficial de la fosa séptica en m3.

$$He = \frac{0.7}{A}$$

Profundidad libre de espuma:

[12]Distancia entre la superficie inferior de la capa de espuma y el nivel inferior de la Tee de salida o cortina deflectora del dispositivo de salida de la fosa séptica, debe tener un valor mínimo de 0,10 m.

Profundidad libre de lodo Hd (m):

$$Hd = \frac{Vd}{A}$$

Profundidad mínima requerida para la sedimentación Hs (m)

$$Hs = \frac{Vs}{A}$$

Profundidad de espacio libre Hl (m)

[12]Comprende entre la capa superior de espuma y la parte inferior de la losa y el valor mínimo es de 0,30 m.

Profundidad neta de la fosa HTotal (m):

Es la sumatoria de las profundidades de Ho, Hs, HI, Hn.

$$HTotal = He + Hd + Hs + Hl$$

2.3.9 Lechos de secado de lodos:

[12]Los lechos de secado de lodos son generalmente el método más simple y económico de deshidratar los lodos estabilizados (lodos digestores), lo cual resulta ideal para pequeñas comunidades.

Carga de sólidos que ingresan al sedimentador C (kg de SS/día)

[12]A nivel de proyecto se puede estimar la carga en función a la contribución percápita de los sólidos en suspensión de la siguiente manera:

$$C = \frac{Pf * contribucion percápita \left(\frac{gr.SS}{hab} * día\right)}{1000}$$

[12]Si la localidad no cuenta con alcantarillado sanitario se utiliza una contribución percápita promedio de 90 gr.SS (hab*día).

Dónde:

SS: Sólidos en suspensión en el agua residual cruda.

Masa de sólidos que conforman los lodos Msd (kg SS/día):

$$Msd = (0.5 * 0.7 * 0.5 * C) + (0.5 * 0.3 * C)$$

Volumen diario de lodos digeridos Vld (lt/día):

La fórmula incluye la densidad de lodos que va hacer igual a 1,04 kg/lt y porcentaje de sólidos contenidos de lodo esto varía entre 8 a 12 % esto depende de la ubicación del proyecto.

$$Vld = \frac{Msd}{plodo (\% de \frac{s \'olidos}{100})}$$

Dónde:

plodo: Densidad de lodos (kg/lt)

Volumen de lodos a extraerse del tanque Vel (m3)

$$Vel = \frac{Vld * Td}{1000}$$

El valor del tiempo de digestión (Td) depende de la siguiente tabla:

Tabla 14. Tiempo de digestión en días

Temperatura °C	Tiempo de digestión en días
5	110
10	76
15	55
20	40
>25	30

FUENTE: (Tratamiento de Aguas Negras y Desechos Industriales – George E. Barnes)

Área de lecho de secado Als (m2):

[8]Según Norma INEN Normas para estudio y diseño de sistemas de agua potable y disposición de aguas residuales para poblaciones mayores a 1000 habitantes literal 5.7.6.5 En relación con detalles de diseño de lechos de secado, se deben tener en cuenta las siguientes recomendaciones:

Los tanques pueden ser construidos de mampostería, de concreto o de tierra (con diques), de una profundidad total de 30 cm a 40 cm. El ancho de los lechos es generalmente entre 3 m y 6 m, pero para instalaciones grandes puede sobrepasar los 10 m.

$$Asl = \frac{Vel}{Ha}$$

Dónde:

Ha. Profundidad de aplicación (m)

Relación:

SiL = 2B

2.3.10 Tratamiento secundario:

[10] Este término comúnmente se utiliza para los sistemas de tratamiento tipo biológico en los cuales se aprovecha la acción de microorganismos presentes en las servidas, los cuales es su proceso de alimentación, degradan la materia orgánica, convirtiéndola en materia celular, productos inorgánicos o materia inerte.

2.3.10.1 Filtro biológico:

[11] Es un sistema complementario al tratamiento secundario, altamente eficiente. Puede lograr reducciones de entre un 50 a 70% de DBO, sobre la remoción lograda previamente en el tanque séptico. Consiste en un tanque o cámara abierta, compuesta por un lecho de material grueso (grava) o de material sintético en donde el efluente proveniente del tanque séptico pasa de manera ascendente, a través de los intersticios y la película biológica que se forma sobre la superficie de este material grueso, realiza un trabajo de digestión y reducción aerobia.

Tiempo de retención Tr (días):

[13]Recomienda un tipo de recolección del 80% del tiempo de retención adoptado para el diseño del tanque séptico.

$$Tr = 0.80 * 0.25 días$$

Caudal que pasa por el filtro biológico QPB (m3/s):

Para obtener el valor del caudal que pasa por el filtro biológico queda en función de un valor constante de 0.54 y en el caudal de diseño de las aguas servidas.

$$Q_{PFB} = 0.54 * Q_{DISE\tilde{N}O}.$$

Área del filtro biológico Afiltro (m2):

[13] Para la tasa de crecimiento hidráulica (T_{AH)} para filtros biológicos se recomienda de 1 a 4 m3/día*m2.

$$A_{FILTRO} = \frac{Q_{PFB}}{T_{AR}}$$

Diámetro del filtro biológico D (m):

$$D = \sqrt{\frac{4 * A_{FILTRO}}{\pi}}$$

Volumen del filtro biológico V_{PB} (m3):

Para el cálculo del volumen se tiene dos fórmulas:

$$V_{FB} = 1,60 * Q_{FB} \left(\frac{m3}{día}\right) * Tr$$

En el segundo cálculo se asume la altura del filtro que se recomienda h=2 m.

$$V_{FB} = \left(\frac{\pi * D^2}{4}\right) * h$$

Diámetro REAL del filtro biológico D_R (m3):

El diámetro real del filtro biológico se obtiene mediante la siguiente expresión, donde el valor de V_{FB} es el valor menor de volumen de los dos cálculos anteriores.

$$D_{R} = \sqrt{\left(\frac{4 * V_{PB}}{\pi * h}\right)}$$

Volumen REAL del filtro biológico V_R (m3):

$$V_{R} = \left(\frac{\pi * D^{2}}{4}\right) * h$$

Área REAL del filtro biológico A_R (m2):

$$A_{R} = \left(\frac{\pi * D^{2}}{4}\right)$$

Chequeo del tiempo de retención Tr (días):

[13]Se tenía como mínimo un tiempo de retención según la norma el Manual de Plantas de Aguas de Rivas Mijares de 0,25 días igual a 6 horas.

$$Tr = \left(\frac{V_R}{Q_{PFB}}\right)$$

Chequeo de la tasa de aplicación hidráulica TAH (m3/día*m2):

[13]Según la norma el Manual de Plantas de Aguas de Rivas Mijares la tasa de crecimiento hidráulica está dentro del rango recomendado que es de 1 a 4 m3/día*m2.

$$T_{AH} = \left(\frac{V_R}{A_R}\right)$$

CAPÍTULO 3

DISEÑO DEL PROYECTO.

3.1 Estudios

Los estudios que se realizaron y se obtuvieron fueron los siguientes:

3.1.1 Estudio topográfico:

El levantamiento topográfico se realiza con el fin de determinar la configuración del terreno y la posición sobre la superficie de la tierra. En el levantamiento topográfico se toman datos necesarios para la representación gráfica o la elaboración del mapa de estudio. El estudio se realizó el día 13 de noviembre del 2015 en la urbanización "SUOMAT" del cantón Carlos Julio Arosemena Tola de la provincia de Napo.

Equipo necesario para el levantamiento topográfico:

- Estación total
- Prisma
- Gps
- Cinta

Materiales necesarios para el levantamiento topográfico:

- Estacas
- Pinturas

Procedimiento para el levantamiento topográfico:

En el procedimiento no hubo complicación ya que el terreno a estudio se encuentra

limpio de vegetación y su sección es relativamente plana.

Recomendaciones para el levantamiento topográfico:

El día en que se vaya a realizar el estudio topográfico el clima debe ser no

lluvioso ya que eso traería consecuencias negativas para los equipos.

La estación total y GPS debe estar calibrada para la zona en donde se realizará el

estudio.

Se recomienda dejar visibles los puntos referenciales en el terreno.

3.1.2 Estudios de agua:

La urbanización "SUOMAT" aún no consta de aguas servidas por la misma razón se

basó en los estudios de aguas servidas ya realizados de la planta de tratamiento de la

parroquia más cercana al proyecto que es Carlos Julio Arosemena Tola.

El estudio de aguas servidas se obtuvo gracias al GADM de Carlos Julio Arosemena

Tola que ya contaban con el estudio realizado (Laboratorio de análisis ambiental e

inspección; ESPOCH Facultad de Ciencias) donde se encontró tres tipos de muestras:

La primera muestra del agua servida antes de ingresar a la planta de tratamiento.

La segunda muestra la salida del agua servida de la planta tratamiento.

La tercera muestra del agua que va hacer descargada al Rio Puma – Yacu.

Los datos que se utilizaron para determinar qué tipos de tratamientos que se debe

realizar para la urbanización "SUOMAT" son los valores más altos de las dos primeras

muestras del DBO y DQO donde:

DBO: 78 mg/L

54

3.1.3 Estudios de suelos:

Este proyecto se basó en los resultados del estudio de suelos que se realizaron en la Universidad Estatal del Tena que se encuentra ubicada en el km 40 vía Puyo – Tena gracias al Ing Jorge Martínez que fue el que realizó el estudio de suelos, ya que el estudio obtenido es de la misma zona oriental.; y se encuentra en los límites de Carlos Julio Arosemena Tola.

Los datos que se debe considerar para la construcción de la planta de tratamiento de la urbanización "SUOMAT" son el tipo de mejoramiento y la profundidad que se va a realizar.

Para este proyecto ya realizado se consideró las siguientes conclusiones:

- La humedad del suelo hace que la resistencia del mismo sea muy baja razón por lo que las construcciones de las cimentaciones tendrán un costo alto ya que tendrán que diseñarse para estos tipos de suelos
- Los materiales presentaran muchas deformaciones a la aplicación de las cargas, por lo que se deberá analizar la posibilidad de mejorar las características físicas mecánicas del suelo de cimentación.
- El mejoramiento del suelo de cimentación es obligatorio, el mismo que se realizara con suelo de sub base clase 3.

DISEÑO DE LAS CIMENTACIONES:

Los valores que se considerará para la construcción de la planta de tratamiento de acuerdo al estudio de suelos ya mencionado anteriormente son los siguientes:

- Profundidad de desplante Df = -2,00 m
- Profundidad del suelo mejorado = 0,55 m mínimo.
- Asentamiento máximo permisibles= 25 mm

3.2 Cálculo de la estructura:

Los primeros cálculos que se realizarán son del diseño de la red de alcantarillado sanitario y se continúa con los cálculos de la planta de tratamiento.

3.2.1 Cálculo del diseño de la red de alcantarillado sanitario:

3.2.1.1 Período de diseño:

Para el diseño del alcantarillado sanitario se tiene un período de diseño de 30 años, en función de los componentes según Tabla 4. Valores de período de diseño.

3.2.1.2 Tasa de crecimiento poblacional (r%):

El cálculo de la tasa de crecimiento se obtendrá mediante estos tres métodos más utilizados que son:

Método aritmético

$$r = \frac{\frac{pf}{pa} - 1}{n}$$

$$r = \frac{\frac{3664hab}{2943hab} - 1}{9} * 100$$

$$r = 2,72$$

Método geométrico

$$r = (\frac{pf}{pa})^{\frac{1}{n}} - 1$$

$$r = (\frac{3664hab}{2943hab})^{\frac{1}{9}} - 1 * 100$$

$$r = 2.46\%$$

Método exponencial

$$r = \frac{Ln\left(\frac{pf}{pa}\right)}{n}$$

$$r = \frac{Ln\left(\frac{3664hab}{2943hab}\right)}{9} * 100$$

$$r = 2,43\%$$

La tasa de crecimiento anual 2001 - 2010 que nos da el INEC es de 2,43 la misma que se puede comprobar con el resultado obtenido mediante el método exponencial que es r=2,43%.

3.2.1.3 Población actual (Pa):

La población actual es de 330 habitantes según Tabla 6 Población inicial de la urbanización "SUOMAT" según el número de habitantes por vivienda.

3.2.1.4 Población futura (Pf):

Con los datos que se obtuvo de la tasa de crecimiento y la población actual se procede a calcular la población futura utilizando los siguientes métodos:

Método aritmético:

$$Pf = Pa * (1 + r * n)$$

$$Pf = 330 * (1 + 0.0243 * 30)$$

$$Pf = 571 \text{ hab.}$$

Método geométrico:

Pf = Pa *
$$(r + 1)^n$$

Pf = 330 * $(0,0243 + 1)^{30}$
Pf = 678 hab.

Método exponencial:

$$Pf = Pa * e^{r*n}$$

$$Pf = 330 * (2,7182)^{0,0243*30}$$

$$Pf = 684 \text{ hab.}$$

De los métodos aplicados se considera la mayor población futura que corresponde al método exponencial y es de 684 habitantes para un período de diseño de 30 años.

3.2.1.5 Áreas de aportación:

Para el proyecto se adoptó un área de aportación de 5,59 hectáreas cuantificadas de acuerdo a la distribución del plano.

Tabla 15. Áreas de Aportación.

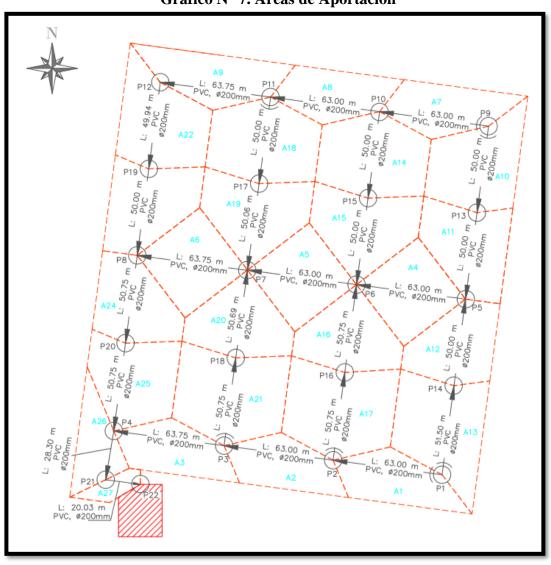
	TABLAS	DE ÁREAS	
CALLE	TDAMO	LONGITUD	ÁREA
CALLE	TRAMO	M	Ha
	1 - 2	63	0,17
Calle A	2 - 3	63,01	0,16
	3 – 4	63,71	0,17
	5 – 6	63	0,20
Calle B	6 – 7	63	0,20
	7 - 8	63,75	0,20
	9 – 10	63	0,17
Calle C	10 - 11	63	0,16
	11 - 12	63,75	0,20
	12 - 19	50	0,25
	19 – 8	50	0,22
Calle 1	8 - 20	50,75	0,20
	20 - 4	50,75	0,22
	4 – 21	28,3	0,12
	11 - 17	50	0,26
Calle 2	17 - 7	50	0,23
Calle 2	3 – 18	50,75	0,30
	18 - 7	50,75	0,20
	10 - 15	50	0,26
Calle 3	15–6	50	0.23
	2–16	50,75	0,30



	16–6	50,75	0,20
	9 – 13	50	0,24
Calle 4	13 - 5	50	0,22
Calle 4	1 – 14	51,5	0,28
	14 - 5	50	0,19
Planta	21 - 22	20,03	0,04
	$\overline{\Sigma}$	1423,55	5,59

ELABORADO POR: (Wania de los Angeles Ronquillo Pinta)

Gráfico N° 7. Áreas de Aportación



ELABORADO POR: (Wania de los Angeles Ronquillo Pinta)

3.2.1.6 Densidad poblacional futura (Dprob):

La densidad poblacional futura está representada mediante la población futura que ya se obtuvo mediante el método exponencial y el área total del proyecto que se calculó con las áreas de aportación igual a 5,59 ha.

$$Dpob = \frac{Pf}{\text{área del proyecto}}$$

$$Dpob = \frac{684 \text{ hab}}{5,59 \text{ Ha}}$$

$$Dpob = 123 \frac{\text{hab}}{\text{Ha}}$$

3.2.1.7 Dotación de agua potable

Dotación actual (Da):

Según norma INEN, para poblaciones menores a 5000 habientes y para climas cálidos se debe tomar la dotación mínima de 200 lt/hab/dia de acuerdo a la Tabla 7. Dotaciones recomendadas (lt/hab/dia).

Dotación futura (Df):

La siguiente expresión está compuesta por la suma de la dotación actual ya calculada más 1 lt/hab*día y por el período de diseño.

$$Df = Da + \left(\frac{1Lt}{hab * dia}\right) * n$$

$$Df = \left(\frac{200Lt}{hab * dia}\right) + \left(\frac{1Lt}{hab * dia}\right) * 30$$

$$Df = 230 \frac{Lt}{hab * dia}$$

Población futura por área de aportación (pf):

Para el cálculo de la población futura se tomócomo ejemplo la Calle A el tramo 1-2 y el área es igual a 0,17(ha), y de igual manera se hará para todas las áreas de aportación para una mejor presentación se elaboró la tabla Caudales de diseño.

$$pf = Dprob * Ha$$

$$pf = 123 \frac{hab}{Ha} * 0.17 Ha$$

$$pf = 20.91 hab = 21 hab$$

3.2.1.8 Cálculo del diseño sanitario:

Con el diseño sanitario se obtendrá el caudal de diseño de la red de alcantarillado acumulado por cada tramo.

Caudal medio diario Qmd_{AP} (lt/seg):

El caudal medio diario de agua potable es igual a la población futura ya calculada de 21 hab y por la dotación futura de agua potable que recomienda la norma INEN para la zona del oriente.

$$QmdAP = \frac{pf * Df}{86400}$$

$$QmdAP = \frac{21 \text{ hab} * 230 \frac{lt}{\text{Hab}*\text{d}ía}}{86400 \text{seg}}$$

$$QmdAP = \frac{0,055lt}{\text{seg}} = \frac{0,06lt}{\text{seg}}$$

Caudal Medio Diario Sanitario Qmds (lt/seg):

Es igual a un coeficiente de retorno C que varía entre 0,60 a 0,80 y esto depende de la ubicación del proyecto en este caso se trata de la región del oriente por lo tanto se tomará un valor de 0,80 y esto se multiplicará por el caudal medio de agua potable.

$$Qmds = C * QmdAP$$

$$Qmds = 0,80 * 0,06 lt/seg$$

$$Qmds = 0,048 \frac{lt}{seg}$$

Coeficiente de Mayoración (M):

El coeficiente de mayoración permite que aumente su capacidad y de acuerdo a esto hace que cumpla con su período de diseño ante un evento probable y se obtiene de con los siguientes métodos:

a) Coeficiente M según Harmon:

$$M = 1 + \frac{14}{4 + \sqrt{Pf}}$$
$$2.0 \le M \le 3.8$$

Pf en miles:

$$M = 1 + \frac{14}{4 + \sqrt{0,684}}$$
$$M = 3,90$$

El volar que se obtuvo se encuentra fuera del rango.

b) Coeficiente M según Babit:

$$M = \frac{5}{Pf^{0.2}}$$

$$M = \frac{5}{(0,684)^{0.2}}$$

$$M = 5,39$$

c) Coeficiente M según Pöpel

Según Tabla 8 Coeficiente de mayoración según la población, para poblaciones menores de 5000 habitantes se considera un coeficiente de mayoración de 2,4.

El valor que se obtiene de coeficiente de mayoración según Pöpel es de 2,4 de acuerdo a la población ya que el valor del primer método se encuentra fuera del rango se lo descarta, de igual manera el segundo valor.

Caudal Máximo Instantáneo Qinst (lt/seg):

Es igual al coeficiente de mayoración de 2,4 obtenido según Pöpel por el caudal medio diario sanitario.

Qinst = M * Qmds
Qinst = 2,4 * 0,048 lt/seg
Qinst = 0,12
$$\frac{lt}{seg}$$

Caudal Máximo Extraordinario Qx (lt/seg):

Se considera un caudal máximo extraordinario por el valor mayor de los caudales ya que durante el período de diseño se puede incrementar áreas de aportación o habitantes por familia y no es necesario realizar cambios de tubería.

$$Qx = 1.5 \text{ Qinst}$$

$$Qx = 1.5 * 0.12 \text{ lt/seg}$$

$$Qx = 0.18 \text{ lt/seg}$$

Caudal de diseño (Qd):

Es la suma del caudal instantáneo y el caudal extraordinario, se representa de la siguiente forma:

$$Qd = Qinst + Qx$$

$$Qd = 0.12 lt/seg + 0.18 lt/seg$$

$$Qd = 0.30 \frac{lt}{seg}$$

Para un mejor entendimiento se procede a elaborar la Tabla 16. Cálculo del caudal sanitario por cada tramo.

Tabla 16. Cálculo del caudal sanitario.



UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA



ALCANTARILLADO SANITARIO DETERMINACIÓN DE LOS CAUDALES

PROVECTO:	Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbanización "SUOMAT" del cantón Carlos Julio Arosemena Tola, provincia de Napo.	HOJA No	1,00
REALIZADO POR:	Wania de los Angles Ronquillo Pinta	FECHA:	02 de Marzo de 2016
DENSIDAD POBLACIÓN (hab)	123,00	COEFICIENTE RETORNO (C)	0,80
DOTACIÓN FUTURA (lt/hab*día)	230,00	COEFICIENTE MAYORACIÓN (M	2,40

		REFERENCIA	A DEL AGUA	POTABLE	ALCAN	TARILLADO SANITA	RIO		
IDENTICACIÓN	No	ÁREA DE APORTE	POBLACIÓN			CAUDAL	Q DISEÑO	CAUDAL	
TRAMO	POZO	PARCIAL	DISEÑO	DIARIO (Qmd)	INSTANTÁNEO	MÁXIMO	TRAMO	ACUMULADO	OBSERVACIONES
						EXTRAORDINARIO			
(CALE)		(Ha)	hab	lt/sg	(l/sg)	(l/sg)	(l/sg)	(l/sg)	
	1 - 2	0,17	21,00	0,06	0,12	0,18	0,30	2,00	POZO DE CABECERA
"A"	2 - 3	0,16	19,00	0,05	0,10	0,15	0,25	2,25	
	3 - 4	0,17	21,00	0,06	0,12	0,18	0,30	2,55	INGRESA EN CALLE 1
	9 - 10	0,17	21,00	0,06	0,12	0,18	0,30	2,00	POZO DE CABECERA
"C"	10 - 11	0,16	19,00	0,05	0,10	0,15	0,25	2,25	
	11 - 12	0,20	25,00	0,07	0,13	0,20	0,33	2,58	INGRESA EN CALLE 1
"4"	9 - 13	0,24	30,00	0,08	0,15	0,23	0,38	2,00	POZO DE CABECERA
7	13 - 5	0,22	27,00	0,07	0,13	0,20	0,33	2,33	INGRESA EN CALLE B
"4"	1 - 14	0,28	34,00	0,09	0,17	0,26	0,43	2,00	POZO DE CABECERA
<u> </u>	14 - 5	0,19	23,00	0,06	0,12	0,18	0,30	2,30	INGRESA EN CALLE B
"3"	10 - 15	0,26	32,00	0,09	0,17	0,26	0,43	2,00	POZO DE CABECERA
3	15 - 6	0,23	28,00	0,07	0,13	0,20	0,33	2,33	INGRESA EN CALLE B





UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA



ALCANTARILLADO SANITARIO DETERMINACIÓN DE LOS CAUDALES

PROVECTO:	Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbanización "SUOMAT" del cantón Carlos Julio Arosemena Tola, provincia de Napo.	HOJA No	2,00
REALIZADO POR:	Wania de los Angles Ronquillo Pinta	FECHA:	02 de Marzo de 2016
DENSIDAD POBLACIÓN (hab)	123,00	COEFICIENTE RETORNO (C)	0,80
DOTACIÓN FUTURA (lt/hab*día)	230,00	COEFICIENTE MAYORACIÓN (M)	2,40

		REFERENCIA	DEL AGUA	POTABLE	ALCAN	TARILLADO SANITA	RIO		
IDENTICACIÓN TRAMO	No POZO	ÁREA DE APORTE PARCIAL	POBLACIÓN DISEÑO		CAUDAL INSTANTÁNEO		Q DISEÑO TRAMO	CAUDAL ACUMULADO	OBSERVACIONES
(CALE)		(Ha)	hab	lt/sg	(l/sg)	EXTRAORDINARIO (l/sg)	(l/sg)	(l/sg)	
"3"	2 - 16	0,30	36,00	·	0,19			2,00	POZO DE CABECERA
3	16 - 6	0,20	25,00	0,07	0,13	0,20	0,33	2,33	INGRESA EN CALLE B
"2"	11 - 17	0,26	32,00	0,09	0,17	0,26	0,43	2,00	POZO DE CABECERA
2	17 - 7	0,23	28,00	0,07	0,13	0,20	0,33	2,33	INGRESA EN CALLE B
"2"	3 - 18	0,30	36,00	0,10	0,19	0,29	0,48	2,00	POZO DE CABECERA
2	18 - 7	0,20	25,00	0,07	0,13	0,20	0,33	2,33	INGRESA EN CALLE B
	5 - 6	0,20	25,00	0,07	0,13	0,20	0,33	4,96	RECOGE CALLE 4
"B"	6 - 7	0,20	25,00	0,07	0,13	0,20	0,33	9,95	RECOGE CALLE 3
	7 - 8	0,20	25,00	0,07	0,13	0,20	0,33	14,94	RECOGE CALLE 2 E INGRESA CALLE 1
	12 - 19	0,25	30,00	0,08	0,15	0,23	0,38	2,96	RECOGE CALLE C
	19 - 8	0,22	27,00	0,07	0,13	0,20	0,33	3,29	
"1"	8 - 20	0,20	25,00	0,07	0,13	0,20	0,33	18,56	RECOGE CALLE B
	20 - 4	0,22	27,00	0,07	0,13	0,20	0,33	18,89	
	4 - 21	0,12	14,00	0,04	0,08	0,12	0,20	21,64	RECOGE CALLE A
PLANTA 21 - 22		0,04	4,00	0,01	0,02	0,03	0,05	21,69	
	SUMA	5,59	684,00				8,92		

3.2.1.9 Cálculo del diseño hidráulico:

Para el diseño hidráulico los valores necesarios se obtienen de los perfiles del terreno y con la ayuda del programa H canales se calcula las secciones a tubo lleno y parcialmente lleno.

Pendiente hidráulica (S):

En este cálculo se tiene los datos del perfil de la calle A entre el pozo 1-2, donde se tiene las cotas del perfil, sobre la longitud entre pozos.

$$S = \left(\frac{\text{Cs} - \text{Ci}}{\text{L}}\right) * 100$$

$$S = \left(\frac{530,67 - 530,07}{63,00}\right) * 100$$

$$S = 0.95 \% = 1 \%$$

Diámetro de la tubería (mm):

$$\begin{aligned} \text{Dcalculado} &= (\frac{\text{Qd}*\text{n}}{0.312*\text{S}^{1/2}})^{3/8} \\ \text{Dcalculado} &= (\frac{2*10^{-3}*0.011}{0.312*0.01^{1/2}})^{3/8} \\ \text{Dcalculado} &= 0.06578\text{m} \\ \text{Dcalculado} &= 65.78\text{ mm} \end{aligned}$$

Según norma INEN el diámetro mínimo y comercial se asumirá un Θ de 200 mm.

Pendientes máximas y mínimas

Las pendientes máximas y mínimas están en función de las velocidades máximas de 4,5 m/s según el material y una velocidad mínimas 0,45 m/s, el diámetro mínimo según las normas INEN comercial asumido = 200 mm.

Pendiente mínima

Smin =
$$\left(\frac{V \min * n}{0,397 * D^{\frac{2}{3}}}\right)^{2}$$

Smin = $\left(\frac{0,45m * 0,011}{0,397 * (0,20)^{\frac{2}{3}}}\right)^{2}$
S = 0,13%

Pendiente máxima

Smax =
$$(\frac{V \max * n}{0,397 * D^{\frac{2}{3}}})^2$$

Smax = $(\frac{4,5m * 0,011}{0,397 * (0,20)^{\frac{2}{3}}})^2$
Smax = 13,29%

Velocidad a Tubería Totalmente Llena V_{TLL} (lt/seg):

Se obtiene a través de la fórmula de Manning y se expresa de la siguiente manera:

$$V_{TLL} = \frac{0.397}{n} D^{2/3} * S^{1/2}$$

$$V_{TLL} = \frac{0.397}{0.011} * 0.20^{2/3} * 0.01^{1/2}$$

$$V_{TLL} = 1.23 \frac{m}{\text{seg}}$$

Caudal a Tubería Totalmente Llena QTLL (lt/seg):

Para el cálculo del caudal a tubería totalmente llena se basa en la fórmula de Manning que tiene como datos el diámetro y la pendiente ya calculados anteriormente.

$$Q_{TLL} = \frac{0,321}{n} D^{8/3} * S^{1/2}$$

$$Q_{TLL} = \frac{0,321}{0,011} * 0,20^{8/3} * 0,01^{1/2} * 1000$$

$$Q_{TLL} = 38,80 \frac{lt}{seg}$$

Radio hidráulico sección llena (m):

$$R = \frac{D}{4}$$

$$R = \frac{0,20}{4}$$

$$R = 0,05m$$

Por rapidez y ahorro de tiempo en nuestro proyecto se procedió a trabajar con el programa H CANALES, verificando que los valores obtenidos manualmente coinciden con los del programa.

Lugar: Carlos Julio Arosemena Tola Proyecto: Alcantarillado Sanitario Revestimiento: Tramo: 1 - 2 Calle A Datos: Tirante (y): 0.20 Diámetro (d): 0.20 Rugosidad (n): 0.011 Pendiente (S): m/m 0.01 Resultados: Caudal (Q): 0.0388 m3/s Velocidad (v): 1.2338 m/s Area hidráulica (A): m2 Perímetro mojado (p) : 0.0314 0.6283 Radio hidráulico (R): Espejo de agua (T): 0.0500 0.0000 Número de Froude (F): Energía específica (E): 0.2776 m-Kg/Kg 0.0703 Tipo de flujo: Subcrítico <u>L</u>impiar Pantalla Menú Principal Calcular C<u>a</u>lculadora Imprimir

Gráfico N° 8. Cálculo de la sección totalmente llena.

FUENTE: (Programa H CANALES)

Los valores que comprobó son los del caudal, la velocidad y el radio hidráulico.

Sección Parcialmente Llena:

El caudal a tubería parcialmente llena, es el caudal de diseño anteriormente calculado Qd acumulado por cada tramo como se muestra en la Tabla16. Cálculo del caudal sanitario.

Para el cálculo de la velocidad, el radio hidráulico y el calado de agua a tubería parcialmente llena se utilizó el programa H CANALES, el mismo que facilita el diseño de canales y estructuras hidráulicas, ya que es fácil e intuitivo su uso.

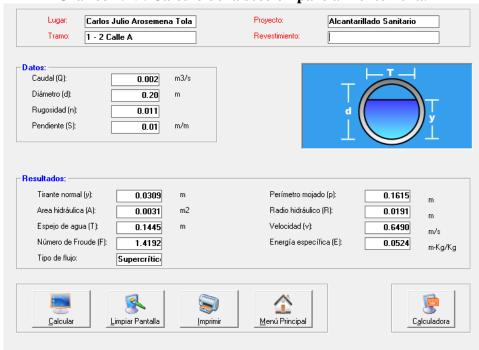


Gráfico Nº 9. Cálculo de la sección parcialmente llena.

FUENTE: (Programa H CANALES)

Los valores que se obtiene del Gráfico N° 9. Cálculo de la sección parcialmente llena para la Tabla son: el tirante normal, radio hidráulico y la velocidad.

Relación hidráulica q/Q:

Esta relación debe ser mayor que 10% para evitar la sedimentación.

$$\frac{q}{Q} = \frac{2\frac{lt}{seg}}{38,80\frac{lt}{seg}} = 0,05$$

$$5\% < 10\%$$

Tensión tractiva:

$$T = p * g * R * S$$

$$T = 1000 \frac{\text{kg}}{\text{m3}} * \frac{9,81\text{m}}{\text{s2}} * 0,20\text{m} * 0,01\text{m}$$

$$T = 1000 \frac{\text{kg}}{\text{m3}} * \frac{9,81\text{m}}{\text{s2}} * \frac{19,10\text{mm}}{1000} * 0,01\text{m}$$

$$T = 1,87 \frac{\text{kg}}{\text{m} * \text{seg2}}$$

$$T = 1,87 \text{ Pa} > 0,6 \text{ Pa}$$

Tabla 17. Cálculo del diseño hidráulico



UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA



PROYECTO:	Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbani	zación "SUOMAT"	' del cantón Carlos Julio Aro	semena Tola, provinci	a de Napo.							
REALIZADO POR:	Wania de los Angeles Ronquillo Pinta					REVISADO	POR: Ing.M	lg. Diego Chérrez				
ГЕСНА:	marzo de 2016	DENSIDAD=	1.000,00 kg/m3	TIPO DE TUBERÍA=	PVC -NOVALOC	Vmin=	0,45 m/sg.	Vmáx=	4,50 m/sg.	COEFICIENTE MANNING (n)= 0,011	HOJA No: 1	

				DATOS TO	POGRÁFICOS		GRAD	DIENTE HIDI	RÁULICA (S)	DIÁME	TRO	SEC	CCIÓN A	TUBO I	LLENO	SE	CCIÓN A	A TUBO P	ARCIALMENT	E LLENC)	RELACIÓ!	N DE	TENS	SIÓN
~	2000	LONGITUD		COTA		PENDIENTE	ASUMIDA	PERMIS	SIBLES	NOTA	CALCULADO	ASUMIDO	CAUDAL	VELOCI	DAD	RADIO	CAUDAL	VELO	CIDAD	RADIO	CAL	ADO	CAUDAL	ES	TRÁC	TIVA
CALLE	POZO	ENTRE EJES	TERRENO	PROYECTO	ALTURA	TERRENO	S(%)	MÍNIMO	MÁXIMA				Q_{TLL}	VTLL	NOTA	HIRÁULICO	q _{PLL}	V _{PLL}	NOTA	HIRÁULICO	AGUA	NOTA	q _{PLL} /Q _{TLL}	NOTA	τ	NOTA
		POZOS	msnm	mnsm	POZO(m)	i(%)	%	%	%		mm	mm	lt/sg	m/sg		R _{TIL} (mm)	lt/sg	m/sg		R _{PLL} (mm)	h (mm)		%		pa	
	P 1		530,67	529,30	1,37																					
A		63,00				0,95	1,00	0,13	13,29	SI	65,78	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,00	0,65	SI	19,10	30,90	SI	5,15	NO	1,87	SI
	P 2		530,07	528,69	1,38																					
	P 2		530,07	528,62	1,45																					
A		63,01				1,38	1,50	0,13	13,29	SI	63,72	200	47,50	1,51	SI	50,00	2,25	0,78	SI	18,40	29,60	SI	4,74	NO	2,71	SI
	P3		529,20	527,70	1,50																					
	P 3		529,20	527,61	1,59																					
A		63,75				1,55	1,50	0,13	13,29	SI	66,78	200	47,50	1,51	SI	50,00	2,55	0,81	SI	19,40	31,50	SI	5,37	NO	2,85	SI
	P 4		528,21	526,68	, ,																					
	P 5		529,70	528,17	1,53																					
В		63,00				0,70	1,00	0,13	13,29	SI	92,47	200	38,80	1,23	SI	50,00	4,96	0,85	SI	28,50	48,30	SI	12,78	SI	2,80	SI
	P 6		529,26	,																						
	P 6		529,26	527,52	1,74																					
В		63,00				0,65	0,50	0,13	13,29	SI	136,72	200	27,40	0,87	SI	50,00	9,95	0,80	SI	44,10	83,30	SI	36,31	SI	2,16	SI
	P7		528,85		1,63																					
_	P7		528,85	527,11	1,74		0.40	0.10				***										22				
В	D.0	63,75	500 tc	724.00	1.00	0,61	0,50	0,13	13,29	SI	159,24	200	27,40	0,87	SI	50,00	14,94	0,89	SI	51,60	105,10	SI	54,53	SI	2,53	SI
	P 8		528,46		1,66																					
	P 9	(2.00	530,04	528,77	1,27	0.50	1.00	0.10	10.00	CIT	(= =0	200	20.00	1.00	CV	50.00	2.00	0.5	OT.	10.10	20.00	CIT.		NO	1.05	CIT
C	D 10	63,00	520.54	520.15	1.20	0,79	1,00	0,13	13,29	SI	65,78	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,00	0,65	SI	19,10	30,90	SI	5,15	NO	1,87	SI
	P 10		529,54	528,15	1,39																					





UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA



PROYECTO:	Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urban	ización "SUOMAT	" del cantón Carlos Julio Ard	semena Tola, provinci	ia de Napo.								
REALIZADO POR:	Wania de los Angeles Ronquillo Pinta					REVISADO	POR: Ing.Mg	g. Diego Chérrez					
FECHA:	marzo de 2016	DENSIDAD=	1.000,00 kg/m3	TIPO DE TUBERÍA=	PVC -NOVALOC	Vmin=	0,45 m/sg.	Vmáx=	4,50 m/sg.	COEFICIENTE MANNING (n)=	0,011	HOJA No: 2	

		r oxiommin		DATOS TO	POGRÁFICOS		GRAI	DIENTE HIDI	RÁULICA (S)	DIÁME	TRO	SEC	CCIÓN A T	TUBO I	LLENO	SE	CCIÓN A	A TUBO P	ARCIALMENT	E LLEN	0	RELACIÓ	N DE	TEN	SIÓN
CALLE	DOZO	LONGITUD		COTA		PENDIENTE	ASUMIDA	PERMI	SIBLES	NOTA	CALCULADO	ASUMIDO	CAUDAL	VELOCI	DAD	RADIO	CAUDAL	VELO	CIDAD	RADIO	CAI	ADO	CAUDAI	ES	TRÁ(CTIVA
CALLE	POZO	ENTRE EJES POZOS	TERRENO	PROYECTO	ALTURA	TERRENO	S(%)	MÍNIMO	MÁXIMA				Q _{TLL}	V_{TLL}	NOTA	HIRÁULICO	q _{PLL}	V_{PLL}	NOTA	HIRÁULICO	AGUA	NOTA	q_{PLL}/Q_{TLL}	NOTA	τ	NOTA
		rozos	msnm	mnsm	POZO(m)	i(%)	%	%	%		mm	mm	lt/sg	m/sg		R_{TLL} (mm)	lt/sg	m/sg		R _{PLL} (mm)	h (mm)		%		pa	
	P 10		529,54	528,14	1,40																					
C		63,00				0,76	1,00	0,13	13,29	SI	68,75	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,25	0,67	SI	20,10	32,70	SI	5,80	NO	1,97	SI
	P 11		529,06	527,53																						
	P 11	1	529,06	527,52	1,54																					
C		63,75				1,18	1,00	0,13	13,29	SI	72,37	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,58	0,70	SI	21,40	35,00	SI	6,65	NO	2,10	SI
	P 12		528,31	526,90																						
	P 9		530,04	528,71	1,33																					
4		50,00				0,36	0,50	0,13	13,29	SI	74,91	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,00	0,51	SI	22,30	36,60	SI	7,30	NO	1,09	SI
	P 13		529,86																							
	P 13		529,86	528,46	1,40										~=						4- 10			***		
4	D.f.	50,00	520 50	500.00	1.40	0,32	0,50	0,13	13,29	SI	79,33	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,33	0,53	SI	23,80	39,40	SI	8,50	NO	1,17	SI
	P3		529,70	528,22																						
	PI	51.50	530,67	529,27	1,40	0.01	1.00	0.12	10.00		es 50	200	20.00	1.00	CT	50.00	2.00	0.65	CIT	10.10	20.00	OT.		NO	1.05	OT.
4	P 14	51,50	530,20	528.77	1,43	0,91	1,00	0,13	13,29	SI	65,78	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,00	0,65	SI	19,10	30,90	SI	5,15	NO	1,87	SI
	P 14		530,20	528,75	, .																					\vdash
1	P 14	50,00	330,20	320,73	1,43	1.00	1.00	0,13	13,29	SI	69,32	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,30	0.68	SI	20,30	33,10	SI	5,93	NO	1,99	SI
7	D 5	30,00	529,70	528,27	1,43	1,00	1,00	0,13	13,43	51	07,32	200	30,00	1,40	01	30,00	2,30	0,00	01	20,30	33,10	31	3,73	110	1,77	31
	P 10		529,54	528,14																						\vdash
3	1 10	50.00	327,34	320,14	1,70	0.30	0,50	0,13	13,29	SI	74.91	200	27,40	0.87	SI	50.00	2,00	0,51	SI	22,30	36,60	SI	7,30	NO	1,09	SI
	P 15	30,00	529,39	527,90	1.49	0,50	0,50	0,13	13,27	51	74,71	200	21,40	0,07	./1	30,00	2,00	0,51	51	22,30	30,00	51	7,50	110	1,0	, J1





UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA



PROYECTO:	Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbani	zación "SUOMAT"	del cantón Carlos Julio Aro	semena Tola, provinci	ia de Napo.								
REALIZADO POR:	Wania de los Angeles Ronquillo Pinta					REVISADO	POR: Ing.M	Ig. Diego Chérrez					
FECHA:	marzo de 2016	DENSIDAD=	1.000,00 kg/m3	TIPO DE TUBERÍA=	PVC -NOVALOC	Vmin=	0,45 m/sg.	Vmáx=	4,50 m/sg.	COEFICIENTE MANNING (n)=	0,011	HOJA No:	3

				DATOS TO	POGRÁFICOS		GRAD	IENTE HIDI	RÁULICA (S)	DIÁME	TRO	SEC	CCIÓN A '	TUBO I	LLENO	SE	CCIÓN A	A TUBO P	ARCIALMENT	E LLENO		RELACIÓ	N DE	TENS	SIÓN
01777	2070	LONGITUD		COTA		PENDIENTE	ASUMIDA	PERMIS	SIBLES	NOTA	CALCULADO	ASUMIDO	CAUDAL	VELOCI	DAD	RADIO	CAUDAL	VELO	CIDAD	RADIO	CALA	DO	CAUDAL	ES	TRÁC	TIVA
CALLE	POZO	ENTRE EJES POZOS	TERRENO	PROYECTO	ALTURA	TERRENO	S(%)	MÍNIMO	MÁXIMA				$Q_{\pi L}$	V_{TLL}	NOTA	HIRÁULICO	q_{PLL}	V _{PLL}	NOTA	HIRÁULICO	AGUA 1	NOTA	q_{PLL}/Q_{TLL}	NOTA	τ	NOTA
		POZOS	msnm	mnsm	POZO(m)	i(%)	%	%	%		mm	mm	lt/sg	m/sg		R _{TIL} (mm)	lt/sg	m/sg		R _{PLL} (mm)	h (mm)		%		pa	
	P 15		529,39	527,88	1,51																					
3		50,00				0,26	0,50	0,13	13,29	SI	79,33	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,33	0,54	SI	23,80	39,40	SI	8,50	NO	1,17	SI
	P 6		529,26	527,64	1,62																					
	P 2		530,06	528,75	1,31																					
3		50,75				0,79	1,00	0,13	13,29	SI	65,78	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,00	0,65	SI	19,10	30,90	SI	5,15	NO	1,87	SI
	P 16		529,66	528,26	1,40																					
	P 16		529,66	528,21	1,45																					
3		50,75				0,79	1,00	0,13	13,29	SI	69,66	200	38,80	1,23	SI	50,00	2,33	0,68	SI	20,30	33,10	SI	6,01	NO	1,99	SI
	P 6		529,26	,.	1,54																					
	P 11		529,06	527,66	1,40																					
2		50,00				0,24	0,50	0,13	13,29	SI	74,91	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,00	0,51	SI	22,30	36,60	SI	7,30	NO	1,09	SI
	P 17		528,94	527,42	1,52																				ь—	
	P 17		528,94	527,38	1,56																				ь—	
2		50,00				0,18	0,50	0,13	13,29	SI	79,33	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,33	0,53	SI	23,80	39,40	SI	8,50	NO	1,17	SI
	P 7		528,85	,																						
	P 3		529,20	527,80	1,40																					
2		50,75				0,32	0,50	0,13	13,29	SI	74,91	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,00	0,51	SI	22,30	36,60	SI	7,30	NO	1,09	SI
	P 18		529,04	527,55																						
	P 18		529,04	527,50	1,54																					
2		50,75				0,37	0,50	0,13	13,29	SI	79,33	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,33	0,53	SI	23,80	39,40	SI	8,50	NO	1,17	SI
	P7	1	528,85	527,25	1,60						1						l			1					ı	





UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA



PROYECTO:	Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbani	zación "SUOMAT"	' del cantón Carlos Julio Aro	semena Tola, provinci	a de Napo.								
REALIZADO POR:	Wania de los Angeles Ronquillo Pinta	REVISADO	POR: Ing.Mg	Ing.Mg. Diego Chérrez									
FECHA :	marzo de 2016	DENSIDAD=	1.000,00 kg/m3 TIPO DE TUBERÍA=		PVC -NOVALOC	Vmin=	0,45 m/sg.	Vmáx=	4,50 m/sg.	COEFICIENTE MANNING (n)=	0,011	HOJA No: 4	

CALLE	POZO	LONGITUD ENTRE EJES POZOS	DATOS TOPOGRÁFICOS				GRADIENTE HIDRÁULICA (S)			DIÁMETRO		SECCIÓN A TUBO LLENO				SECCIÓN A TUBO PARCIALMENTE LLENO						RELACIÓN DE		TENSIÓN		
						PENDIENTE	ASUMIDA PERMIS		ISIBLES NO		CALCULADO	CULADO ASUMIDO	CAUDAL	VELOCIDAD		RADIO	CAUDAL	VELOCIDAD		RADIO	CALADO		CAUDALES		TRÁCTIVA	
			TERRENO	PROYECTO	ALTURA	TERRENO	S(%)	MÍNIMO	MÁXIMA				Q _{TLL}	V_{TLL}	NOTA	HIRÁULICO	q _{PLL}	V_{PLL}	NOTA	HIRÁULICO	AGUA	NOTA	q_{PLL}/Q_{TLL}	NOTA	τ	NOTA
			msnm	mnsm	POZO(m)	i(%)	%	%	%		mm	mm	lt/sg	m/sg		R_{TLL} (mm)	lt/sg	m/sg		$R_{PLL}\ (mm)$	h (mm)		%		pa	
1	P 12		528,31	526,88	1,43																					
		50,00				-0,20	0,50	0,13	13,29	SI	86,77	200	27,40	0,87	SI	50,00	2,96	0,57	SI	26,40	44,40	SI	10,80) SI	1,29	SI
	P 19		528,41	526,63	1,78																					
1	P19		528,41	526,60	1,81																					
		50,00				-0,10	0,50	0,13	13,29	SI	90,28	200	27,40	0,87	SI	50,00	3,29	0,59	SI	27,70	46,80	SI	12,01	SI	1,36	SI
	P 8		528,46	526,38	2,08																					
1	P8		528,46	526,36	2,10																					
		50,75				0,14	0,50	0,13	13,29	SI	172,73	200	27,40	0,87	SI	50,00	18,56	0,94	SI	55,70	120,60	SI	67,74	4 SI	2,73	SI
	P 20		528,39	526,13	2,26																					
	P 20		528,39	526,12	2,27																					
1		50,75				0,33	0,50	0,13	13,29	SI	173,88	200	27,40	0,87	SI	50,00	18,89	0,94	SI	56,00	122,00	SI	68,94	4 SI	2,75	SI
	P 4		528,22	525,88	2,34																					
1	P 4		528,22	525,87	2,35																					
		28,30				1,48	0,50	0,13	13,29	SI	182,97	200	27,40	0,87	SI	50,00	21,64	0,97	SI	58,30	134,00	SI	78,98	SI SI	2,86	SI
	P 21		527,80	525,73	2,07																					
PLANTA	P 21		527,80	525,72	2,08																					
		20,03				-0,20	0,50	0,13	13,29	SI	183,13	200	27,40	0,87	SI	50,00	21,69	0,97	SI	58,40	134,30	SI	79,16	SI	2,86	SI
	P 22		527,84	525,64	2,20																					

3.2.2 Cálculos para el diseño de la planta de tratamiento:

En la estructura de la planta de tratamiento se calculará cada uno de los elementos que existen en los debidos tratamientos que son, tratamiento preliminar, tratamiento primario, secundario.

3.2.2.1 Caudal de diseño de aguas servidas:

La siguiente expresión está compuesta de la población futura, la dotación futura, el coeficiente de retorno igual a 0,80 y un coeficiente de mayoración igual a 1,20.

$$\begin{split} Q_{DISE\~NO} &= \frac{Pf*Df*F1*F2}{86400} \\ Q_{DISE\~NO} &= \frac{684 \text{ hab}*230 \frac{\text{lt}}{\text{hab}}* \text{día}*0,80*1,20}{86400} \\ Q_{DISE\~NO} &= 1,75 \text{ lt/seg} \\ Q_{DISE\~NO} &= 0,0017 \frac{m3}{\text{seg}} \end{split}$$

3.2.2.2 Cálculo de la Rejilla:

El cálculo consta de los siguientes parámetros:

Área libre al paso del agua Al (m):

Está en función del caudal de diseño de aguas servidas y en la velocidad mínima entre barras que este valor se encuentra en la Tabla 11. Parámetros de diseño de una rejilla, el cual es 0,5 m/s.

$$AL = \frac{Q}{Vh}$$

$$AL = \frac{0,0017 \text{ m}3/\text{seg}}{0,5 \text{ m/s}}$$
$$AL = 0,003 \text{ m}2$$

Tirante de agua en el canal h (m):

Se asumirá un ancho de canal de 0,30 m y se calcula de la siguiente manera:

$$h = \frac{0,003 \text{ m}2}{0,30 \text{ m}}$$
$$h = 0,01 \text{ m}$$

Altura total del canal H (m):

En la altura total del canal se suma una altura de seguridad correspondiente a 0,70 m.

$$H = h + Hs$$

 $H = 0.01 m + 0.70 m$
 $H = 0.71 m = 0.70 m$

Longitud de las barras Lb:

Se tiene la siguiente expresión con los datos de la altura total del canal y un ángulo de inclinación que se obtiene de la Tabla 11. Parámetros de diseño de una rejilla, igual a 45°.

$$L_b = \frac{H}{\text{sen } \alpha}$$

$$L_b = \frac{0,70 \text{ m}}{\text{sen (45°)}}$$

$$L_b = 1,00 \text{ m}$$

Número de barras n:

Para el número de barras se considera un espaciamiento entre barras que da la Tabla 11. Parámetros de diseño de una rejilla, igual a 0,03 m y se utilizará un diámetro de 12 mm ya que es un diámetro comercial.

$$n = \left(\frac{b}{e+s}\right) - 1$$

$$n = \left(\frac{0,30 \text{ m}}{0,03m + 0,012m}\right) - 1$$

$$n = 6 \text{ barras}$$

Pérdida de carga hf (m):

Los valores de espaciamiento entre barras (S), velocidad mínima entre barras (Vb), ángulo de inclinación (α) corresponden a la Tabla 11. Parámetros de diseño de una rejilla y (e) el diámetro comercial; mientras que el valor de β se obtiene el Gráfico 7. Diferentes formas de rejilla, en este caso se eligió la forma G de tal manera que corresponde al valor de 1,79 correspondiente a la Tabla 12. Coeficientes de pérdida para rejilla.

hf =
$$\beta \left(\frac{S}{e}\right)^{4/3} * \left(\frac{Vb^2}{2 g}\right) * sen$$

hf = 1,79 $\left(\frac{0,03}{0,012}\right)^{4/3} * \left(\frac{0,5^2}{2 (9,81)}\right) * sen (45)°$
hf = 0.055 m

3.2.2.3 Cálculo del desarenador:

Área hidráulica del desarenador Asd (m2):

La ecuación consta de los valores del caudal de diseño de aguas servidas y de la velocidad del flujo igual 0,10 m/s.

$$Asd = \frac{Qdise\~no}{V_F}$$

$$Asd = \frac{0,0017 \text{ m}3/\text{s}}{0,10 \text{ m/s}}$$

$$Asd = 0,017 \text{ m}2$$

Base o ancho del desarenador B (m):

El valor de la altura del desarenador H se asumirá de 1m.

$$Asd = B * H$$

$$B = \frac{Asd}{H}$$

$$B = \frac{0,017 \text{ m2}}{1 \text{ m}}$$

$$B = 0,017 \text{ m}$$

B es una dimensión muy pequeña por razones de operación y mantenimiento se asume B=0,50 m.

Longitud del desarenador Ld (m):

Es igual al valor de coeficiente de seguridad (k) igual a 1,3; la velocidad de sedimentos de las partículas (w) igual a 8,5 m/s.

$$Ld = K * H * \frac{V}{W}$$

Ld = 1,3 * 1m *
$$\frac{0,1 \text{ m/s}}{1,3 \text{ m/s}}$$

Ld = 1,53 m = 1,55 m

3.2.2.4 Cálculo de la fosa séptica:

Los resultados finales serán divididos para dos ya que para el diseño se consideró dos fosas sépticas.

Período de retención hidráulica:

$$Pr = 1.5 - 0.3 \log(Pf * Q)$$

El valor del Caudal de aporte unitario de aguas residuales (Q) se calculará a continuación:

$$Q = \frac{Q_{DISE\~NO}}{Poblaci\'on futura}$$

$$Q = \frac{1,75 \text{ lt/sg}}{684 \text{ hab}} * 86400$$

$$Q = 220,80 \frac{\text{lt}}{\text{hab}} * \text{dia}$$

Entonces se procede a calcular Pr.

$$Pr = 1,5 - 0,3 \log(Pf * Q)$$

$$Pr = 1,5 - 0,3 \log \left(684 \text{ hab} * 220,80 \frac{lt}{hab} * dia\right)$$

$$Pr = 0,05 \text{ días}$$

$$Pr(mínimo) = 6horas = 0,25 \text{ dias}$$

Como el valor que se obtuvo se menor que el Pr (mínimo) se opta por 0,25 días.

Volumen requerido para la sedimentación Vs (m3):

Se toma en cuenta que el valor de Pr es el mínimo de 0,25 días.

$$Vs = \frac{Pf * Q * Pr}{1000}$$

$$Vs = \frac{684 \text{ hab} * 220,80 \frac{\text{lt}}{\text{hab}} * \text{dia} * 0,25 \text{ días}}{1000}$$

$$Vs = 37,76 \text{ m3}$$

Para el diseño se consideró dos fosas sépticas se divide para dos.

$$Vs1 = 18,88 \text{ m}$$

 $Vs2 = 18,88 \text{ m}$

Volumen de digestión y almacenamiento de lodos Vd (m3)

El valor del intervalo de tiempo para remoción de sólidos (N) se considera para 1 año, y el valor del volumen de lodos (G) para clima cálidos se tiene de la Tabla 13. Volumen de lodos.

$$Vd = \frac{Pf * N * G}{1000}$$

$$Vd = \frac{684 \text{ hab} * 1 \text{ año} * 40 \frac{\text{lt}}{\text{hab}} \text{ dia}}{1000}$$

$$Vd = 27,36 \text{ m3}$$

$$Vd1 = 13,68 \text{ m3}$$

$$Vd2 = 13,68 \text{m3}$$

Volumen de natas Vn (m3):

Se tiene como valor mínimo de natas, 0,7 m3, pero para el consideró para el diseño dos fosas sépticas y es igual a:

$$Vn1 = 0.35 \text{ m}3$$

$$Vn2 = 0.35 m3$$

Volumen total Vt (m3)

Es la sumatoria de los 3 volúmenes considerados anteriormente.

$$Vt = Vs1 + Vd1 + Vn1$$

$$Vt = 18,88 \text{ m}3 + 13,68 \text{ m}3 + 0,35 \text{ m}3$$

$$Vt1 = 32,91 \text{ m}3$$

$$Vt2 = 32,91 \text{ m}3$$

Dimensiones de las fosas:

Para el área de las fosas se asume un h=2,0 m.

$$A = \frac{Vt}{h}$$

$$A = \frac{32,91 \text{ m}3}{2,0 \text{ m}}$$

$$A = 16,46 \text{ m}2$$

$$L = 2B$$

$$A = 2B * B$$

$$2B^2 = A$$

$$B^2 = \frac{16,46 \text{ m}2}{2}$$

$$B^{2} = 8,23 \text{ m}$$
 $B = \sqrt{A}$
 $B = \sqrt{8,23m}$
 $B = 2,86 \text{ m} = 2,90 \text{ m}$
 $L = 2B$
 $L = 2 * (2,86 \text{ m})$
 $L = 5,72 \text{ m} = 5,70 \text{ m}$

Profundidad máxima de espuma sumergida He (m):

El área es igual a B= 2,90 m y L = 5,70 m.

He =
$$\frac{0.7 \text{ m}}{A}$$

He = $\frac{0.7 \text{ m}}{2.90 \text{ m} * 5.70 \text{ m}}$
He = 0.04 m

Profundidad libre de lodo Hd (m):

Es el valor de volumen de digestión y almacenamiento de lodos Vd sobre el área ya calculada.

$$Hd = \frac{Vd}{A}$$

$$Hd = \frac{13,68 \text{ m}3}{16,53 \text{ m}2}$$

$$Hd = 0,82 \text{ m}$$

Profundidad mínima requerida para la sedimentación Hs (m)

Es el volumen requerido para la sedimentación Vs sobre el área.

$$Hs = \frac{Vs}{A}$$

$$Hs = \frac{18,88 \text{ m}3}{16,68 \text{ m}2}$$

$$Hs = 1,14 \text{ m}$$

Profundidad de espacio libre Hl (m):

Donde Hl es igual a 0,55 entre capa superior de espuma y la parte inferior de la losa.

Comprobación de la profundidad neta de las fosas sépticas:

$$h \ge He + hd + hs$$

 $2 \ge 0.04 + 0.82 + 1.14$
 $2 \text{ m} \ge 2 \text{ m}$

Profundidad neta de la fosa HTotal (m):

$$HTotal = He + Hd + Hs + Hl$$
 $HTotal = 0.04 m + 0.82 m + 1.14 m + 0.30 m$
 $HTotal = 2.30 m$

3.2.2.5 Cálculo del Lecho de secado de lodos

Carga de sólidos que ingresan al sedimentador C (kg de SS/día)

Está en función de la contribución percápita de los sólidos en suspensión y se expresa de la siguiente manera:

$$C = \frac{Pf * contribucion percápita \left(\frac{gr.SS}{hab} * día\right)}{1000}$$

$$C = \frac{684 \text{ hab} * 90 \left(\frac{gr.SS}{hab} * día\right)}{1000}$$

$$C = 61,56 \text{ Kr de SS} * día$$

Masa de sólidos que conforman los lodos Msd (kg SS/día):

Se tiene como valor variable la carga de sólidos que ingresan al sedimentador.

$$Msd = (0.5 * 0.7 * 0.5 * C) + (0.5 * 0.3 * C)$$

$$Msd = (0.5 * 0.7 * 0.5 * 61.56 \text{ Kr de SS} * día) + (0.5 * 0.3 * 61.56 \text{ Kr de SS} * día)$$

$$Msd = 20.00 \text{ Kg de SS} * día$$

Volumen diario de lodos digeridos Vld (lt/día):

Se tiene como valor la densidad de lodos que es igual a 1,04 kg/lt y porcentaje de sólidos contenidos de lodo del 8%.

$$Vld = \frac{Msd}{plodo (\% de \frac{sólidos}{100})}$$

$$Vld = \frac{200 \text{ Kg de SS} * día}{1,04 \text{ kg/lt } (\frac{8}{100})}$$

$$Vld = 240,47 \text{ lt/día}$$

Volumen de lodos a extraerse del tanque Vel (m3)

El valor del tiempo de digestión (Td) se obtiene de acuerdo a la Tabla 14. Tiempo de digestión en días que es igual a 30 días.

$$Vel = \frac{Vld * Td}{1000}$$

$$Vel = \frac{240,47 \frac{lt}{dia} * 30dias}{1000}$$

$$Vel = 7,21 \text{ m}3$$

Área de lecho de secado Als (m2):

Se considera una profundidad de aplicación Ha de 0,80 m y se tiene la siguiente formula.

$$Asl = \frac{Vel}{Ha}$$

$$Asl = \frac{7,21 \text{ m3}}{0,80 \text{ m}}$$

$$Asl = 9,01 \text{ m2}$$

$$Si \text{ L} = 2B$$

$$Asl=2B*B$$

$$9,01 \text{ m2}=2B*B$$

$$B^2 = 4,51 \text{ M2}$$

$$B = \sqrt{4,51 \text{ m2}}$$

$$B = 2,12 = 2,60$$

$$L = 4,24 = 3,50$$

Se consideró para el diseño dos lechos de:

$$B = 2,60m$$

$$L = 3,50m$$

3.2.2.6 Cálculo del filtro biológico:

Para el cálculo del filtro biológico se tiene los siguientes parámetros:

Tiempo de retención Tr (días):

El valor de 0,25 días es el valor mínimo del tiempo de retención para el diseño de tanques sépticos que se considera también para el filtro biológico.

$$Tr = 0.80 * 0.25 días$$

 $Tr = 0.2 días$

Caudal que pasa por el filtro biológico QPB (m3/s):

Para la siguiente expresión se tiene como dato el Caudal de diseño de aguas servidas que es igual a 1,75 lt/sg.

$$Q_{PFB} = 0.54 * Q_{DISE\tilde{N}O}$$

$$Q_{PFB} = 0.54 * 1.75 \frac{lt}{sg}$$

$$Q_{PFB} = 0.92 \frac{lt}{se} = 79.49 \frac{m3}{dia}$$

Área del filtro biológico Afiltro (m2):

La tasa de crecimiento (T_{AH}) es igual a 2,5 m3/día*m2.

$$A_{FILTRO} = \frac{Q_{PFB}}{T_{AR}}$$

$$A_{FILTRO} = \frac{79,49 \frac{m3}{dia}}{2,5 \frac{m3}{dia} * m2}$$

$$A_{FILTRO} = 31,80 m2$$

Diámetro del filtro biológico D (m):

$$D = \sqrt{\frac{4 * A_{FILTRO}}{\pi}}$$

$$D = \sqrt{\frac{4 * 31,80 \text{ m2}}{\pi}}$$

$$D = 6,36 \text{ m}$$

Volumen del filtro biológico VPB (m3):

Se tiene dos fórmulas para el cálculo del volumen del filtro biológico:

La primera en función del caudal que pasa por el filtro biológico y el tiempo de retención de los sólidos:

$$V_{FB} = 1,60 * Q_{FB} \left(\frac{m3}{dia}\right) * Tr$$

$$V_{FB} = 1,60 * 79,49 \left(\frac{m3}{dia}\right) * 0,2 \text{ días}$$

$$V_{FB} = 25,44 \text{ m}3$$

La segunda en función de la altura que se recomienda h = 2 m y del diámetro calculado anteriormente:

$$V_{FB} = \left(\frac{\pi * D^2}{4}\right) * h$$

$$V_{FB} = \left(\frac{\pi * (6,36 \text{ m})^2}{4}\right) * 2m$$

$$V_{FB} = 63,59 \text{ m}3$$

Se opta por un valor menor de volumen en este caso es de la primera expresión igual a 25,44 m3.

Diámetro REAL del filtro biológico D_R (m3):

Se procede a calcular el diámetro real con el volumen que se obtuvo de 25,44 m3.

$$D_{R} = \sqrt{\frac{4 * V_{PB}}{\pi * h}}$$

$$D_{R} = \sqrt{\frac{4 * 25,44 \text{ m3}}{\pi * 2 \text{ m}}}$$

$$D_{R} = 4,02 \text{ m} = 4,00 \text{ m}$$

Volumen REAL del filtro biológico $V_R (m3)$:

Se calculará en función del diámetro y la altura.

$$V_{R} = \left(\frac{\pi * D^{2}}{4}\right) * h$$

$$V_{R} = \left(\frac{\pi * (4,00 \text{ m})^{2}}{4}\right) * 2,00 \text{ m}$$

$$V_R = 25,44 \text{ m}3$$

Área REAL del filtro biológico A_R (m2):

$$A_{R} = \left(\frac{\pi * D^{2}}{4}\right)$$

$$A_{R} = \left(\frac{\pi * (4,00 \text{ m})^{2}}{4}\right)$$

$$A_{R} = 12,57 \text{ m2}$$

Chequeos del filtro biológico:

Chequeo del tiempo de retención Tr (días):

Se encuentra en función de volumen real que es igual a 25,44 m3 y el caudal que pasa por el filtro biológico de 79,49 m3/día.

$$Tr = \left(\frac{V_R}{Q_{PFB}}\right)$$

$$Tr = \left(\frac{25,44 \text{ m3}}{79,49 \text{ m3/día}}\right)$$

$$Tr = 0,32 \text{ día} = 8 \text{ horas}$$

El chequeo cumple ya que es mayor que el Tr mínimo de 6 horas.

Chequeo de la tasa de aplicación hidráulica TAH (m3/día*m2):

Este chequeo está en función del volumen real y el área real iguala a 12,57 m2.

$$T_{AH} = \left(\frac{V_R}{A_R}\right)$$

$$T_{AH} = \left(\frac{25,44 \frac{m3}{dia}}{12,57 m2}\right)$$

$$T_{AH} = 2,02 \frac{m3}{dia} * m2 = 2 \frac{m3}{dia} * m2$$

La tasa de aplicación hidráulica está dentro del rango recomendado.

3.3 Planos

- Topográfico:

Laminas 1 de 11

Contiene: Topografía del terreno (curva de nivel @ 0,50)

- Áreas tributarias y Red de alcantarillado:

Lamina 2 de 11

Contiene: Las áreas que aporta a cada colector de acuerdo al sentido del flujo y la red de alcantarillado sanitario con sus diámetros, longitud y material de tubería.

- Perfiles del terreno:

Lamina 3 de 11

Contiene: Los perfiles longitudinales de las calles (A, B, C, 4) de la urbanización "SUOMAT" e indica las cotas, velocidad, caudal, longitud, y pendientes, de las tuberías.

Lamina 4 de 11

Contiene: Los perfiles longitudinales de las calles (1, 2, 3 y la longitud hacia la planta) de la urbanización "SUOMAT" e indica las cotas, velocidad, caudal, longitud, y pendientes, de las tuberías.

Pozos y acometidas domiciliarias:

- Lamina 5 de 11

- Contiene: Detalles y el armado de los pozos y acometidas domiciliarias.

Planta de tratamiento:

- Lamina 6 de 11

Contiene: La implantación del terreno donde va hacer ubicada la planta y su perfil.

- Desarenador y rejilla:

Lamina 7 de 11

Contiene: El plano arquitectónico y su armado con su debida planilla de hierros.

- Fosa séptica:

Lamina 8 de 11

Contiene: El plano arquitectónico y su armado con su debida planilla de hierros.

- Filtro biológico:

- Lamina 9 de 11

Contiene: El plano arquitectónico y su armado con su debida planilla de hierros.

- Descarga:

Lamina 11 de 11

Contiene: La implantación su detalle, plano arquitectónico y su armado con su debida planilla de hierros.

3.4 Precios unitarios

ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Desbroce y limpieza				m2	1
EQUIPOS				HOJA	HOJA 1 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	Α	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Herramienta manual		5,00%			0,04
			OUD-TO		0.04
MANO DE OBRA	,			OTAL M	0,04
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
50.50	A	В	C = A x B	R 0.100	D = C x R
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520	0,133	0,87
	1	I	SUBTO	DTAL N	0,87
MATERIALES					Í
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
			A	В	$C = A \times B$
			CUDTO	TAL O	0,00
TRANSPORTE			30810	JIAL U	0,00
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	$C = A \times B$
		TOTAL 000==		DTAL P	.
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV	' Δ) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	l+O+P) 20,00%	0,91 0,18
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA		"ADIIVECTOS	I JIILIDADES.	20,00%	0,16
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL			\$ 1,09

DETALLE : Replanteo y nivelación entre ejes				UNIDAD km	RUBRO:
				НОЈА	HOJA 2 de 5
EQUIPOS	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Herramienta manual		5,00%			0,6
Estacion total incluye prismas, cinta +G	1,00	12,50	12,50	0,909	11,36
MANO DE OBRA			SUBTO	DTAL M	11,97
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	Α	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Topógrafo 2: título exp. M EO. C1 Cadenero EO. D2	1,00 1,00	3,66 3,30	3,660 3,300	0,909 0,909	3,33 3,00
Peon EO. E2	2,00	3,30	6,520	0,909	3,00 5,90
			SUBTO	OTAL N	12,26
MATERIALES		1			00070
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Estacas de madera		u	12,000	0,500	6,00
Clavos		Kg	0,200	1,980	0,40
Pintura tipo tráfico reflectiva		gal	0,100	32,000	3,20
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	9,60
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
			A	В	C = A x B
		TOTAL 222==	SUBTO		
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,	Marzo / 2016		DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	l+O+P) 20,00%	33,83 6,77
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	_		\$ 40,60

ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Excavación a mano para estructu	ras			m3	3
EQUIPOS				HOJA	HOJA 3 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	Α	5,00%	$C = A \times B$	R	D = C x R
Herramienta manuai		5,00%			0,44
			SUBTO	TAL M	0,44
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	JORNAL HR B	C = A x B	RENDIMIENTO	D = C x R
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520	1,333	8,69
M. mayor en ejecución dε EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,010	0,04
			SUBTO	OTAL N	8,73
MATERIALES			30510	TAL N	0,73
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
			A	В	$C = A \times B$
		•	SUBTO	OTAL O	0,00
TRANSPORTE		LINIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	B	COSTO C = A x B
		TOTAL COSTS		OTAL P	<u> </u>
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA	A		DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	1+O+P) 20,00%	9,17 1,83
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA			. 5	20,0076	1,00
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL			\$ 11,00

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Excavación a mano suelo sin clas	ificar (0,00 a 2	,00) m		m3	4
EQUIPOS				HOJA	HOJA 4 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA B	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	Α	5,00%	C = A x B	R	$D = C \times R$ $0,46$
			SURTO	TAL M	0,46
MANO DE OBRA		_	30810	TAL W	0,40
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520	1,143	7,45
M. mayor en ejecución de o EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,500	1,83
			SUBTO	TAL N	9,28
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
			SUBTO	TAL O	0,00
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		2	A	В	C = A x B
			SUBTO	TAL P	
ECTOR PRECION NO INCLUMENTS			DIRECTO (M+N	I+O+P)	9,74
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	1,95
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	=		\$ 11,69

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Excavación a máquina suelo sin c	lasificar (0,00 a	a 2,00) m		m3	5
EQUIPOS		1	T	HOJA	HOJA 5 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual Retroexcavadora	1,00	5,00% 26,53		0,530	0,18
MANO DE OBRA		•	SUBTO	TAL M	14,24
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2 Operador retroexcavadora OEP. C1	1,00 1,00	3,26 3,66	3,260 3,660	0,533 0,533	
			SUBTO	DTAL N	3,69
MATERIALES DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD PRECIO UNIT.		COSTO
DESCRIPTION			Α	В	$C = A \times B$
		-1	SUBTO	OTAL O	0,00
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN			Α	В	$C = A \times B$
			SUBTO	OTAL P	
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	17,93 3,59
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Realizado por: Wania Ronquillo	iviarzo / 2016	COSTO FINAL			\$ 21,52

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Excavación a máquina suelo sin o	lasificar (2,01	a 4,00) m		m3	6
EQUIPOS				HOJA	HOJA 6 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%	OFRE		0,
Retroexcavadora	1,00	26,53	26,53	1,140	30,2
			SUBTO	TAL M	30,
MANO DE OBRA	CANTIDAD	I IODNIAL LIB	COSTO LIODA	DENIDIMIENTO	COCTO
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	1,00	3,26		1,140	
Operador retroexcavadora OEP. C1	1,00	3,66	3,660	1,140	4,
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	7,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
			A	В	$C = A \times B$
			SUBTO	TAL O	0,
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN			Α	В	$C = A \times B$
				OTAL P	
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA	\		DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	38, 7,
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,				25,5576	
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	_		\$ 46,2

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Excavación a máquina suelo sin c	lasificar (4,01 a	a 6,00) m		m3	7
EQUIPOS				HOJA	HOJA 7 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $0,9$
Retroexcavadora	1,00	26,53	26,53	2,670	70,8
MANO DE OBRA		•	SUBTO	TAL M	71,7
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	1,00	3,26	3,260	2,667	8,6
Operador retroexcavadora OEP. C1	1,00	3,66	3,660	2,667	9,7
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	18,4
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	0,0
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
			SUBTO		90,2
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P) INDIRECTOS Y UTILIDADES: 20,00%		

DETALLE:				m2	RUBRO:
Rasanteo de zanja a mano				HOJA	HOJA 8 de 5
EQUIPOS	CANTIDAD	TABIEA	OCCTO LIGHT	T	ı
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%			0,0
MANO DE OBRA			SUBTO	DTAL M	0,0
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2 M. mayor en ejecución de o EO. C1	2,00 1,00	3,26 3,66		0,114 0,050	
			SUBTO	OTAL N	0,9
MATERIALES DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION		1	Α	В	C = A x B
		•	SUBTO	OTAL O	0,
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
			A	В	$C = A \times B$
			SUBTO	TAL P	
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV	\		DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	0,: 0,
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA				20,00%	
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	-		\$ 1,

DETALLE:	10			UNIDAD	RUBRO:
Suministro y tendido cama de are	na, espesor 10	cm		m2 HOJA	9 HOJA 9 de 5
EQUIPOS	CANTIDAD	TADIEA	COSTO LIODA	T	1
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual	,	5,00%	0=7775		0,
MANO DE ODDA			SUBTO	DTAL M	0,
MANO DE OBRA DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520	0,133	
M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,100	0,:
Albañil EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,700	2,
			QUETO		
MATERIALES			SUBIC	OTAL N	3,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Arena		m3	0,150	10,250	1,5
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	1,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
Arena		M3 - Km	0,15	0,25	0,04
			SUBTO	OTAL P	0,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA			D DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:		5,

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Entibado protección				m2	10
EQUIPOS				HOJA	HOJA 10 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA B	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	Α	5,00%	C = A x B	R	$D = C \times R$ $0,17$
			CURTO	TAL M	0.47
MANO DE OBRA			SUBIC	OTAL M	0,17
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520		1,30
M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660		
Albañil EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,500	1,65
		•	SUBTO	OTAL N	3,32
MATERIALES DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Tablero contrachapado 12 mm		u	A 0,200	B 18,000	$C = A \times B$ 3,60
Pingos de eucalipto		u	3,000		
Tiras de eucalipto 2.5 x 4 cm x L=3 m		u	0,500	1,000	0,50
Clavos		Kg	0,100	1,980	0,20
		1	SUBTO	OTAL O	8,80000
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		0.115715	Α	В	C = A x B
		1			
		TOTAL COSTS		DTAL P	40.00
			DIRECTO (M+N		12,29
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA	L	INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	2,46
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL		20,00%	2,46 \$ 14,75

DESCRIPCIÓN CANTIDAD JORNAL HR COSTO HOR C = A x B	A RENDIMIENTO R	11 HOJA 11 de 5 COSTO D = C x R 0,0
DESCRIPCIÓN CANTIDAD A B B COSTO HOR C = A x B B COMPACTA B SUBMEMBRIA MANO DE OBRA SUBMEMBRIA MANO DE OBRA MANO DE OBRA CANTIDAD B B COSTO HOR C = A x B B COSTO HOR B COSTO HOR B COSTO HOR B B COSTO HOR B COSTO	A RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
DESCRIPCIÓN CANTIDAD A B B COSTO HOR C = A x B B S,00% COSTO HOR C = A x B B S,00% COSTO HOR C = A x B B S,00% E SUB S,00% G,25 G,25 G,30% G.25 G,25 G,30%<	R	$D = C \times R$
A B C = A x B		
1,00 6,25 6,	0,200	^ ^
SUBTRANSPORTE DESCRIPCIÓN CANTIDAD JORNAL HR COSTO HOR C = A x B B C = A x		
SUBTRANSPORTE DESCRIPCIÓN CANTIDAD JORNAL HR COSTO HOR C = A × B B COSTO HOR C = A × B C = A ×		
DESCRIPCIÓN CANTIDAD A B B COSTO HOR C = A x B B COSTO HOR C = A x B COSTO H	TOTAL M	1,3
A B C = A x B C = A x B	A RENDIMIENTO	COSTO
M. mayor en ejecución de EO. C1 1,00 3,66 3,66 MATERIALES DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD A SUB TRANSPORTE DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD	R	$D = C \times R$
MATERIALES DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD A SUB TRANSPORTE DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD CANTIDAD OUTIDAD CANTIDAD CANTIDAD CANTIDAD		
DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD A SUB TRANSPORTE DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD		
DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD A SUB TRANSPORTE DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD	TOTAL N	1,6
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN A SUB UNIDAD CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD	В	C = A x B
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD		
DESCRIPCIÓN UNIDAD CANTIDAD	TOTAL O	0,0
	TARIFA B	COSTO C = A x B
TOTAL COSTO DIRECTO (M INDIRECTOS Y UTILIDADES		3,0
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Marzo / 2016 Realizado por: Wania Ronquillo COSTO FINAL	. 20,0076	\$ 3,0

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Transporte de material hasta 5 Km	า			m3-km	12
EQUIPOS					HOJA 12 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Volqueta 8 m3	1,00	4,00	4,00		
			SUBTO	OTAL M	1,60
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	JORNAL HR B	C = A x B	R	D = C x R
Chofer: Volquetas EO. C1	1,00	4,79	4,790	0,400	1,92
MATERIALES		•	SUBTO	OTAL N	1,92
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT.	COSTO C = A x B
				٥	0 = 7(x 5
			SUBTO	OTAL O	0,00
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	соѕто
			A	В	C = A x B
		TOTAL 000=0		OTAL P	0,00
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	3,52 0,70
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL			\$ 4,22

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Cargada de material a mano				m3	13
EQUIPOS				HOJA	HOJA 13 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA	RENDIMIENTO R	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	C = A x B	K	$D = C \times R$ $0,49$
			SUBTO	TAL M	0,49
MANO DE OBRA	ı			,	
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	3,00	3,26	9,780		
			SUBTO	DTAL N	9,78
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCIÓN			Α	В	C = A x B
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	0,00
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	совто
			A	В	$C = A \times B$
		<u> </u>			
		TOTAL COSTO	SUBTO DIRECTO (M+N	DTAL P J+O+P)	0,0 0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA			Y UTILIDADES:	20,00%	
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA Realizado por: Wania Ronquillo	, Marzo / 2016	COSTO FINAL	_		\$ 12,32
		333.01 H4AL	_		Ψ 12,02

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Mejoramiento de suelo				m3	14
EQUIPOS				HOJA	HOJA 14 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	Α	В 5 000/	C = A x B	R	$D = C \times R$
Herramienta manual Compactador	1,00	5,00% 6,25	0,00 6,25		
Volqueta 8 m3	1,00	20,00			
	,,			5,21	,
			SUBTO	DTAL M	7,
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	В	C = A x B	R	D = C x R
Chofer: Volquetas EO. C1	1,00	4,79		0,270	
Peon EO. E2 M. mayor en ejecución de EO. C1	2,00 1,00	3,26 3,66		0,270 0,100	
			SUBTO	DTAL N	3,
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Sub base clase 3		m3	1,000	13,000	13,
TRANSPORT			SUBTO	OTAL O	13,
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
			Α	В	$C = A \times B$
Sub base clase 3		m3	1	0,2	0,20
			OUDTO	DTAL B	
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N	DTAL P I+O+P)	0 , 23,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	4,
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL			\$ 28,

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Cargada de material a maquina				m3	15
EQUIPOS				HOJA	HOJA 15 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Cargadora	1,00	B 30,00	C = A x B		$D = C \times R$ $2,10$
Cargadora	1,00	00,00	50,00	0,07	2,10
MANO DE ODDA			SUBTO	OTAL M	2,10
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Cargadora frontal (Payloa OEP. C1	2,00	3,66	7,320	HOJA RA RENDIMIENTO RA RODIMIENTO RA RENDIMIENTO RA RODIMIENTO RA RODIM	0,51
			SUBTO	DTAL N	0,51
MATERIALES		LINIDAD	CANTIDAD	DDECIO LINIT	COSTO
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	A		COSTO C = A x B
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	0,00
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
BEGGINI GIGIN			Α	В	$C = A \times B$
		1	SUBTO	TAL P	0,00
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N		2,61
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	0,52
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA Realizado por: Wania Ronquillo	, iviarzo / 2016	COSTO FINAL			\$ 3,13
					Ψ 0, 10

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Suministro / instalación Tubo PVC	: Alcantarillado	200 mm INEN	2059	ml	16
EQUIPOS	1	1		HOJA	HOJA 16 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual	A	5,00%	CEAXB	R	0,08
			SUBTO	OTAL M	0,08
MANO DE OBRA		T			20070
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Plomero EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,130	
Peon EO. E2 M. mayor en ejecución de EO. C1	2,00 1,00	3,26 3,66			
	,,,,,		.,,,,,		
			QUIDTO	OTAL N	4.03
MATERIALES			SUBTO	DIAL N	1,67
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Tubo PVC pared estructurada $\emptyset = 20$	00 mm tipo B	m	1,000	15,680	15,68
Kalipega Lubricante vegetal		lt kg	0,010 0,010	· ·	
Zazinoanto tegetai		g	0,0.0	0,000	3,31
		1	SUBTO	DTAL O	15,84
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN			Α	В	$C = A \times B$
Tubo PVC pared estructurada Ø = 20	00 mm tipo B	m	1	0,2	0,20
			0115-1	TAL D	
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N	DTAL P I+O+P)	0,2 0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA			Y UTILIDADES:	20,00%	
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	-		\$ 21,35

DETALLE: Suministro / instalación Tubo PVC	` Alcontorillodo	160 mm INEN	2050	UNIDAD ml	RUBRO:
Summistro / Instalación Tubo PVC	Alcantaniiado	160 mm inen	2059		
QUIPOS		_		T	HOJA 17 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
		5,5575			-,
AANO DE ORDA			SUBTO	OTAL M	0,
MANO DE OBRA DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	Α	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Plomero EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,130	0,
Peon EO. E2 M. mayor en ejecución de EO. C1	2,00 1,00	3,26 3,66	6,520 3,660	0,133 0,100	0, 0,
inayor en ejecución de EO. C1	1,00	3,00	3,000	0,100	0,
		1	SUBTO	OTAL N	1,
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Tuberia PVC pared estructurada Ø = 1	160 mm Tipo B	m	1,000	9,000	9,
Kalipega		It	0,010	15,000	0,
_ubricante vegetal		kg	0,010	0,500	0,
FRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	9,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Tuberia PVC pared astructurada G	160 mm Tipo P	m	1	0,2	C = A x B 0,20
Γuberia PVC pared estructurada Ø = 1	100 mm npo B		'	0,2	0,20
			SUBTO	OTAL P	0,
			DIRECTO (M+N		
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,					0 , 11, 2,

DETALLE:	topo coros	noldoñes)		UNIDAD	RUBRO:
Pozo de revisión h= 0,00 a 2,00 m	ı (tapa, cerco y	pelaanos)		u HOJA	18 HOJA 18 de 5
EQUIPOS	Т	1	T	T	-
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual	A	5,00%	CEAXB	K	D = C x R
/ibrador	1,00	1,25	1,25	8,000	10,
Concretera inc.parihuelas	1,00	3,23	3,23	.	25,
sonoicida mo.pamidelas	1,00	0,20	5,25	0,000	20,
AANO DE ODDA			SUBTO	DTAL M	45,
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Peon EO. E2	5,00	3,26	16,300	8,000	130,
Albañil EO. D2	2,00	3,30	6,600	8,000	52,
M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,500	1,
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	185,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Agua		m3	A 0,350	B 1,000	$C = A \times B$
Arena		m3	0,750	10,250	7,
Ripio		m3	0,750	15,380	11,
Cemento Portland		kg	597,000	0,150	89,
Encofrado metalico para pozos		m	5,000	28,000	140,
Tapa fundicion nodular para pozos de	revision	u	1,000	300,000	300,
Acero de refuerzo en barras		kg	28,000	2,820	78,
Escalones Ø = 16 mm		u	5,000	4,000	20,
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	648,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
		_	Α	В	C = A x B
Arena		m3	0,750	0,26	0,20
Ripio		m3	0,750	0,26	0,20
Cemento Portland		qq	16,000	0,26	4,16
		1	SUBTO	OTAL P	4,
	_		DIRECTO (M+N	I+O+P)	882,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	176,

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Pozo de revisión h= 2,01 a 4,00 m	(tapa, cerco y	peldaños)		u	19
EQUIPOS				НОЈА	HOJA 19 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	Α	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $18,4^{\circ}$
/ibrador	1,00	1,25	1,25	16,000	20,0
Concretera inc.parihuelas	1,00	3,23	3,23		51,68
·					
			SUBTO	DTAL M	90,09
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	B B	$C = A \times B$	RENDIMIENTO	D = C x R
Peon EO. E2	5,00	3,26	16,300	16,000	260,80
Albañil EO. D2	2,00	3,30	6,600	16,000	105,60
M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,500	1,83
MATERIALES			SUBTO	DTAL N	368,23
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Agua		m3	A 0,500	B 1,000	$C = A \times B$ $0,50$
Arena		m3	1,250	10,250	12,81
Ripio		m3	1,250	15,380	19,23
Cemento Portland		kg	935,000	0,150	140,25
Encofrado metalico para pozos		m	5,500	28,000	154,00
Tapa fundicion nodular para pozos de	revision	u	1,000	300,000	300,00
Acero de refuerzo en barras		kg	142,000	2,820	400,44
Escalones Ø = 16 mm		u	9,000	4,000	36,00
			SUBTO	OTAL O	1063,23
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	A	B B	C = A x B
Arena		m3	1,250	0,26	0,33
Ripio		m3	1,250	0,26	0,33
Cemento Portland		dd	22,000	0,26	5,72
			SUBTO		6,38
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:		1527,93 305,59
Realizado por: Wania Ronquillo	Wai20 / 2010	COSTO FINAL			\$ 1.833,52

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Pozo de revisión h= 4,01 a 6,00 m	(tapa, cerco y	peldanos)		u	20
EQUIPOS		T		1	HOJA 20 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%	OFAXE	- 10	36,73
Vibrador	1,00	1,25	1,25	32,000	40,00
Concretera inc.parihuelas	1,00	3,23	3,23	32,000	103,36
			SUBTO	DTAL M	180,09
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	B B	C = A x B	RENDIMIENTO	D = C x R
Peon EO. E2	5,00	3,26	16,300	32,000	521,60
Albañil EO. D2	2,00	3,30	6,600	32,000	211,20
M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,500	1,83
			SUBTO	OTAL N	734,63
MATERIALES		· ·			
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Agua		m3	0,750	1,000	0,75
Arena		m3	1,800	10,250	18,45
Ripio		m3	1,800	15,380	27,68
Cemento Portland Encofrado metalico para pozos		kg m	1.345,000 6,000	0,150 28,000	201,75 168,00
Tapa fundicion nodular para pozos de r	evision	u	1,000	300,000	300,00
Acero de refuerzo en barras	01101011	kg	197,000	2,820	555,54
Escalones Ø = 16 mm		u	13,000	4,000	52,00
			SUBTO	OTAL O	1324,17
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
Arena		m3	1,800	0,26	0,47
Ripio		m3	1,800	0,26	0,47
Cemento Portland		qq	32,000	0,26	8,32
			SUBTO		9,26
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	l+O+P) 20,00%	2248,15 449,63
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,	Marzo / 2016	Ī			

DETALLE:		25)		UNIDAD	RUBRO:
Caja revisión Hs. 0,80x0,80 Tapa	⊓.A. (∪,UU — 1,2	20)		u HOJA	21 HOJA 21 de 5
EQUIPOS		T =. =.=.		T	Г
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%			2,7
Vibrador	1,00	1,25	1,25	2,670	3,3
Concretera inc.parihuelas	1,00	3,23	3,23	2,670	8,6
			SUBTO	OTAL M	14,6
MANO DE OBRA	CANTIDAD	T IODNIAL LID	COSTO LIODA	DENIBIRATENITO	00070
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	4,00	3,26		2,670	34,8
Albañil EO. D2 M. mayor en ejecución de EO. C1	2,00 1,00	3,30 3,66	6,600 3,660	2,670 0,500	17,0
			SUBTO	OTAL N	54,2
MATERIALES ,		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCIÓN			А	В	$C = A \times B$
Agua -		m3	0,200	1,000	0,2
Arena		m3	0,550	10,250 15,380	5,0
Ripio Cemento Portland		m3 kg	0,550 315,000	0,150	8,4 47,2
Acero Fy=4200 kg/cm2		kg	53,000	1,080	57,2
Encofrado metalico para cajas de revis	siòn	m	4,000	15,000	60,
			SUBTO	OTAL O	178,7
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C = A x B
Arena		m3	0,550	0,26	0,14
Ripio Cemento Portland		m3	0,550 7,000	0,26 0,26	0,14 1,82
emente i ditand		qq	7,000	0,20	1,02
			SUBTO	DTAL P	2,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV	\		DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:		249, 49,
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Realizado por: Wania Ronquillo	Marzo / 2016	COSTO FINAL			\$ 299,8

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Caja revisión domiciliaria Hs. 0,60	x0,60x0,60 Tap	oa H.A.		u	22
EQUIPOS					HOJA 22 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO $D = C \times R$
Herramienta manual		5,00%			2,0
Vibrador Concretera inc.parihuelas	1,00 1,00	1,25 3,23	1,25 3,23	2,000 2,000	2,5 6,4
Concretera inc.parinueias	1,00	3,23	3,23	2,000	0,4
MANO DE OBRA			SUBTO	TAL M	11,0
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon EO. E2	4,00	B 3,26	C = A x B 13,040	R 2,000	$D = C \times R$ $26,0$
Albañil EO. D2	2,00	3,30	6,600	2,000	13,2
M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,500	1,8
		1	SUBTO	TAL N	41,1
MATERIALES					71,1
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Agua		m3	60,000	1,000	60,00
Arena		m3	0,150	10,250	1,54
Ripio Cemento Portland		m3 kg	0,250 95,000	15,380 0,150	3,8 14,2
Acero Fy=4200 kg/cm2		kg	7,000	1,080	7,5
Encofrado metalico para cajas de revis	siòn	m	3,000	15,000	45,0
		1	SUBTO	TAL O	132,20
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
			Α	В	C = A x B
Arena Rinio		m3	0,150 0,250	0,26 0,26	0,04 0,07
Ripio Cemento Portland		qq	8,000	0,26	2,08
		TOTAL COSTO	SUBTO DIRECTO (M+N		2,1 9
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			Y UTILIDADES:	20,00%	37,30
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	-		\$ 223,82

DETALLE:		_		UNIDAD	RUBRO:
Suministro e instalación sillas Yee	200 mm x 160) mm		u	23
EQUIPOS				HOJA	HOJA 23 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
lerramienta manuai		3,00%			0,
					_
MANO DE OBRA			SUBTO	OTAL M	0,
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	Α	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Albañil EO. D2 M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00 1,00	3,30 3,66	3,300 3,660	0,670 0,010	
may or on operation at 2010.	.,00	0,00	0,000	0,010	,
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	2,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Silla Yee Novafort 200 mm a 160 mm		U	A 1,000	B 11,210	C = A x B 11,
Silicona		u	0,250	2,480	
Alambre de amarre galvanizado No 20		kg	0,200	3,000	0,
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	12,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DEGGIAL GION			Α	В	C = A x B
				OTAL P	0,
ESTAS BRECIOS NO INCLUYEN IVA			DIRECTO (M+N	,	14,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	2,
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,	iviaizo / zo io				

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Suministro e instalación Codo 45°	160 mm			u	24
EQUIPOS				HOJA	HOJA 24 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ 0,
Terramenta manuai		3,0078			0,
					_
MANO DE OBRA			SUBTO	OTAL M	0,
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	A 1.00	B 2 20	C = A x B	R 0.670	D = C x R
Albañil EO. D2 M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00 1,00	3,30 3,66	3,300 3,660	0,670 0,010	
.,	,		,,,,,,	.,.	-
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	2,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Codo Novafort 45° de 160 mm		U	A 1,000	B 22,430	$C = A \times B$ 22,
Kalipega		It	0,010	15,000	
		1	elibt/	OTAL O	22,
TRANSPORTE			30810	IAL U	22,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
			A	В	$C = A \times B$
		TOTAL COSTO	SUBTO DIRECTO (M+N	DTAL P	0 , 24,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA	A		Y UTILIDADES:	20,00%	24, 4,
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA				-,-,-	
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	-		\$ 29,

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Replanteo y nivelación de estructu	ras			m2 HOJA	25
EQUIPOS		T =.=.=.		ı	HOJA 25 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%			0,0
Estacion total incluye prismas , cinta	1,00 1,00	12,50 4,38			
Nivel topográfico	1,00	4,38	4,38	0,050	0,2
			SUBTO	DTAL M	0,8
MANO DE OBRA		T		,	
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Topógrafo 2: título exp. M EO. C1	1,00	3,66			0,1
Cadenero EO. D2 Peon EO. E2	1,00 1,00	3,30 3,26			
MATERIALES			SUBTO	DTAL N	0,5
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Estacas de madera		u	1,000		
Clavos		Kg	0,010	1,980	0,0:
			SUBTO	OTAL O	0,5
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			А	В	C = A x B
				OTAL P	0,0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	l+O+P) 20,00%	1,9 0,3
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Realizado por: Wania Ronquillo	Marzo / 2016	COSTO FINAL	_		\$ 2,2

DETALLE: Suministro / colocación d	o topo UE 1	00v1 00 m	INENI 2406		UNIDAD u	RUBRO:
	е каратіі т	,0021,00111	INCIN 2490			HOJA 26 de 5
EQUIPOS		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN		A	В	C = A x B	R	D = C x R
Herramienta manual			5,00%			0,4
				SUBTO	TAL M	0,4
MANO DE OBRA CANTIDAD			JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN		Α	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
	D. E2 D. D2	1,00 1,00	3,26 3,30	3,260 3,300	1,330 1,330	4,3 4,3
				SUBTO	OTAL N	8,7
MATERIALES			T	CANTIDAD	DDEOLO LINIT	00070
DESCRI	PCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
TAPA HF 1 000 x 1 000 INEI	N 2496		U	1,000	600,000	600,0
				SUBTO	TAL O	600,0
TRANSPORTE			1,0,05.5			
DESCRI	PCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
				SUBTO	OTAL P	0,0
ESTOS DECIOS NO INCLUYEN IVA		TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P) INDIRECTOS Y UTILIDADES: 20,00			609,1 121,8	
ESTOS PRECIOS NO INCLI CARLOS JULIO AROSEMEI		arzo / 2016	INDIRECTOS	121,0		

DETALLE:	040 1/0			UNIDAD	RUBRO:
Hormigón simple estructura f'c =	∠10 kg/cm2			m3	27
EQUIPOS				HOJA	HOJA 27 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	A	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Herramienta manual Vibrador	1,00	5,00% 1,25	1,25	1,140	1, 1,
Concretera inc.parihuelas	1,00	3,23	3,23	1,140	
oonoocea mo.pamadaa	1,00	0,20	3,20	1,140	3,
			SUBTO	OTAL M	6,
MANO DE OBRA CANTIDAD		JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Peon EO. E2	3,00	3,26	9,780	1,140	11,
Albañil EO. D2	2,00	3,30		1,140	
M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,400	1,
WATERIALES			SUBTO	DTAL N	20
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Agua		m3	A 0,200	B 1,000	$C = A \times B$
Arena		m3	0,550	10,250	
Ripio		m3	0,550	15,380	8
Cemento Portland		kg	400,000	0,150	60
			SUBTO	TAL O	74
TRANSPORTE					T
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
Arena		m3	0,550	0,26	0,14
Ripio		m3	0,550	0,26	0,14
Cemento Portland		kg	8,889	0,26	2,31
		TOTAL OCCUPA	SUBTO		2,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	l+O+P) 20,00%	103, 20,
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA	, Mai20 / 2010				

DETALLE:					UNIDAD	RUBRO:
Suministro / coloc	acion de acero d	de retuerzo			kg	28
EQUIPOS			-		HOJA	HOJA 28 de
DESCRIPCIÓN		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		A	5,00%	CEAXB	K	0,0
Cizalla		1,00	1,00	1,00	0,120	0,
				SUBTO	OTAL M	0,
MANO DE OBRA CANTIDAD			IOBNAL HB	COSTO HORA	BENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN		CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon	EO. E2	2,00	3,26	6,520	0,120	0,
Fierrero	EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,120	0,
MATERIALES				SUBTO	OTAL N	1,
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
			ka	A 1,000	B 1.090	$C = A \times B$
Acero Fy=4200 kg/c Alambre galvanizado			kg kg	1,000 0,050	1,080 2,070	1, ¹ 0,
TRANSPORTE				SUBTO	OTAL O	1,
TRANSPORTE	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
					_	
					OTAL P	0,
ESTOS PRECIOS N) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	l+O+P) 20,00%	2, 0,
ころべといる さいたいし ARG	JGEIVIENA TULA,	IVIAIZU / ZUTO				

DETALLE:	rmiaán			UNIDAD	RUBRO:
Aditivo impermeabilizante para ho	rmigon			kg	29
EQUIPOS		1	ı	HOJA	HOJA 29 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual	A	5,00%	C-AXB	K	0,0
		•	SUBTO	TAL M	0,
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Peon EO. E2	1,00	3,26	3,260	0,200	0,
			CURTO	STAL N	
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	0,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
mpermeabilizante morteros Sika 1		kg	1,000	1,390	
		•	SUBTO	TAL O	1,
FRANSPORTE .		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		1	A	В	C = A x B
				OTAL P	0,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA	<u>.</u>) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	2, 0,
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA			. STILIDADEO.	20,0076	0,
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	-		\$ 2,

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Encofrado - desencofrado muros				m2	30
EQUIPOS				HOJA	HOJA 30 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	C = A x B	R	$D = C \times R$
nerramenta manuar		3,0076			0,2
			SUBTO	DTAL M	0,2
MANO DE OBRA	1				
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2 Albañil EO. D2	2,00 1,00	3,26 3,30	6,520 3,300	0,320 0,350	2,0 1,1
M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,200	0,7
			SURTO	OTAL N	3,
MATERIALES			ООВТО	TAL II	
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Tabla dura de encofrado 0.30 m		u	5,000	2,400	12,
Cuartones de madera		u	3,000	0,900	2,
Pingos de eucalipto Clavos		u Kg	4,000 0,250	1,500 1,980	6, 0,
Succession		i Ng	0,230	1,550	σ,
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	21,
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
			А	В	C = A x B
				DTAL P	0,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA.			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	25, 5,
	/ 2010	·			

DETALLE: Suministro / colocación de estribo	de pozo 16mr	m		UNIDAD u	RUBRO:
	de pozo Tomi	!!			HOJA 31 de
EQUIPOS	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	$C = A \times B$	R	D = C x R
Herramienta manual		5,00%			0,0
MANO DE OBRA		SUBTO	DTAL M	0,	
DESCRIPCIÓN CANTIDAD A		JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Albañil EO. D2	1,00	3,30		0,180	0,
MATERIALES	<u>I</u>	·	SUBTO	OTAL N	0,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Estribo de pozo Ø 16mm		U	1,000		2,
TRANSPORTE		•	SUBTO	OTAL O	2,
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
				DTAL P	0,
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N		3, 0,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	0,

DETALLE: Suministro / instalacióon junta imp	oorm ooblo			UNIDAD ml	RUBRO:
	Dermeable			HOJA	HOJA 32 de 5
EQUIPOS	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	В	$C = A \times B$	R	D = C x R
Herramienta manual		5,00%			0,0
			SUBTO	DTAL M	0,0
MANO DE OBRA	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	В	C = A x B	R	D = C x R
Albañil EO. D2 M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00 1,00	3,30 3,66			
			SUBTO	OTAL N	0,
MATERIALES DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	совто
Cinta SIKA PVC		MI	A 1,000	3,600	$C = A \times B$
			CUDTO	OTAL O	2.4
TRANSPORTE			SOBIC	DIAL O	3,0
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
					_
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N	I+O+P)	0, 0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	0,8
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL			\$ 5,2

DETALLE: Suministro / instalación compuerta	a metálica para	canal según d	diseño	UNIDAD u	RUBRO:
	а птошноа рага	Cana Seguii (aloci lo	HOJA	HOJA 33 de s
EQUIPOS	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	B	$C = A \times B$	RENDIMIENTO	D = C x R
Herramienta manual		5,00%	U = A A B	.,	2,0
Motosoldadora	1,00	28,13	28,13	0,200	5,€
			SUBTO	DTAL M	7,€
MANO DE OBRA		JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN Peon EO. E2	CANTIDAD A	В	$C = A \times B$	R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2 Albañil EO. D2	2,00 1,00	3,26 3,30	6,520 3,300	4,000 4,000	26,0 13,2
Mecánico de equipo liviano EO. C1	1,00	3,30	3,300	4,000 0,200	0,6
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	39,9
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Compuerta metalica L.A Canal		u	1,000	225,000	225,0
Agua		m3	0,200	1,000	0,2
Arena		m3	0,300	10,250	3,0
Cemento Portland		kg	0,500	0,150	0,0
Electrodos E-6011		kg	0,500	2,500	1,2
			SUBTO	TAL O	229,6
TRANSPORTE		·			1
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
			,,		O-AXI
			SUBTO	OTAI P	0.0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			SUBTO DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:		0,4 277, 55,

TEMA: Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbanización "SUOMAT" del cantón Carlos Julio Arosemena Tola, provincia de Napo.

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Hormigón simple f'c = 240 kg/cm2	2			m3	34
EQUIPOS				HOJA	HOJA 34 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $1,0$
Vibrador	1,00	1,25	1,25	1,330	1,6
Concretera inc.parihuelas	1,00	3,23	3,23	1,330	4,3
	1,55	3,23	5,_5	,,,,,,	-,-
			SUBTO	TAL M	7,0
MANO DE OBRA		T 1001111 110	00070004		00070
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2 Albañil EO. D2	3,00 2,00	3,26	9,780 6,600	1,330 1,330	13,01 8,78
M. mayor en ejecución de EO. C1	2,00 1,00	3,30 3,66	3,660	0,010	0,04
wi. mayor on ojecacion ac 20. Or	1,00	0,00	0,000	0,010	0,0-
MATERIALES			SUBTO	DIAL N	21,83
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Agua		m3	0,200	1,000	0,20
Arena		m3	0,400	10,250	4,10
Ripio		m3	0,600	15,380	9,23
Cemento Portland		kg	425,000	0,150	63,75
TDANSBORTE			SUBTO	OTAL O	77,28
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	совто
Arena		m3	A 0,400	B 0,26	C = A x B 0,10
Arena Ripio		m3	0,400	0,26	0,10
Cemento Portland		kg	9,000	0,26	2,34
			SUBTO	TAL P	2,60
			DIRECTO (M+N		108,76
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA			Y UTILIDADES:	20,00%	21,75
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	\$ 130,51		

FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

DETALLE:	ropular arusos	noro filtro		UNIDAD	RUBRO:
Suministro / colocación material g	nanulai grueso	para nitro		m3	35
EQUIPOS				HOJA	HOJA 35 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $0,2$
			SUBTO	TAL M	0,:
IANO DE OBRA		<u>'</u>			
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	1,00	3,26	3,260	0,800	D = C x R
Albañil EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,800	2,
/l. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,010	0,
			SUBTO	OTAL N	5,2
MATERIALES		T		-	
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Material triturado		m3	1,000	19,000	19,0
		<u>,</u>	SUBTO	OTAL O	19,0
RANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		CHIDAD	A	B	C = A x B
Material triturado		m3	1,000	0,26	0,26
		i .			
			SUBTO	OTAL P	0.:
			DIRECTO (M+N		0, ; 24,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA					

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Enlucido interno mortero1:2 e = 1,	5 cm + Impern	neabilizante		m2	36
EQUIPOS				HOJA	HOJA 36 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	соѕто
Herramienta manual	Α	5,00%	C = A x B	R	$D = C \times R$ $0,2$
			SUBTO	DTAL M	0,2
MANO DE OBRA		<u> </u>	T		
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520	0,530	3,4
Albañil EO. D2 M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00 1,00	3,30 3,66	3,300 3,660	0,530 0,010	1,7 0,0
, ,	·		·	·	·
MATERIALES		•	SUBTO	OTAL N	5,2
MATERIALES DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Agua		m3	A 0,100	B 1,000	$C = A \times B$ $0,1$
Arena		m3	0,600	10,250	6,1
Cemento Portland		kg	0,300	0,150	0,0
Impermeabilizante morteros Sika 1		kg	0,050	1,390	0,0
			SUBTO	OTAL O	6,3
TRANSPORTE		·			
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
Arena		m3	0,600	0,26	0,16
Cemento Portland		kg	0,300	0,26	0,08
		1	SUBTO	OTAL P	0,2
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:		12,1 2,4

DETALLE: Suministro / instalación gavion 3x	1v0.5			UNIDAD u	RUBRO:
Summistro / instalación gavion sx	180.5				HOJA 37 de
EQUIPOS	CANTIDAD	TABLEA	COSTO LIODA	ı	ı
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%			0,6
			SUBTO	DTAL M	0,
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Peon EO. E2 M. mayor en ejecución d∈EO. C1	4,00 1,00	3,26 3,66	13,040 3,660	0,800 0,500	10,4 1,8
			SUBT	OTAL N	12,
MATERIALES			оовто	JIAL N	12,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Piedra bola		m3	1,000		13,
Gavion triple torsion 2x1x0.5 Alambre galvanizado # 18		u kg	1,000 0,700	33,000 2,070	33,0 1,0
			SURT	OTAL O	48,
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
Piedra bola		m3	1,000	5	5,00
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N	DTAL P I+O+P)	5, 66,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA			Y UTILIDADES:	20,00%	13,
		COSTO FINAL			\$ 79,

DETALLE:	simiantaa v nlintaa				UNIDAD	RUBRO:
LACAVACION de C	cimientos y plintos				m3 HOJA	38
EQUIPOS	Т		1	ī	1	HOJA 38 de
DESCRIPCIÓ	ÒN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manu	ıal		5,00%	C-AXB	K	0,3
MANO DE OBRA				SUBTO	OTAL M	0,:
DESCRIPCIÓ	ÒN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon	EO. E2	2,00	B 3,26	C = A x B 6,520	R 0,730	$D = C \times R$
Albañil	EO. D2	1,00	3,30		0,730	2,
MATERIALES				SUBTO	OTAL N	7,
MATERIALLO	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
				A	В	$C = A \times B$
TRANSPORTE				SUBTO	OTAL O	0,0
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
					В	OFAXB
			TOTAL COSTO	SUBTO		0,0
ESTOS PRECIOS	NO INCLUYEN IVA			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	1+O+P) 20,00%	7,5 1,5
	ROSEMENA TOLA,		1			•
Realizado por: Wa			COSTO FINAL			\$ 9,0

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Replantillo H.S. f'c = 180 kg/cm2				m3	39
EQUIPOS		_		HOJA	HOJA 39 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Concretera inc.parihuelas	1,00	3,23	3,23	0,670	2,
MANO DE OBRA			SUBTO	DTAL M	2,
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	A	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Peon EO. E2 Albañil EO. D2	2,00 1,00	3,26 3,30	6,520 3,300	0,670 0,670	4,; 2,;
M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00	3,66		0,870	0,
MATERIALES			SUBTO	DTAL N	7,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Agua		m3	A 0,200	B 1,000	$C = A \times B$
Arena		m3	0,400	10,250	4,
Ripio		m3	0,750	15,380	11,
Cemento Portland		kg	325,000	0,150	48,
			SUBTO	OTAL O	64,
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		3.10,10	A	В	C = A x B
Arena		m3	0,400	0,26	0,10
Ripio		m3	0,750	0,26	0,20
Cemento Portland		qq	7,000	0,26	1,82
			SUBTO	OTAL P	2
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV. CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA			SUBTO DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	DTAL P I+O+P) 20,00%	2, 76, 15,

DETALLE:	ronular fina nar	o filtro		UNIDAD	RUBRO:
Suministro / colocación material g	ranular lino par	a nitro		m3	40
EQUIPOS		1	T		HOJA 40 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%	0 = 71 X B	.,	0,2
MANO DE OBRA			SUBTO	TAL M	0,2
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	A	В 2.00	C = A x B	R 0.440	$D = C \times R$
Peon EO. E2 Albañil EO. D2	2,00 1,00	3,26 3,30	6,520 3,300	0,440 0,440	2,8 1,4
M. mayor en ejecución d∈EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,010	0,0
			SUBTO	OTAL N	4,3
MATERIALES		·			
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Arena 3/8-# 200		m3	1,000	12,500	12,5
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	12,5
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Arena 3/8-# 200		m3	1,000	B 0,26	C = A x B 0,26
			1,300	-,	-,
		1	2117	TAL B	0,2
			SUBIC	/IALF	
			SUBTO DIRECTO (M+N		17,3
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,					

DETALLE: Suministro / instalación Tubo PVC	200 mm			UNIDAD ml	RUBRO:
	200 11111				HOJA 41 de 5
EQUIPOS ,	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Herramienta manual		5,00%			0,0
MANO DE OBRA			SUBTO	TAL M	0,0
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Plomero EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,130	0,4
Peon EO. E2 M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00 1,00	3,26 3,66	3,260 3,660	0,130 0,010	0,4 0,0
MATERIALES			SUBTO	DTAL N	0,8
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Tubo PVC pared estructurada Ø = 20	0 mm tipo B	m	1,000	8,500	8,5
Kalipega		lt	0,010	15,000	0,1
Lubricante vegetal		kg	0,010	0,500	0,0
			CURTO	OTAL O	8,6
TRANSPORTE			30810	TAL U	8,0
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
			SUBTO	OTAL P	0,0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:		9,5 1,9

DETALLE:	TALLE:				
Encofrado - desencofrado de losa				m2	42
EQUIPOS				HOJA	HOJA 42 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	Α	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $0,24$
Tierramienta mandar		0,0070			0,24
MANO DE OBRA			SUBTO	TAL M	0,24
	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520	0,500	3,26
Albañil EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,350	1,16
M. mayor en ejecución de EO. C1	1,00	3,66	3,660	0,100	0,37
			OUDTO		4.70
MATERIALES			SUBTO	DIAL N	4,79
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Tabla dura de encofrado 0.30 m		u	5,000	2,400	12,00
Cuartones de madera		u	3,000	0,900	2,70
Pingos de eucalipto		u	5,000	1,500	7,50
Clavos		Kg	0,250	1,980	0,50
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	22,70
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
			A	В	$C = A \times B$
			SUBTO	TAL P	0,00
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N		27,73
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA		INDIRECTOS '	Y UTILIDADES:	20,00%	5,55
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,	Marzo / 2016	COSTO EN			# 00 ===
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	-		\$ 33,28

Masillado de piso - alisado				m2	RUBRO:
					HOJA 43 de 9
EQUIPOS		T =			
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%			0,3
MANO DE ORRA			SUBTO	TAL M	0,3
MANO DE OBRA DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	A 1.00	B 3.36	C = A x B	R 0.730	D = C x R
Peon EO. E2 Albañil EO. D2	1,00 2,00	3,26 3,30	3,260 6,600	0,730 0,730	2,3 4,8
			SUBTO	OTAL N	7,2
MATERIALES DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
		2	Α 0.010	B 4 000	$C = A \times B$
Agua Arena		m3 m3	0,010 0,050	1,000 10,250	0,0 0,5
Cemento Portland		kg	15,000	0,150	2,2
			SUBTO	TAL O	2,7
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		2	A	В	C = A x B
Arena		m3	0,010	0,26	0,00
Cemento Portland		qq	0,330	0,26	0,09
		1	I		
		TOTAL COSTO		OTAL P	0,0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV	A		SUBTO DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:		0,0 10,4 2,0

TEMA: Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbanización "SUOMAT" del cantón Carlos Julio Arosemena Tola, provincia de Napo.

DETALLE:	U			UNIDAD	RUBRO:
Suministro / colocación de ladri	lio de arcilia			u	44
EQUIPOS				ı	HOJA 44 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%	CEAXB	K	0,0
MANO DE OBRA			SUBTO	DTAL M	0,0
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO
Peon EO. E2	1,00	3,26			$D = C \times R$
			SURTO	OTAL N	0,
MATERIALES				,	
DESCRIPCIÓN	l	UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Ladrillo jaboncillo común		u	1,000	0,240	0,2
			SUBTO	OTAL O	0,2
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	<u> </u>	UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
Ladrillo jaboncillo común		u	1,000	0,01	0,01
		_		OTAL P	0,
ESTAS DEFOIOS NO INCLUYEN	VA.) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	0,: 0,:
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN I CARLOS JULIO AROSEMENA TOI			TOTILIDADEO.	20,0070	0,

DETALLE:					UNIDAD	RUBRO:
Enlucido horizor	ntal paleteado, Moi	tero = 1:3			m2	45
EQUIPOS					HOJA	HOJA 45 de 5
DESCRIPCIÓ	ЙN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manu	ıal	Α	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $0,5$
rienamienta manu	iai		3,00%			0,3
MANO DE OBRA				SUBTO	OTAL M	0,5
DESCRIPCIÓ	ÒN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
		A	В	C = A x B	R	D = C x R
Peon Albañil	EO. E2 EO. D2	2,00 1,00	3,26 3,30		1,140 1,140	7,43 3,70
		1,00	,,,,	,,,,,	,,,,,	
				CURTO	OTAL N	11,1
MATERIALES				SOBIC	DIAL N	11,13
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Agua			m3	0,010	1,000	0,0
Arena			m3	0,050	10,250	0,5
Cemento Portland			kg	7,000	0,150	1,0
				SUBTO	TAL O	1,5
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
	DESCRIPCIÓN		GINIDAD	A	B IARIFA	C = A x B
Arena			m3	0,050	0,26	0,01
Cemento Portland			qq	0,160	0,26	0,04
			_1	SUBTO	I DTAL P	0,05
				DIRECTO (M+N		13,37
	NO INCLUYEN IVA		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	2,67
CARLOS JULIO A Realizado por: Wa	ROSEMENA TOLA, ania Ronguillo	ıvıarzo / 2016	COSTO FINAL	_		\$ 16,04
			333.01 HVAL			Ψ 10,0

DETALLE: Cerra	miento de malla	H = 2.00 m.		UNIDAD	RUBRO:
				ml	46
EQUIPOS				HOJA	HOJA 46 de
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO
Herramienta manual	A	5,00%	CEAXB	K	$D = C \times R$
Motosoldadora	1,00	28,13	28,13	0,200	5,0
MANO DE OBRA			SUBTO	OTAL M	5,
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
	Α	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Peon EO. E2 Mecánico de equipo liviano EO. C1	2,00 1,00	3,26 3,27	6,520 3,270	0,320 0,600	2, 1,
vecanico de equipo iiviano EO. OT	1,00	3,27	3,270	0,000	',
			SUBTO	TAL N	4,
MATERIALES		_			,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Malla de cerramiento 50x50 Ø 3,30 m	m x 2,00 m	MI	1,000	10,980	
Tubo galvanizado poste d=1½" L=6 m	ı	u	0,300	17,210	5,
Tubo galvanizado poste d=2" L=6 m		u	0,450	21,900	9,
Alambre de púa INEN NTE 884		ml	3,000	0,280	0,
Platina ½" x 1/8 pulg		m	3,000	0,450	1,
Electrodos E-6011		kg	0,350	2,500	0,
Acero Fy=4200 kg/cm2		kg	7,000	1,080	7,
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	36,
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C = A x B
			A	B	C=AXB
		TOTAL COSTS		OTAL P	0,
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA.			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	46, 9,
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL			\$ 55,

TEMA: Diseño de un sistema de alcantarillado sanitario para la urbanización "SUOMAT" del cantón Carlos Julio Arosemena Tola, provincia de Napo.

DETALLE:		~		UNIDAD	RUBRO:
Puerta tubo H.G. y malla. Incluye i	nstalacion. SE	GUN DISENO		u	47
EQUIPOS				HOJA	HOJA 47 de 5
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual	А	5,00%	C = A x B	R	D = C x R 2,74
Soldadora eléctrica	1,00	7,00	7,00	0,700	4,90
			SUBTO	OTAL M	7,64
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	B B	C = A x B	RENDIMIENTO R	D = C x R
Peon EO. E2	2,00	3,26	6,520	8,000	52,16
Mecánico de equipo liviano EO. C1 Albañil EO. D2	1,00 1,00	3,27 3,30	3,270 3,300	0,600 0,200	1,96 0,66
MATERIALES			SUBTO	OTAL N	54,78
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Malla de cerramiento 50/10 20 m / 100) cm	MI	A 8,800	B 7,930	C = A x B 69,78
Tubo galvanizado poste d=2" L=6 m		u	4,000	21,900	87,60
Tubo galvanizado poste d=3" L=6 m	Postes	u	1,000	31,810	31,81
Platina ½" x 1/8 pulg Electrodos E-6011		m	20,800 0,800	0,450 2,500	9,36 2,00
Bisagra de barril 1 1/2"		kg u	6,000	1,400	8,40
			SUBTO	OTAL O	208,95
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
	EÑO	6"	A	B	C = A x B
Puerta tubo H.G. y malla.SEGUN DIS	ENU	Glb	1,000	25	25,00
		1			
			SUBTO	OTAL P	25.00
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA			SUBTO DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	DTAL P H+O+P) 20,00%	25,0 0 296,37 59,27
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Realizado por: Wania Ronquillo			DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P)	296,3

DETALLE: Sumi	nistro / colocación	arbol de zona		UNIDAD	RUBRO:
				u	48
EQUIPOS				HOJA	HOJA 48 de 54
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual	7.	5,00%	GENAB	- IX	0,13
			SUBTO	I DTAL M	0,13
MANO DE OBRA	1	1			
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR B	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon EO. E2	2,00	3,26	C = A x B 6,520	R 0,400	D = C x R 2,61
20. 22	2,00	0,20	0,020	0,400	2,01
			SUDT	TAL N	2,61
MATERIALES			30810	TAL N	2,01
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
			A	В	C = A x B
Arbol de la zona (helicónia)		u	1,000	1,000	1,00
TRANSPORTE			SUBTO	OTAL O	1,00
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	$C = A \times B$
				OTAL P	0,00
			DIRECTO (M+N		3,74
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN INCARLOS JULIO AROSEMENA TOL		INDIRECTOS	Y UTILIDADES:	20,00%	0,75
Realizado por: Wania Ronquillo	, Mai20 / 2010	COSTO FINAL	_		\$ 4,49

DETALLE:					UNIDAD	RUBRO:
Suminsitro / instala	ación valvula de	e compuerta Ø 8	3" Liso - Liso		u	49
EQUIPOS					HOJA	HOJA 49 de 54
DESCRIPCIÓN		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual		A	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $0,25$
			,,,,,,,,,			., .
MANO DE OBRA				SUBTO	OTAL M	0,25
DESCRIPCIÓN		CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon	EO. E2	A 2,00	B 3,26	C = A x B 6,520	R 0,500	$D = C \times R$ $3,26$
Albañil	EO. E2 EO. D2	1,00	3,26	3,300		
MATERIALES				SUBTO	OTAL N	4,91
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Valvula de compuerta		, DEDNOS , EN	U	A 1,000	B 175,000	C = A x B 175,00
valvula de compuerta	a Ø 6 Liso - Liso	+ PERNOS + EIV		1,000	175,000	175,00
TRANSPORTE				SUBTO	OTAL O	175,00
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
				A	В	$C = A \times B$
					OTAL P	0,00
ESTOS PRECIOS N	O INCLUYEN IVA	`) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	I+O+P) 20,00%	180,16 36,03
			NDIINECTOS	. STILIDADES.	20,00%	30,03
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Marzo / 2016 Realizado por: Wania Ronquillo			COSTO FINAL	\$ 216,19		

DETALLE:	- G 4" D) (O			UNIDAD	RUBRO:
Suministro / instalación aireadore	S Ø 4 PVC			u HOJA	50 HOJA 50 de
EQUIPOS		T =	T		
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manual		5,00%			0,
MANO DE OBRA			SUBTO	OTAL M	0
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon EO. E2	1,00	B 3,26	C = A x B 3,260	R 0,530	D = C x R
-6011	1,00	3,20	3,200	0,330	'
		L	SUBTO	OTAL N	1,
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCIÓN			A	В	C = A x B
Codo PVC 110 mm x 90° desagüe Fubo PVC 110 mm x 3 m desagüe		u u	2,000 0,250	1,820 4,350	3,
Ç					
		1	SUBTO	TAL O	4
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCIÓN		ONIDAD	A	B	C = A x B
		TOTAL COSTO		DTAL P	0
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IV	A) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	(+O+P) 20,00%	6
CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA					
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	-		\$ 7,

DETALLE:				UNIDAD	RUBRO:
Suministro / instalación rejas Ø 1/2	2" Según diseñ	0.		u	51
EQUIPOS				HOJA	HOJA 51 de 5
	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	Α	В	C = A x B	R	$D = C \times R$
Herramienta manual		5,00%			0,1
Soldadora eléctrica	1,00	7,00	7,00	0,500	3,5
MANO DE ODDA			SUBTO	DTAL M	3,6
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIÓN	A	B	$C = A \times B$	R	D = C x R
Albañil EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,500	1,6
Mecánico de equipo livian EO. C1	1,00	3,27	3,270	0,500	1,64
MATERIALES				DTAL N	3,2
DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Rejilla. Según diseño		u	1,000	11,200	11,2
_			SUBTO	OTAL O	11,20
TRANSPORTE DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
SECONII GION			A	В	C = A x B
		1	0115-	TAL D	
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N	DTAL P	0,0 18,1
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA,			Y UTILIDADES:	20,00%	18,1 3,6
Realizado por: Wania Ronquillo		COSTO FINAL	_		\$ 21,7

DETALLE:					UNIDAD	RUBRO:
Suministro / insta	alación tubo E/C I	PVC Ø 200 mm	ı		ml	52
EQUIPOS					HOJA	HOJA 52 de 54
DESCRIPCIÓN	N	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Herramienta manua	al		5,00%	0 = 7, 7, 5		0,09
				SUBTO	TAL M	0,09
MANO DE OBRA		CANTIDAD	IORNAL HB	COSTO HOBA	BENDIMIENTO	0.1200
DESCRIPCIÓN	N	CANTIDAD A	JORNAL HR B	COSTO HORA C = A x B	RENDIMIENTO R	COSTO D = C x R
Peon	EO. E2	2,00	3,26	6,520	0,180	1,17
Albañil	EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,180	0,59
				SUBTO	OTAL N	1,76
MATERIALES			LINIDAD	CANTIDAD	DDEOIG LINE	00070
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C = A x B
Polipega			lt	0,050	14,400	0,72
Tubería PVC unión	E/C, 200 mm 0.63	MPa	6m	1,000	15,470	15,47
TRANSPORTE				SUBTO	OTAL O	16,19
TARGE ON IE	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
	DESCRIPCIÓN			Α	В	C = A x B
			TOTAL COSTS		DTAL P	0,00
ESTOS PRECIOS	NO INCLUYEN IV) DIRECTO (M+N Y UTILIDADES:	20,00%	18,04 3,61
CARLOS JULIO AF				. STEIDADES.	20,0076	3,01
	Realizado por: Wania Ronquillo			_		\$ 21,65

DETALLE:					UNIDAD	RUBRO:
Suministro / instal	ación tee E/C P	VC Ø 200 mm			u	53
EQUIPOS					HOJA	HOJA 53 de 5
DESCRIPCIÓN		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manual		Α	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $0,0$
richamienta manaai			0,0070			0,0
MANO DE OBRA				SUBTO	OTAL M	0,0
DESCRIPCIÓN		CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
		A	В	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$
Peon Albañil	EO. E2 EO. D2	1,00 1,00	3,26 3,30	3,260 3,300	0,200 0,200	0,6 0,6
Albailli	LO. DZ	1,00	3,30	3,300	0,200	0,0
MATERIALES				SUBTO	OTAL N	1,3
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
	DESCRIT CICIA			Α	В	C = A x B
Polipega Tee PVC Ø 200 mm	E/C		lt u	0,050 1,000	14,400 47,250	0,73 47,2
	_, _			,,,,,,,	,	,
TRANSPORTE				SUBTO	OTAL O	47,97
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
				Α	В	$C = A \times B$
					OTAL P	0,00
ESTAS BREGIAS N	IO INCLUYEN IVA			DIRECTO (M+N	•	49,35
ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Marzo / 2016			INDIRECTOS Y UTILIDADES: 20,00%			9,87
CARLOS JULIO ARG	OSEMENA TOLA.	Marzo / 2016				

DETALLE:					UNIDAD	RUBRO:
Suministro / ins	talación cruz CC E	/C PVC Ø 200	mm		u	54
EQUIPOS					HOJA	HOJA 54 de 54
DESCRIPCIO	ÓΝ	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramienta manu	ual	Α	5,00%	$C = A \times B$	R	$D = C \times R$ $0,07$
rionamienta mart	udi		0,0070			0,07
				SUBTO	OTAL M	0,07
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCIO	Й	A	JORNAL HR B	C = A x B	RENDIMIENTO	D = C x R
Peon	EO. E2	1,00	3,26	3,260	0,200	0,65
Albañil	EO. D2	1,00	3,30	3,300	0,200	0,66
				SUBTO	TAL N	1,31
MATERIALES				30510		1,31
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
Polipega			It	A 0,050	B 14,400	$C = A \times B$ $0,72$
Cruz PVC Ø 200	mm E/C		u	1,000	22,560	22,56
						_
TRANSPORTE				SUBTO	OTAL O	23,28
	DESCRIPCIÓN		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
	22001111 01014			Α	В	C = A x B
			1	SURTO	TAL P	0,00
			TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N		24,66
	NO INCLUYEN IVA		INDIRECTOS Y UTILIDADES: 20,00%			4,93
	AROSEMENA TOLA,	Marzo / 2016	COSTO FINAL			\$ 29,59
Realizado por: Wania Ronquillo			COSTO FINAL	φ ∠9,59		

3.5 Medidas ambientales:

Son acciones que sirven para prevenir o minimizar los impactos negativos ambientes producto de la ejecución del proyecto a realizarse.

3.5.1 Impacto Ambiental

Se entiende por impacto ambiental cualquier modificación de las condiciones ambientales, negativas o positivas; como consecuencia de las acciones propias del proyecto en consideración.

3.5.2 Características del medio ambiente de la urbanización "SUOMAT"

3.5.2.1 Medio físico:

Suelo

El sector donde se encuentra la urbanización "SUOMAT" predomina la actividad agrícola por lo que la calidad del suelo es buena para la vegetación, cabe mencionar que un porcentaje de suelo no está cultivado ya que es utilizado como potrero de los animales los cuales están cubiertos por pequeñas plantas que sirven de alimento para el ganado.

Aire

Al no existir gran cantidad de vehículos que circulen por la principal vía del lugar donde se encuentra ubicada la urbanización, y a la ausencia de industrias que puedan contaminar en gran parte la calidad del aire; se puede decir que la urbanización "SUOMAT", el aire no tiene mayor grado de contaminación y que se encuentra en un estado casi natural.

Agua

La urbanización aún no consta de agua potable ya que se encuentra en proyecto, se dotará a la urbanización de agua potable desde las plantas de tratamiento del cantón Carlos Julio Arosemena Tola.

Ruido

Los niveles de contaminación por ruido son bajos debido a la ausencia de circulación vehicular constante y al no existir industrias que produzcan contaminación a mayor escala.

3.5.2.2 Método biótico:

Flora y fauna:

Existe una flora típica del oriente ecuatoriano, justamente alrededor del área de proyecto cuenta con árboles frutales de guayaba, guaba y caña de azúcar.

Lo referente a la fauna del lugar existe la presencia de animales domésticos (perro gato ganado vacuno).

3.5.3 Matriz de identificación y valoración de impactos ambientales:

Para la identificación y valoración de los impactos ambientales positivos y negativos que se producirán durante la construcción del sistema de alcantarillado sanitario y la planta de tratamiento se utilizara el método de la matriz de Leopold, que consiste en una matriz formada por factores ambientes (filas) y las acciones que se realicen durante la etapa de construcción, operación y mantenimiento (columnas).

Para cada acción se coloca en el lado izquierdo del casillero la magnitud y en lado derecho del casillero la importancia

Los principales impactos ambientales se relacionan con el suelo, vegetación, calidad de vida, servicios públicos, salud y empleo.

A cada impacto se le ha designado una magnitud cuya calificación va desde baja, alta y muy alta, tanto en intensidad como en afectación. Para identificar si el impacto es positivo o negativo se emplearán los signos: (+) para el impacto positivo y (-) si el impacto es negativo, la magnitud se colocará en el lado izquierdo y la importancia en lado derecho del casillero que estarán separados por un "/". La importancia se ha clasificado a su duración como: temporal, media y permanente y por el área de influencia se clasifica como: puntual, local, regional y nacional considerando que siempre se deberá tomar la importancia como un valor absoluto positivo.

El informe final deberá presentar una calificación de diversas alternativas, desde el punto de vista ambiental.

A continuación, se presenta la nomenclatura para la matriz de impacto ambiental:

Tabla 18. Nomenclatura para la matriz de impacto ambiental.

MAGNITUD			IM	IPORTANCIA	A
Calificación	Intensidad	Afectación	Calificación	Intensidad	Afectación
1	Baja	Baja	1	Temporal	Puntual
2	Baja	Media	2	Media	Puntual
3	Baja	Alta	3	Permanente	Puntual
4	Media	Baja	4	Temporal	Local
5	Media	Media	5	Media	Local
6	Media	Alta	6	Permanente	Local
7	Alta	Baja	7	Temporal	Regional
8	Alta	Media	8	Media	Regional
9	Alta	Alta	9	Permanente	Regional
10	Muy Alta	Alta	10	Permanente	Nacional

FUENTE: (Leopold, 1971)

Los resultados obtenidos serán evaluados de acuerdo a rangos establecidos por Leopold, mencionados a continuación:

Tabla 19. Evaluación ambiental según Leopold

Rango	Imp	acto
-70,10 a -100,00	Negativo	Muy alto
-50,10 a -70,00	Negativo	Alto
-25,10 a -50,00	Negativo	Medio
-1,00 a -25,00	Negativo	Bajo
1,00 a 25,00	Positivo	Bajo
25,10 a 50,00	Positivo	Medio
50,10 a 80,00	Positivo	Alto
80,10 a 100,00	Positivo	Muy alto

FUENTE: (Leopold, 1071)

El nivel de significancia de los valores obtenidos en la evaluación de impactos del proyecto se obtiene mediante la siguiente ecuación:

$$Ca = \sqrt{\frac{\text{Agregación de impactos}}{\text{Número de interacciones}}}$$

Dónde:

Ca: Calificación ambiental.

En la siguiente tabla se muestra el rango para la calificación ambiental:

Tabla 20. Rango para calificación ambiental.

Rango	Significado
0,00 a 2,500	Bajo
2,60 a 5,500	Moderado
5,60 a 7,500	Severo
7,60 a 10,00	Critico

FUENTE: (Leopold, 1071)

Para la evaluación ambiental se ha considerado un número de componentes ambientales necesarios para la caracterización y son los siguientes:

Tabla 21. Componentes ambientales.

C	omponentes Ambientales	Caracterización
	Calidad del suelo	Estructura del suelo
	Contaminación del suelo	Uso del suelo
ÍM	Calidad del agua	Uso de aguas superficiales
QU	Contaminación del agua	Recarga del cuerpo receptor
) Y	Calidad del aire	Gases
$ \Sigma $	Candad del ane	Polvo
FÍSICO Y QUÍMICO	Contaminación del aire	Ruido
00	Terrestres	Ganado
BIÓTICO	Vegetación primaria	Arboles
BI	Vegetación secundaria	Arbustos, hierbas
	Uso del terreno	Plusvalía
$ \Sigma $	Oso dei terreno	Paisaje de la zona
ÓM		Servicios básicos
	T	Bienestar de la población
O E	Intereses estéticos y humanos	Nivel de salud
SOCIO ECONÓMICO		Interferencia en el transporte
		Generación de empleo

ELABORADO POR: (Wania de los Angeles Ronquillo Pinta)

3.5.4 Acciones y factores ambientales que afectan en la construcción del proyecto.

En la etapa de construcción es cuando se presentan la mayor parte de impactos ambientales negativos en el ambiente, paisaje de la zona y entorno; pero se debe tomar en cuenta que estas afecciones serán de carácter transitorio.

Las poblaciones aledañas se verán afectadas especialmente cando se realicen las obras

físicas como son: el movimiento de tierras y transporte de material a la zona del

proyecto.

Dentro de los impactos negativos se consideran la generación de polvo, ruido y

vibraciones ya que producen un grado alto de contaminación en el aire e influyen

directamente en el deterioro de la salud de las personas. Uno de los principales impactos

ambientales será la generación de empleo ya que ayudará a que el sector tenga un

desarrollo económico.

3.5.5 Acciones durante la etapa de construcción.

En esta etapa se tiene proyecta realizar las siguientes acciones:

Limpieza y desbroce: Se producirá la generación de desechos solidos

Replanteo y nivelación: Aquí la afectación del medio es mínima.

Excavación de suelo: Esta acción producirá la mayor parte de problemas en la zona de

influencia ya que se hará daños en el suelo y aire debido a la presencia de maquinarias.

Tendido de tubería y encamisado de la tubería: Generación de ruido, emisiones

gaseosas, vibraciones y polvo

Construcción de pozos de revisión y cajas: Producirá ruido, emisiones gaseosas,

vibraciones y polvo.

Relleno compactado: Estas acciones afectará tanto al aire como al suelo debido a la

presencia de equipo de compactación, así como también ala medio ambiente se verá

afectado por la presencia de polvo.

154

Construcción de la planta de aguas servidas: De igual manera será afectado el aire con la generación de polvo y ruido, también producirá desechos de material.

Construcción de la estructura de descarga: En esta acción se verá el movimiento de capa vegetal y existirá desechos vegetales, materiales (suelo), de igual manera será afectado el aire con la generación de polvo y ruido

Transporte de materiales y maquinaria: En esta acción se verá la generación de ruido, vibraciones y polvo.

Desalojo de materiales: Afectará al aire y suelo debido a la presencia de volquetas en la zona, también el ambiente se verá afectado por la presencia de polvo.

3.5.6 Acciones y factores ambientales que afecten durante la etapa de operación y mantenimiento:

Durante esta etapa apreciaran en mayor cantidad los impactos ambientales positivos:

Las acciones más relevantes son.

Prestación de servicio óptimo: Con el correcto funcionamiento del sistema de alcantarillado sanitario los beneficiarios serán los habitantes del sector ya que el ambiente donde se desarrollarán estará sin olores perjudiciales a la salud.

Mantenimiento del sistema de alcantarillado: Es muy beneficioso ya que con un mantenimiento apropiado se cumplirá las características establecidas en el estudio.

Modificación de hábitat: No existirá contaminación de aguas servidas y habrá un mayor desarrollo ene le sector, así como también mejorará la calidad de vida de cada uno de los habitantes que existirán.

Desarrollo del sector: Habrá un desarrollo tanto social como económico ya que este proyecto provocará un afecto positivo en la población.

Pero también se presenta como aspectos negativos los siguientes:

Funcionamiento operativo del sistema de recolección y de la PTAS: Se producirá la generación de malos olores en el sector.

Extracción de secado y transporte de lodos: Generación de gases tóxicos y desechos peligrosos.

Mantenimiento de la PTAS: En esta acción habrá la generación de residuos peligrosos.

Vertido del agua tratada al cuerpo receptor: Esta acción consiste en la reincorporación al ambiente de agua tratada.

Matriz de Leopold

					ACCIO	NES DUR	ANTE LA F	ETAPA DE	CONSTRU	CCIÓN				ETAPA DE	FECTAN D OPERACIO IMIENTO			RESUL	TADOS			
	FACTORES AMB	ACTIVIDADES	Limpieza y desbroce	Replanteo y nivelacion	Excavación de suelo	Tendido de tubería y encamisado de la tubería	Construcción de pozos y cajas	Relleno compactado	Construcción de la planta de aguas servidas	Construcción de la estructura de descarga	Transporte de materiales y maquinária	Desalojo de material	Funcionamiento operativo del sistema de recolección y de la PTAS	Extracción de secado y transporte de lodo	Mantenimiento de la PTAS	Vertido del agua tratads al cuerpo receptor	AFECTA CIONES POSITIVAS	AFECTACIONES NEGATIVAS	AGREGACIÓN IMPACTOS	NUMERO DE INTERACCIONES		
	Calidad del suelo	Estructura del suelo	-5	-2	-4 4	-6 4	-2 3	-3	-3 2	-3 2	-2	-1 1					0	10	-85	10		
0;	Contaminación del sue	Uso del suelo	-4 5	-1 2	-2 3	-4 5	-2 3	-5 2	-4 4	-2 2	-1 2	-4 2					0	10	-94	10		
у ортипсо	Calidad del agua	Uso de aguas superficiales								-3 2			-3 2		-3	2 6	1	3	-3	4		
y QU	Contaminación del agu	Cuerpo receptor													-2 1	4 5	1	1	18	2		
FÍSICO	Calidad del aire	Gases	-4		-4 2	-1 2	-2 1	-3	-3 2	-2 1	-3 4	-2 2	-5 6	-6	-2		0	12	-106	12		
FÍ		Polvo	-5		-4 2	-2 2	-2	-4	-2 2	-2	-3 4	-2 2			-2		0	10	-59	10		
	Contaminación del aire	Ruido	-2		-6	-3	-1	-9	-4	-1	-4 _4	-3			-2		0	10	-90	10		
	Terrestres	Ganado	-5 1		-5 1			-5 2	-2 2		-3 1	-2 2					0	6	-31	6		
BIÓTICO	Vegetación primaria	Arboles	-3 6		-2 2				-2 2	-2 2	-1 2	-1 1					0	6	-33	6		
BIĆ	Vegetación secundaria	Arbustos, hierbas	-6 3		-2 3				-4 3	-2 1	-2 3	-1 1					0	6	-45	6		
		Plusvalía	2 2														1	0	4	1		
	Uso del terreno	Paisaje de la zona	3 2		-3 4		-2 2	-2 2	-5	-5 2		2 2	-3				2	6	-38	8		
MIC		Servicios básicos							8 6			1 2	5 6				3	0	80	3		
CONĆ		Bienestar de la población	5 4		-4 2	4 3	4 3	4 5	5 6	2 2	-1 2	2 4	5 5		6 5		9	2	151	11		
SOCIO ECONÓMICO		Nivel de salud	3 4						4 6	2 / 2		3 3	5 6	-2 1	2 /2	5	7	1	96	8		
soc		Interferencia en el transporte	3 4		-5 3	-3 2	-3 ,	-4 ,	-1 ,		-1 1	-2 1					1	7	-28	8		
		Generación de empleo	6 ,	2 /	6 5	6 5	8 5	5	7 5	3 /,	4 3	6	1 3	5 ,	3 1		13	0	222	13		
	<u> </u>		· -				-			_		· -					COMPROBACIÓN					
	AFECTAC	CIONES POSITIVAS	6	1	1	2	2	2	4	3	1	5	4	1	3	3	38		1			
	AFECTAC	IONES NEGATIVAS	8	2	11	6	7	8	10	9	10	9	3	2	5	0		90		,		
-	AGRAGACIÓN IMPACTOS		-21	-4	-70	-20	25	-54	60	-23	-46	4	49	-10	22	47			-41	\vdash		
	NUMERO DE INTERACCIONES		14	3	12	8	9	10	14	12	11	14	7	3	8	3				128		

En la matriz realizada se puede comprobar que existen 38 afectaciones de carácter positivo y 90 afectaciones negativas; la agregación de impacto corresponde el valor de - 41 y el número de interacciones es de 128.

Según se estableció en la Tabla 19. Evaluación ambiental según Leopold, nuestro valor está dentro del rango de -25,00 a -50,00 al cual corresponde un Impacto Negativo Medio.

Para determinar el valor de significancia de los valores obtenidos en la evolución de impactos de proyecto se procede a desarrollar la ecuación planteada:

Ca =
$$\sqrt{\frac{\text{Agregación de impactos}}{\text{Número de interacciones}}}$$

Ca = $\sqrt{\frac{41}{128}}$

Ca = 0.32

Según la Tabla 20. Rango para calificación ambiental, nuestro valor está dentro del rango de 0,00 a 2,50 con un nivel de significancia bajo, lo que implica que no requiere medidas correspondientes para la ejecución, operación y mantenimiento del proyecto.

3.5.7 Programa de señalización de la obra (PSO):

Este programa tiene la finalidad de proteger a los obreros del proyecto y la ciudadanía en general, en las actividades constructivas, habrá zanjas abiertas, huecos, materiales, et. Por lo tanto, se tendrá que indicar con señales preventivas el peligro que existe por la ejecución del proyecto.

El propósito es poner señalización y/o rotulación a través de cintas de peligro, postes y/o letreros de información, en donde, se identificará gráficamente el tipo de peligro

existente como: peligro zanjas abiertas, huecos, materiales, etc. Además, en las actividades se realizan excavaciones con maquinaria pesada y a mano, esto con la finalidad de que no constituya un peligro para los propios trabajadores y los eventuales visitantes.

3.5.8 Programa de manejo de desechos (PMD):

3.5.8.1 Manejo de desechos líquidos:

El manejo de aguas servidas por el personal que labora, se realizará mediante baterías sanitarias en el campamento de la construcción que ira conectado a la red de alcantarillado más cercana. Se ubicará una batería sanitaria móvil si es necesario de acuerdo al avance del proyecto.

El cambio de aceite de la maquinaria del proyecto deberá hacerse en un solo lugar y serán almacenados de tal forma que se evite el riego del mismo y se les deberá adecuar en un piso impermeabilizado por seguridad de algún derrame del producto.

3.5.8.2 Manejo de desechos sólidos:

Es necesario que se realice la separación de desechos sólidos por cuanto el lugar posee grandes atractivos turísticos, se construirá recipientes de basura debidamente rotulados para la separación y clasificación en origen, es decir, se acumulará por separados los desechos orgánicos e inorgánicos de forma de poder reutilizarlos.

Se deberá colocar tres recipientes en el campamento y en la obra, las cuales deben estar diferenciadas por colores con el fin de hacer clasificación de residuos sólidos en la fuente uno para basura común, orgánica y química. Dichos recipientes deberán estar debidamente protegidos de la acción del agua. Los recipientes serán de 40 litros aproximadamente según la necesidad del proyecto, se realizará el desalojo según la cantidad de producción de desechos sólidos, y en la obra de acuerdo al avance de la misma y su recolección se lo deberá hacer a la final de cada jornada de trabajo.

3.5.8.3 Manejo de residuos especiales y peligrosos:

El contratista no deberá realizar el vertimiento de aceites, grasas, combustibles y otras sustancias químicas a la red de alcantarillado o al suelo.

Suelos y materiales que pueden ser contaminados por el eventual derrame o vertido de residuos aceitoso o contaminados con hidrocarburos pinturas deberán ser recogidos en bolsas plásticas, dispuestos por el campamento en una caneca resistente a la corrosión, la cual deberá tener un color distinto a la de los otros recipientes para residuos.

Dicha caneca debe permanecer en un lugar fresco, protegido de la luz del sol y aparte del resto de recipientes para residuos sólidos. Estos residuos especiales y peligrosos por personal autorizado que debe ser evacuado tener un permiso de la autoridad ambiental competente para recolectar este tipo de residuos.

3.5.9 Programa de capacitación ambiental e información pública (PCA-IP):

El constructor deberá coordinar con el personal encargado del aspecto ambiental empleados que laboran en el proyecto, para exponer el programa, además, se instruirá a todo el personal sobre el plan de manejo ambiental; con la finalidad de que los trabajadores se encuentran capacitados con el cumplimiento de las actividades específicas y así evitar cualquier emergencia que podría suceder y afectar no solo al entorno si no su integridad física, además facilitará la realización de charlas frecuentes con el personal.

3.5.10 Seguridad en las actividades del proyecto:

La construcción de las obras del proyecto, tendrán efectos potenciales en la seguridad de los trabajadores por la posibilidad de que ocurran accidentes laborales en esta etapa.

La seguridad del personal es responsabilidad de la constructora, ya que se deberá realizar inducciones, proyecciones, charlas sobre los problemas de seguridad que se podían generar a causa de una maniobra en alguna maquinaria en mal estado.

Entre los factores que contribuyen a la generación de un accidente se puede citar a la condición insegura, que, a más de ser la causa directa del accidente, obliga al trabajador hacer un acto inseguro; las condiciones inseguras son:

- Maquinaros con desperfectos.
- Falta de un buen mantenimiento.
- Desconcentración en el uso de equipos y maquinarias por el obrero.
- Empleo de equipos deteriorados.
- Falta de protección o salvaguardias en los equipos.
- Instrucción insuficiente en prácticas de seguridad del personal trabajador.
- El constructor tiene la obligación de exigirle al personal que labora el uso del equipo de seguridad por parte de los trabajadores.

3.5.11 Uso del equipo mínimo de protección personal:

El personal es el único responsable del equipo de protección que el constructor le proporcione al inicio de los trabajos y cuando sea necesario su reposición, para salvaguardar su integridad física.

Se realizará charlas sobre la necesidad del uso permanente del equipo de protección personal, al fin de evitar posibles daños a la integridad física del trabajador, durante el cumplimiento de sus actividades.

Con respecto a la protección de los oídos, cualquier trabajador o empleado que estuviese expuesto a ruidos mayores a 75 decibeles deberá provisto de una protección para los iodos (orejeras); las charlas estarán enfocadas al uso obligatorio del equipo mínimo de protección para los trabajadores como son:

- Cascos.
- Guantes.
- Chalecos reflectivos.
- Botas.
- Gafas.
- Mascarillas (en caso de ser necesario)
- Protector para los oídos, orejeras (en caso de ser necesario), etc.

3.6 Presupuesto

UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

PROYECTO:

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO"

UBICACION

URBANIZACIÓN "SUOMAT", CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO

FECHA

CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, Marzo / 2016

Realizado por: Wania Ronquillo

<u>RUBRO</u> DESCRI	CIÓN UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNITARIO	PRECIO TOTAL	
---------------------	-------------	----------	--------------------	--------------	--

ALCANTARILLADO S	ANITARIO			
1. CONDUCCIÓN				\$ 274,89
1 Desbroce y limpieza	m2	199,3	\$ 1,09	\$ 217,24
2 Replanteo y nivelación entre ejes	km	1,42	\$ 40,60	\$ 57,65
2. EXCAVACIONES				\$ 52.955,97
4 Excavación a mano suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	75	\$ 11,69	\$ 876,75
5 Excavación a máquina suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	1465,02	\$ 21,52	\$31.527,23
6 Excavación a máquina suelo sin clasificar (2,01 a 4,00) m	m3	21,11	\$ 46,22	\$ 975,70
11 Relleno compactado con material de excavación	m3	1316,75	\$ 3,60	\$ 4.740,30
12 Transporte de material hasta 5 Km	m3-km	148,27	\$ 4,22	\$ 625,70
13 Cargada de material a mano	m3	38	\$ 12,32	\$ 468,16
15 Cargada de material a maquina	m3	297,23	\$ 3,13	\$ 930,33
10 Entibado protección	m2	360	\$ 14,75	\$ 5.310,00
8 Rasanteo de zanja a mano	m2	996,52	\$ 1,16	\$ 1.155,96
9 Suministro y tendido cama de arena, espesor 10 cm	m2	996,52	\$ 6,37	\$ 6.345,84
3. TUBERÍA PVC ALCANTARILLADO				\$ 30.402,40
16 Suministro / instalación Tubo PVC Alcantarillado 200 mm INEN 2059	ml	1424	\$ 21,35	\$ 30.402,40
4. POZOS DE HORMIGON				\$ 27.950,24
18 Pozo de revisión h= 0,00 a 2,00 m (tapa, cerco y peldaños)	u	16	\$ 1.059,32	\$ 16.949,12
19 Pozo de revisión h= 2,01 a 4,00 m (tapa, cerco y peldaños)	u	6	\$ 1.833,52	\$11.001,12
5. CONEXIONES DOMICILIARIAS				\$ 31.428,85
21 Caja revisión Hs. 0,80x0,80 Tapa H.A. (0,00 – 1,25)	u	66	\$ 299,80	\$ 19.786,80
53 Suministro / instalación tee E/C PVC Ø 200 mm	u	66	\$ 59,22	\$ 3.908,52
24 Suministro e instalación Codo 45° 160 mm	u	66	\$ 29,93	\$ 1.975,38
17 Suministro / instalación Tubo PVC Alcantarillado 160 mm INEN 2059	ml	306,9	\$ 13,33	\$ 4.090,98
4 Excavación a mano suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	110,48	\$ 11,69	\$ 1.291,5
11 Relleno compactado con material de excavación	m3	104,35	\$ 3,60	\$ 375,66



PLANTA DE TRATA	MIENTO			
<u>6. OBRA PRELIMINAR</u>				\$ 64.145,17
1 Desbroce y limpieza	m2	1569,87	\$ 1,09	\$ 1.711,16
5 Excavación a máquina suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	1464,00	\$ 21,52	\$ 31.505,28
6 Excavación a máquina suelo sin clasificar (2,01 a 4,00) m	m3	456,20	\$ 46,22	\$ 21.085,56
7 Excavación a máquina suelo sin clasificar (4,01 a 6,00) m	m3	90,93	\$ 108,25	\$ 9.843,17
7. CERRAMIENTO				\$ 64.145,17
2 Replanteo y nivelación entre ejes	km	159,36	\$ 40,60	\$ 6.470,02
38 Excavación de cimientos y plintos	m3	14,34	\$ 9,04	\$ 129,63
46 Cerramiento de malla H = 2.00 m.	ml	155,36	\$ 55,81	\$8.670,64
47 Puerta tubo H.G. y malla. Incluye instalacion. SEGUN DISEÑO	u	1,00	\$ 355,64	\$ 355,64
48 Suministro / colocación arbol de zona	u	143,00	\$ 4,49	\$ 642,07
8. REJILLA Y DESARENADOR				\$ 3.791,53
25 Replanteo y nivelación de estructuras	m2	8,06	\$ 2,29	\$ 18,46
5 Excavación a máquina suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	16,12	\$ 21,52	\$ 346,90
6 Excavación a máquina suelo sin clasificar (2,01 a 4,00) m	m3	5,40	\$ 46,22	\$ 249,59
14 Mejoramiento de suelo	m3	4,43	\$ 28,66	\$ 126,96
39 Replantillo H.S. fc = 180 kg/cm2	m3	1,21	\$ 91,86	\$ 111,15
34 Hormigón simple f'c = 240 kg/cm2	m3	6,25	\$ 130,51	\$ 815,69
28 Suministro / colocación de acero de refuerzo	kg	277,43	\$ 3,05	\$ 846,16
29 Aditivo impermeabilizante para hormigón	kg	0,13	\$ 2,48	\$ 0,31
30 Encofrado - desencofrado muros	m2	16,00	\$ 30,46	\$ 487,28
31 Suministro / colocación de estribo de pozo 16mm	u	5,00	\$ 3,74	\$ 18,70
32 Suministro / instalacióon junta impermeable	ml	16,00	\$ 5,21	\$ 83,36
33 Suministro / instalación compuerta metálica para canal según diseño	u	2,00	\$ 332,60	\$ 665,19
51 Suministro / instalación rejas Ø 1/2" Según diseño.	u	1,00	\$ 21,78	\$ 21,78
9. FOSA SÉPTICO 2 UNIDADES		,		\$ 40.477,54
25 Replanteo y nivelación de estructuras	m2	44,26	\$ 2,29	\$ 101,36
5 Excavación a máquina suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	35	\$ 21,52	\$ 753,20
6 Excavación a máquina suelo sin clasificar (2,01 a 4,00) m	m3	80	\$ 46,22	\$3.697,60
7 Excavación a máquina suelo sin clasificar (4,01 a 6,00) m	m3	88,87	\$ 108,25	\$ 9.620,18
14 Mejoramiento de suelo	m3	24,31	\$ 28,66	\$ 696,72
39 Replantillo H.S. f'c = 180 kg/cm2	m3	6,64	\$ 91,86	\$ 609,95
34 Hormigón simple f'c = 240 kg/cm2	m3	17,92	\$ 130,51	\$ 2.338,74
28 Suministro / colocación de acero de refuerzo	kg	4667,22	\$ 3,05	\$ 14.235,02
29 Aditivo impermeabilizante para hormigón	kg	0,72	\$ 2,48	\$ 1,79
42 Encofrado - desencofrado de losa	m2	44,26	\$ 33,28	\$ 1.472,97
43 Masillado de piso - alisado	m2	10	\$ 12,50	\$ 125,00
30 Encofrado - desencofrado muros	m2	112,2	\$ 30,46	\$ 3.417,0
32 Suministro / instalacióon junta impermeable	ml	44	\$ 5,21	\$ 229,24
26 Suministro / colocación de tapa HF 1,00x1,00 m INEN 2496	u	4	\$ 731,00	\$ 2.924,00
50 Suministro / instalación aireadores Ø 4" PVC	u	12	\$ 7,86	\$ 94,32
45 Enlucido horizontal paleteado, Mortero = 1:3	m2	10	\$ 16,04	\$ 160,40



<u>10. FILTRO BILÓGICO</u>				\$ 18.084,
25 Replanteo y nivelación de estructuras	m2	21,27	\$ 2,29	\$ 48,
5 Excavación a máquina suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	42,42	\$ 21,52	\$ 912,
6 Excavación a máquina suelo sin clasificar (2,01 a 4,00) m	m3	42,42	\$ 46,22	\$ 1.960,
7 Excavación a máquina suelo sin clasificar (4,01 a 6,00) m	m3	59,53	\$ 108,25	\$ 6.444,
14 Mejoramiento de suelo	m3	11,69	\$ 28,66	\$ 335,
39 Replantillo H.S. f'c = 180 kg/cm2	m3	3,19	\$ 91,86	\$ 293,
34 Hormigón simple f'c = 240 kg/cm2	m3	19,97	\$ 130,51	\$ 2.606,
28 Suministro / colocación de acero de refuerzo	kg	1124,09	\$ 3,05	\$ 3.428,
29 Aditivo impermeabilizante para hormigón	kg	0,39	\$ 2,48	\$ 0,
32 Suministro / instalacióon junta impermeable	ml	13,57	\$ 5,21	\$ 70,
30 Encofrado - desencofrado muros	m2	29,85	\$ 30,46	\$ 909
35 Suministro / colocación material granular grueso para filtro	m3	36,11	\$ 29,77	\$ 1.074
11. LECHO - 2 UNIDADES		•		\$ 30.509
25 Replanteo y nivelación de estructuras	m2	24,8	\$ 2,29	\$ 56
5 Excavación a máquina suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	99,2	\$ 21,52	\$ 2.134
6 Excavación a máquina suelo sin clasificar (2,01 a 4,00) m	m3	396,8	\$ 46,22	\$ 18.340
7 Excavación a máquina suelo sin clasificar (4,01 a 6,00) m	m3	34,72	\$ 108,25	\$ 3.758
14 Mejoramiento de suelo	m3	13,64	\$ 28,66	\$ 390
39 Replantillo H.S. f'c = 180 kg/cm2	m3	3,72	\$ 91,86	\$ 341
34 Hormigón simple f'c = 240 kg/cm2	m3	12,72	\$ 130,51	\$ 1.660
28 Suministro / colocación de acero de refuerzo	kg	623,64	\$ 3,05	\$ 1.902
29 Aditivo impermeabilizante para hormigón	kg	0,26	\$ 2,48	\$(
43 Masillado de piso - alisado	m2	18,2	\$ 12,50	\$ 227
30 Encofrado - desencofrado muros	m2	42,25	\$ 30,46	\$ 1.286
32 Suministro / instalacióon junta impermeable	ml	26,4	\$ 5,21	\$ 137
35 Suministro / colocación material granular grueso para filtro	m3	3,7	\$ 29,77	\$ 110
40 Suministro / colocación material granular fino para filtro	m3	3,76	\$ 20,81	\$ 78
44 Suministro / colocación de ladrillo de arcilla	u	209	\$ 0,40	\$ 83
12. DESCARGA				\$ 1.450
1 Desbroce y limpieza	m2	5,2	\$ 1,09	\$5
25 Replanteo y nivelación de estructuras	m2	5,2	\$ 2,29	\$ 11
4 Excavación a mano suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	6,24	\$ 11,69	\$ 72
3 Excavación a mano para estructuras	m3	2,96	\$ 11,00	\$ 32
39 Replantillo H.S. fc = 180 kg/cm2	m3	0,78	\$ 91,86	\$7:
27 Hormigón simple estructura f c = 210 kg/cm2	m3	3,3	\$ 123,77	\$ 40
28 Suministro / colocación de acero de refuerzo	kg	125,65	\$ 3,05	\$ 38
29 Aditivo impermeabilizante para hormigón	kg	0,66	\$ 2,48	\$:
30 Encofrado - desencofrado muros	m2	1,2	\$ 30,46	\$ 36
32 Suministro / instalacióon junta impermeable	ml	5,7	\$ 5,21	\$ 29
37 Suministro / instalación gavion 3x1x0.5	u	5	\$ 79,28	\$ 396



13. OBRAS DE CONEXIÓN Y COMPLEMENTARIAS				\$ 43.416,68
18 Pozo de revisión h= 0,00 a 2,00 m (tapa, cerco y peldaños)	u	4	\$ 1.059,32	\$ 4.237,28
20 Pozo de revisión h= 4,01 a 6,00 m (tapa, cerco y peldaños)	u	3	\$ 2.697,78	\$ 8.093,34
21 Caja revisión Hs. 0,80x0,80 Tapa H.A. (0,00 – 1,25)	u	6	\$ 299,80	\$ 1.798,80
5 Excavación a máquina suelo sin clasificar (0,00 a 2,00) m	m3	4,8	\$ 21,52	\$ 103,30
6 Excavación a máquina suelo sin clasificar (2,01 a 4,00) m	m3	29,12	\$ 46,22	\$ 1.345,93
7 Excavación a máquina suelo sin clasificar (4,01 a 6,00) m	m3	194,02	\$ 108,25	\$ 21.002,67
8 Rasanteo de zanja a mano	m2	56,35	\$ 1,16	\$ 65,37
9 Suministro y tendido cama de arena, espesor 10 cm	m2	56,35	\$ 6,37	\$ 358,84
16 Suministro / instalación Tubo PVC Alcantarillado 200 mm INEN 2059	ml	80,5	\$ 21,35	\$ 1.718,68
11 Relleno compactado con material de excavación	m3	192,12	\$ 3,60	\$ 691,63
41 Suministro / instalación Tubo PVC 200 mm	ml	38,2	\$ 11,51	\$ 439,68
49 Suminsitro / instalación valvula de compuerta Ø 8" Liso - Liso	u	8	\$ 216,19	\$ 1.729,52
52 Suministro / instalación tubo E/C PVC Ø 200 mm	ml	80,5	\$ 21,65	\$ 1.742,83
53 Suministro / instalación tee E/C PVC Ø 200 mm	u	1	\$ 59,22	\$ 59,22
54 Suministro / instalación cruz CC E/C PVC Ø 200 mm	u	1	\$ 29,59	\$ 29,59
		TOTAL		\$ 361.156,23

3.7 Cronograma valorado de trabajo:

UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENICA DE AMBATO

FACULTAD DE INGENICA CIVIL Y MECÁNICA

PROYECTO "DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

UBICACION "SUOMAT", CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO

"UBICACION" "SUOMAT", CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO

"ORDERIDADO LA CIVIL Y MECÁNICA

"USEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"UBICACION" "SUOMAT", CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA, PROVINCIA DE NAPO

"ORDERIDADO LA CIVIL Y MECÁNICA

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"DISEÑO DEL SISTEMA DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE LA URBANIZACIÓN "SUOMAT" DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"DISEÑO DEL SISTEMA DEL SISTEMA DEL CANTÓN CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA PROVINCIA DE NAPO

"DISEÑO DEL SISTEMA DEL SISTEM

MONTO \$ 361.156,23 PLAZO 7 MESES

CODIGO	RUBRO - DESCRIPCION		COSTO				IES		MES	4 M			MES	6 N			MES
		UNIDAD	TOTAL	1 Quincena	2 Quincena	1 Quincena	2 Quince na	1 Quincena	2 Quincena	1 Quincena	2 Quince na	1 Quincena	2 Quincena	1 Quincena	2 Quincena	1 Quincena	2 Quincen
	ACTIVIDAD 1																
1	CONDUCCIÓN	Glb	\$ 274,89	50,00% \$ 137,45	50,00% 137,445												
	ACTIVIDAD 2						•										•
2	EXCAVACIONES	Glb	\$ 52.955,97		20,00% \$ 10.591,19	20,00% \$ 10 591 19	30,00% \$ 15,886.79	30,00% \$ 15,886,79									
	ACTIVIDAD 3									<u> </u>							•
3	TUBERÍA PVC ALCANTARILLADO	Glb	\$ 30.402,40			25,00%	50,00% \$ 15.201,20	25,00% \$ 7.600,60									
	ACTIVIDAD 4					\$ 7.000,00	9 13.201,201	9 7.000,00									
4	POZOS DE HORMIGON	Glb	\$ 27.950,24		25,00% \$ 6,987,56	25,00% \$ 6,987,56	25,00% \$ 6,987,56	10,00% \$ 2,795,02		5,00% 1397,512							
	ACTIVIDAD 5	Gib	3 21.930,24		3 0.987,30	\$ 0.987,30	3 0.967,30	3 2.793,02	2793,024	1397,312							1
	CONEXIONES DOMICILIARIAS	Glb	\$ 31.428,85	25,00% \$ 7.857,21				50,00% \$ 15.714,43	15,00% \$ 4.714,33	10,00% \$ 3.142,89							
	DV ANITA DE TO ATTAMITATO	Gib	3 31.420,03	\$ 7.037,21				\$ 13.714,43	3 4.714,33	3 3.142,69			1				
	PLANTA DE TRATAMIENTO																
<u></u>	ACTIVIDAD 6 OBRA PRELIMINAR								100,00%	/							
6		Glb	\$ 64.145,17		l l				\$ 64.145,17								1
	ACTIVIDAD 7 CERRAMIENTO								 	100,00%							
7		Glb	\$ 16.268,00						- 	\$ 16.268,00			ļ				
	ACTIVIDAD 8 REJILLA Y DESARENADOR								√ ∟	25,00%	50,00%	25,00%					1
8		Glb	\$ 3.791,53							947,8825	1895,765	947,8825					L
	ACTIVIDAD 9 FOSA SÉPTICO 2 UNIDADES										25,00%	50,00%	25,00%				I
9		Glb	\$ 40.477,54				ļ	-			10119,385	20238,77	10119,385				L
	ACTIVIDAD 10 FILTRO BILÓGICO						- 1			+		25,00%	50,00%	25,00%			
10		Glb	\$ 18.084,92									4521,23	9042,46	4521,23			
	ACTIVIDAD 11				ı		-/- -		1				25,00%	50,00%	25,00%		1
11	LECHO - 2 UNIDADES	Glb	\$ 30.509,34										7627,335	15254,67	7627,335		
	ACTIVIDAD 12				1				1				т			100.00%	1
12	<u>DESCARGA</u>	Glb	\$ 1.450,70													\$ 1.450,70	
	ACTIVIDAD 13								1								100.000
13	OBRAS DE CONEXIÓN Y COMPLEMENTARIAS	Glb	\$ 43.416,68														100,00% \$ 43.416,
			\$ 361.156,23														

ψ 5021250,25														
INVERSION PARCIAL	\$ 7.994,66	\$ 17.716,20	\$ 25.179,35	\$ 38.075,55	\$ 41.996,84	\$ 71.654,52	\$ 21.756,28	\$ 12.015,15	\$ 25.707,88	\$ 26.789,18	\$ 19.775,90	\$ 7.627,34	\$ 1.450,70	\$ 43.416,68
% AVANCE DE OBRA PARCIAL	2,21%	4,91%	6,97%	10,54%	11,63%	19,84%	6,02%	3,33%	7,12%	7,42%	5,48%	2,11%	0,40%	12,02%
INVERSION ACUMULADA	\$ 25.710,86		25.710,86 \$88.965,76		\$ 202.617,12		,12 \$ 236.388,55		\$ 288.885,62		\$ 316.288,85		\$ 361.1	156,23
% AVANCE DE OBRA ACUMULADO	7,00%		25,00%		56,00%		56,00% 65,00%		80,00%		88,00%		100,00%	

3.8 Especificaciones técnicas:

Las especificaciones son lineamientos generales, los cuales se definen normas procedimientos e instrucciones a ser aplicados en todos y cada uno de los trabajos a realizarse dentro del proyecto.

RUBRO 1.- DESBROCE Y LIMPIEZA.

Definición: Este trabajo consiste en efectuar operaciones que permitan cortar y retirar de los sitios de construcción, los árboles, arbustos, hierbas o cualquier tipo de vegetación comprendidas en las áreas de construcción indicados en los planos o los que ordene desbrozar el ingeniero Fiscalizador de la obra.

Especificaciones: Estas obras deben ser efectuadas únicamente a mano que ejecutará un peón con herramienta menor sin utilizar equipos mecánicos. Toda la materia vegetal que proviene del desbroce deberá colocarse fuera de las zonas destinadas a la construcción en los sitios que señale el ingeniero Fiscalizador, para este rubro se utilizará estacas de madera, clavos, pintura tipo trafico reflectiva.

Los daños y perjuicios a propiedad ajena producidos por trabajos de desbroce efectuados indebidamente dentro de las zonas de construcción, serán de la responsabilidad del constructor. Las operaciones de desbroce deberán efectuarse invariablemente en forma previa a los trabajos de construcción, con la participación necesaria para no interrumpir el desarrollo de éstas.

Medición y pago: Se medirá por metro cuadrado de superficie despejada, que corresponde a los límites exteriores de cada edificación o estructura. El pago incluye la mano de obra, equipo, herramientas, materiales y operaciones conexas necesarias.

RUBROS 2.- REPLANTEO Y NIVELACIÓN ENTRE EJES.

Definición: Este rubro consiste en replantear y nivelar los ejes del proyecto en el terreno, a base de las indicaciones de los planos respectivos y/o órdenes del ingeniero fiscalizador, como paso previo a la construcción.

Especificaciones: Todos los trabajos de replanteo deberán ser realizados con aparatos de precisión como estaciones totales, cintas métricas y por personal técnico capacitado y experimentado, cadenero y un peón.

Se deberá colocar estacas de madera perfectamente identificados con una pintura de tipo tráfico reflectiva de acuerdo necesidad de trabajo y/o órdenes del ingeniero fiscalizador.

Medición y pago: El rubro 2 Replanteo y nivelación entre ejes, la unidad definida es kilómetros, con aproximación a dos decimales. La cantidad de replanteo real ejecutada medida en el terreno y aprobada por el ingeniero fiscalizador se pagará a los precios establecidos en el contrato.

RUBROS 3, 4, 5, 6, 7, 38.- EXCAVACIONES.

Definición: En este ítem se trata sobre la ejecución de las excavaciones necesarias para las obras permanentes de este proyecto. Se entenderá por excavación a mano o mecánica los cortes de terreno para conformar plataformas, taludes, o zanjas para alojar tuberías, cimentar estructuras u otros propósitos y, la conservación de dichas excavaciones por el tiempo que se requiera construir las obras o instalar las tuberías.

Especificaciones: La excavación comprende también el control de las aguas sean éstas, servidas, potables, provenientes de lluvias o de cualquier otra fuente que no sea proveniente del subsuelo (aguas freáticas); en este sentido las obras se ejecutarán de manera que se obtenga (cuando sea factible) un drenaje natural a través de la propia excavación, ya sea dentro de las excavaciones o fuera de ellas para evacuar e impedir el ingreso de agua procedente de la escorrentía superficial, estas obras son consideradas como inherentes a la excavación y están consideradas dentro de los precios unitarios propuestos.

De preferencia se utilizará sistemas de excavación mecánicos, debiendo los sistemas elegidos originar superficies uniformes, que mantengan los contornos de excavación tan ajustados como sea posible a las líneas indicadas en los planos, reduciendo al mínimo las sobre excavaciones.

La excavación a mano se empleará básicamente con herramienta menor para obras y estructuras menores, y se ejecutará un peón, un maestro mayor. El trabajo es conformar el fondo de las excavaciones hechas a máquina, o donde la excavación mecánica no pueda ser ejecutada o pueda deteriorar las condiciones del suelo.

El fondo de la zanja será lo suficientemente ancho para permitir libremente el trabajo y para la ejecución de un buen relleno. En todos los casos el ancho del fondo de la zanja será igual al ancho de la tubería más 0,70 metros o lo que disponga el fiscalizador según las condiciones del terreno. La profundidad de la zanja será medida hacia abajo del nivel natural del terreno, hasta el fondo de la excavación.

En ningún caso se excavará con maquinaria, tan profundo que la tierra del plano de asiento del ducto sea aflojada o removida. El último material que se va a excavar será removido con pico y pala, en una profundidad de 0,15 m. y se le dará al fondo de la zanja la forma definitiva para alojar la tubería.

Tipo de excavaciones según la forma de ejecución.

- Excavación Manual: Este trabajo consiste en el conjunto de actividades necesarias para la remoción de materiales de la excavación por medios ordinarios tales como picos y palas. Se utilizará para excavar la última capa de la zanja, o en aquellos sitios en los que la utilización de equipo mecánico sea imposible.
- Excavación mecánica: En este caso se utiliza equipo caminero apropiado para la realización de las excavaciones. Este tipo de excavación se utilizará para construir las zanjas que alojarán las tuberías y la infraestructura sanitaria en general.

Excavaciones profundas:

Para el caso de las excavaciones profundas, zanjas y únicamente en terrenos clasificados como suelos sin clasificar y conglomerado, la excavación de este rubro se lo hará con una retroexcavadora con la ayuda de un peón y el personal de ejecución de maquinaria.

Estas excavaciones se clasificarán en función de la profundidad de la excavación, según la siguiente clasificación.

- Excavación de 0 a 2,00 m: Se conceptúa como la remoción y extracción de material hasta el nivel del terreno desde el nivel del terreno en condiciones originales, hasta una profundidad de h ≤ 2,00 m.
- Excavación de 2,01 a 4,00 m: Se conceptúa como la remoción y extracción de material hasta el nivel del terreno desde una profundidad de 2,01 m medidos a partir del terreno en condiciones originales, hasta una profundidad de 4,00 m. Para excavaciones con profundidad h ≤ 4,00 m, se pagará los primeros 2,00 m con el rubro "Excavación 0 2,00" y lo demás con el rubro "Excavación 2,01 4,00 m".
- Excavación de 4,01 a 6,00 m: Se conceptúa como la remoción y extracción de material hasta el nivel del terreno, desde una profundidad de 4 m medidos a partir del terreno en condiciones originales hasta una profundidad de 6 m.
- Excavación en zanjas: La excavación de zanjas para tuberías se hará de acuerdo a las dimensiones, pendientes, y alineaciones indicadas en los planos. La excavación deberá remover raíces, troncos, u otro material que pudiera dificultar la colocación de la tubería. Los materiales excavados que van a ser utilizados en el relleno se colocarán lateralmente a lo largo de un sólo lado de la zanja.

Los trabajos de excavación deben ejecutarse en condiciones que permitan tener permanentemente un drenaje natural de las aguas lluvias.

Medición y Pago: La medición de las excavaciones será establecida por los volúmenes delimitados por la línea del terreno antes de iniciar las excavaciones y por los anchos teóricos definidos en estas especificaciones. Para lo cual tenemos:

- Rubro 3 Excavación a mano para estructuras, (m3).
- Rubro 4 Excavación a mano suelo sin clasificar 0,00 m a 2,00 m, (m3).
- Rubro 5 Excavación a máquina suelo sin clasificar 0,00 m a 2,00 m, (m3).
- Rubro 6 Excavación a máquina suelo sin clasificar 2,01 m a 4,00 m, (m3).
- Rubro 7 Excavación a máquina suelo sin clasificar 4,01 m a 6,00 m, (m3).
- Rubro 38 Excavación de cimientos y plintos, (m3).

RUBRO 8.- RASANTEO DE ZANJA A MANO.

Definición: Es la acción de igualar el piso de la zanja con herramienta menor, hasta conformar la cota o rasante establecida en los diseños.

Especificaciones: El rasanteo se hará en una altura máxima de 0,20 m y solamente hasta la anchura requerida para la excavación, es decir, el diámetro del tubo o base del colector más 0,50 m. Se lo realizará con herramienta mayor y con la ejecución de un peón y verificación del maestro mayor.

En caso de presencia de entibados, las dimensiones de anchura serán de 0,60 m. Toda dimensión que exceda las antes especificadas, serán por cuenta del Constructor.

En caso de que, durante esta labor se encuentre protuberancias, bloques rocosos u otros elementos que impidan una instalación adecuada de la alcantarilla, se extraerá esos elementos y se pagará con el rubro que corresponda.

Medición y pago: La construcción de bases será medida para fines de pago en metros cuadrados con aproximación de un decimal. El pago será de acuerdo al volumen de obra realizado, y el precio unitario estipulado en el contrato.

RUBRO 9.- SUMINISTRO Y TENDIDO DE CAMA DE ARENA.

Definición: Comprende el suministro y colocación de la cama de arena previa a la instalación de tuberías.

Especificaciones: Una vez conformada la rasante del fondo de zanja, se deberá colocar una capa del espesor no menor a los 0,10m de arena o material similar con la ayuda de un peón, albañil y la verificación de un maestro mayor.

De encontrarse material inestable se procederá a cimentar en un replantillo de piedra bola (piedraplén), cuyas dimensiones oscilen entre 10cm. y 30cm., las cuales se apisonarán mecánicamente hasta conseguir que no se presenten asentamientos y el fondo de la zanja sea firme; y, finalmente, de encontrarse terreno firme capaz de soportar la carga que se colocará, se lo apisonará a fin de conseguir al menos el 90% del Proctor modificado de compactación.

En lugar de la cimentación con el replantillo, puede admitirse también el relleno con material de mejoramiento, compactado al 90% del Proctor modificado hasta completar una capa cuyo espesor promedio puede variar entre 30cm. y 50cm. Cuando se haya utilizado el replantillo para cimentar, deberá colocarse a continuación una capa del espesor de 0,15 m de material de reposición compactada al 100% del Proctor modificado, sobre la cual colocará la capa de 0,10 m de arena y se asentará finalmente la tubería.

El área de colocación de la cama de arena en la zanja corresponderá a un ancho igual al de la zanja (diámetro más 0,50 cm) multiplicado por la longitud de tubería colocada.

Medición y pago: Este rubro será pagado en metros cuadrados de tendido de arena con espesor de 10cm. Incluye todos los materiales, y equipos necesarios para su realización.

RUBRO 10.- ENTIBADO PROTECCIÓN.

Definición: Son los trabajos que tienen por objeto estabilizar y/o sostener temporalmente, evitando la socavación o derrumbamiento de las paredes. La ejecución del rubro incluye el suministro de toda la mano de obra, equipo como herramientas menor y materiales como tableros contrachapado de 12mm, pingos de eucalipto tiras de eucalipto 2,5*4*300 cm, clavos, todos estos necesarios para su ejecución, instalación, retiro y mantenimiento.

Especificaciones: Las excavaciones para tuberías y/o estructuras serán entibadas y apuntaladas de tal forma que no produzcan derrumbes, deslizamientos, de manera que el personal de trabajadores o vecinos del lugar, y todas las obras existentes pertenecientes a terceros o de cualquier clase que sean, se hallen completamente protegidos.

Todos los materiales utilizados en la construcción del entibado serán de buena calidad, estarán en buenas condiciones y libres de defectos que puedan disminuir su resistencia. No se permitirá el uso de cuñas para compensar los cortes defectuosos de la superficie de apoyo.

Los entibados pueden ser: continuos y discontinuos.

- Entibado continúo: Esta protección está formada por tablas horizontales sostenidas contra las paredes de la zanja por piezas verticales, sujetas a su vez por puntales transversales. La separación entre tablas horizontales no será mayor a 10 cm. El entibado continuo no debe usarse en zanjas donde se haya iniciado el deslizamiento, pues da una falsa sensación de seguridad.
- Entibado discontinuo: Se colocan tablones (ancho: 0,25 m y espesor >2,5 cm.) en posición vertical, contra las paredes de la excavación, los cuales serán sostenidas en esta posición mediante puntales transversales (normalmente de madera, que son ajustados en el propio lugar).

Medición y pago: El entibado continuo y discontinuo se medirá en metros cuadrados de pared efectivamente entibada, considerando como tal, el área de la pared en contacto con las tablas, tablones. Se tomarán en cuenta las superficies de las paredes de cada costado de las zanjas o taludes de excavaciones sostenidos por el entibado o por el apuntalado.

RUBRO 11.- RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL DE EXCAVACIÓN.

Definición: En esta parte se definen las actividades que se realizan para seleccionar, preparar y colocar material compactado o no, en las zanjas, desde el nivel del plano de asentamiento hasta el nivel original o el definido en los planos, y su mantenimiento hasta la terminación de las obras.

Especificaciones: Todo el material aprovechable de las excavaciones será utilizado en el relleno posterior, con la ayuda de la herramienta menor y un compactador que lo realizaran un peón con la verificación de un maestro mayor.

Cualquier material excedente o inadecuado que hubiese, será desechado y desalojado. El material utilizado para la construcción de los rellenos básicamente deberá estar libre de troncos, ramas, y en general de todo material vegetal o inapropiado. Al efecto, se aprobará previamente el material o los bancos de préstamo cuyo material vaya a ser utilizado para ese fin.

No se autorizará la colocación del material de relleno en condiciones de saturación o sobresaturación, ni permitir que el exceso de agua ceda por filtración. Los rellenos se realizarán de manera que se evite la segregación de modo que los resultados sean lo más homogéneos. Se evitará la contaminación entre diversos tipos de materiales. El material de relleno se clasifica en: relleno de zanjas para tuberías y relleno compactado a máquina.

- Rellenos de zanjas para tuberías: En las primeras capas, hasta alcanzar los 0,30 m por encima de la tubería, el relleno se realizará empleando material fino seleccionado ya sea de la propia excavación o de préstamo, exento de piedras, restos de materiales de construcción, material vegetal, o cantos rodados mayores a los 0,05 m de diámetro. El material de relleno será colocado en una capa de 0,40 m para ser compactada mediante un vibro apisonador de talón, hasta conseguir una compactación no menor al 90% del Proctor modificado. Se espera que finalmente quede una capa compactada de alrededor de 0,30m sobre la tubería, que asegure la transmisión de esfuerzos al suelo adyacente Se tendrá cuidado de no transitar, ni efectuar trabajos sobre la tubería, hasta que se haya alcanzado un mínimo de 0,30 m de relleno sobre éstas.
- Relleno compactado a máquina: Por relleno compactado se define la colocación de material clasificado en obra, en capas sensiblemente horizontales de no más de 0,20 m de espesor, debidamente compactadas, hasta las alturas definidas, con una densidad medida en sitio, igual o mayor al 95% de la densidad máxima. La

compactación se realizará preferiblemente con compactadores mecánicos, como: rodillo compactador, vibro-apisonador (compactador de talón) o rodillo pata de cabra. En zanjas no se aceptará el uso de planchas vibratorias.

El material de relleno será humedecido fuera de la zanja, antes de su colocación, para conseguir la humedad óptima. En caso contrario para eliminar el exceso de humedad, el secado del material se realizará extendiendo en capas delgadas para permitir la evaporación del exceso de agua. Se entenderá como relleno compactado concluido, al llegar a los niveles especificados, al obtenerse un grado de compactación igual o mayor al 95% del Proctor Standard.

Medición y Pago: La preparación y colocación de material (de la propia excavación) para conformar los rellenos en las condiciones indicadas en este ítem, se medirá en metros cúbicos debidamente compactados según las líneas y niveles definidos en los planos (valores teóricos)

RUBRO 12.- TRANSPORTE DE MATERIAL.

Definición: Se entenderá por desalojo de material producto de excavaciones, la operación de transportar dicho material se lo hará con una volqueta de 8 m3 con su debido personal de ejecución de maquinaria, y se lo llevará hasta los bancos de desperdicio o almacenamiento que señale el proyecto y/o el Ingeniero Fiscalizador, y que se encuentren en la zona de libre colocación.

Especificaciones: El desalojo de material producto de la excavación se deberá realizar por medio de equipo mecánico en buenas condiciones, sin ocasionar la interrupción de tráfico de vehículos, ni causar molestias a los habitantes.Por zona de libre colocación, se entenderá la zona comprendida entre el área de construcción de la obra y 1 (uno) kilómetro alrededor de la misma.

Medición y pago: Los trabajos de transporte de material producto de la excavación se medirán para fines de pago en la forma siguiente:

El Rubro 12 Transporte de material hasta 5 Km.- El desalojo del material producto de la excavación en una distancia dentro de la zona de libre colocación, se medirá para fines de pago en metros cúbicos por kilómetro (m3-km) sin decimal de aproximación.

RUBROS 13, 15.- CARGADA DE MATERIAL.

Definición: Se entenderá por cargada, al conjunto de operaciones de: traslado, carga y disposición (transitoria y/o final), del material producto de excavaciones hasta los bancos de desperdicio o almacenamiento en la(s) zona(s) de disposición, que señale el proyecto y/o el Ingeniero Fiscalizador.

Especificaciones: El rubro, comprende también el traslado del material producto de las excavaciones, de un sitio a otro, dentro del área de construcción de la obra y a una distancia no mayor de 100 m, medida desde la ubicación original del material, en el caso de que se requiera utilizar dicho material para reposición o relleno. El acarreo se podrá realizar con la ayuda de la herramienta menor y lo realizará un peón. En los casos en los que no se puede llegar hasta el sitio de construcción con materiales pétreos y otros se lo realizará con una cargadora frontal con su operador de maquinaria; sino que deben ser descargados lejos de área (hasta 10 m.), debido a que no existen vías de acceso carrozables, el acarreo de esos materiales será considerado como acarreo a mano

Medición y pago: Se procederá de la siguiente manera: El rubro13 Cargada de material a mano en una distancia de hasta 10 m. dentro de la zona de libre colocación, para fines de pago se medirá en metros cúbicos (m3) con dos decimales de aproximación. El rubro 15 Cargada de material a máquina, cuando la distancia hasta el sitio de disposición final sea mayor a 10 m y los volúmenes de desalojo sean superiores a 5 m3, se hará desalojo a máquina.

RUBRO 14.- MEJORAMIENTO DE SUELO.

Descripción. - Cuando se establezca en el proyecto, o lo determine fiscalización la capa superior hasta el nivel de la subrasante se formará con suelo seleccionado y aprobado en las medidas indicadas en los planos o en las que ordene el fiscalizador.

Especificaciones. - El suelo seleccionado es sub base clase 3 debidamente autorizada y aprobada por el fiscalizador, y este rubro se lo realizará con herramienta manual, compactador y una volqueta de 8 m3 y lo ejecutará un peón con la verificación de un maestro mayor y el personal de ejecución de maquinaria.

El contratista deberá desmenuzar, cribar, mezclar o quitar el material conforme sea necesario, para producir un suelo seleccionado que cumpla con las especificaciones correspondientes.

De no requerir ningún procesamiento para cumplir las especificaciones pertinentes, el suelo seleccionado será transportado desde el sitio de excavación e incorporado directamente a la obra.

La densidad de la capa compactada deberá ser del 95%.

En casos especiales, siempre que las características del suelo y humedad y más condiciones climáticas de la región del proyecto lo exijan, se podrá considerar otros límites en cuanto al tamaño forma de compactar y el porcentaje de compactación exigible. Sin embargo, en estos casos, la capa de 20 cm inmediatamente anterior al nivel de la subrasante, deberá necesariamente cumplir con las especificaciones antes indicadas.

Medición y forma de pago. -La cantidad a pagarse por la construcción de mejoramiento de subrasante con suelo seleccionado, será el número de metros cúbicos efectivamente ejecutados y aceptados, medidos en su lugar, después de la compactación.

La cantidad determinada se pagará al precio contractual para el rubro designado y que consta en el contrato.

RUBRO 16, 17, 41.- SUMINISTRO E INSTALACIÓN DE TUBERÍA PVC ALCANTARILLADO.

Definición: Comprende el suministro, instalación de la tubería plástica PVC para alcantarillado, para este rubro se utilizará de un diámetro de 200 mm para completar su ejecución kalipega y lubricante vegetal la cual se utilizará en conductos circulares provistos de un empalme adecuado, que garantice la hermeticidad de la unión, para formar en condiciones satisfactorias una tubería continua. Este rubro será ejecutado por un plomero, un peón y con la supervisión de un maestro mayor.

Especificaciones: La tubería plástica a suministrar deberá cumplir con la siguiente norma: "INEN 2059 cuarta revisión, tubos perfilados de PVC rígido de pared estructurada e interior lisa y accesorios para alcantarillado."

REQUISITOS	NORMA ENSAYO
Tubería plástica. Determinación de las dimensiones	INEN 499

La superficie interior de la tubería deberá ser lisa. En el precio de la tubería a ofertar, se deberá incluir el precio de las uniones correspondientes.

Procedimiento de instalación:

Las tuberías serán instaladas de acuerdo a las alineaciones y pendientes indicadas en los planos. La pendiente se dejará marcada en estacas laterales, 1,00 m fuera de la zanja, o con el sistema de dos estacas, una a cada lado de la zanja, unidas por una pieza de madera rígida y clavada horizontalmente de estaca a estaca y perpendicular al eje de la zanja.

La instalación de la tubería se hará de tal manera que en ningún caso se tenga una desviación mayor a 5,00 (cinco) milímetros, de la alineación o nivel del proyecto, cada

pieza deberá tener un apoyo seguro y firme en toda su longitud, de modo que se colocará de tal forma que descanse en toda su superficie el fondo de la zanja, que se lo prepara previamente utilizando una cama de material granular fino, preferentemente arena, de espesor igual a 10 cm. No se permitirá colocar los tubos sobre piedras, calzas de madero y/o soportes de cualquier otra índole.

La instalación de la tubería se comenzará por la parte inferior de los tramos y se trabajará hacia arriba, de tal manera que la campana quede situada hacia la parte más alta del tubo.

Los tubos serán cuidadosamente revisados antes de colocarlos en la zanja, rechazándose los deteriorados por cualquier causa. El interior de la tubería deberá quedar completamente liso y libre de suciedad y materias extrañas. Las superficies de los tubos en contacto deberán quedar rasantes en sus uniones. Cuando por cualquier motivo sea necesaria una suspensión de trabajos, deberá corcharse la tubería con tapones adecuados. Una vez terminadas las juntas con pegamento, éstas deberán mantenerse libres de la acción perjudicial del agua de la zanja hasta que haya secado el material pegante; así mismo se las protegerá del sol. A medida que los tubos plásticos sean colocados, será puesto a mano suficiente relleno de material fino compactado a cada lado de los tubos para mantenerlos en el sitio y luego se realizará el relleno total de las zanjas según las especificaciones respectivas. Cuando por circunstancias especiales, el lugar donde se construya un tramo de alcantarillado, esté la tubería a un nivel inferior del nivel freático, se tomarán cuidados especiales en la impermeabilidad de las juntas, para evitar la infiltración y la ex filtración.

Las juntas en general, cualquiera que sea la forma de empate deberán llenar los siguientes requisitos:

- Impermeabilidad o alta resistencia a la filtración para lo cual se harán pruebas cada tramo de tubería entre pozo y pozo de visita, cuando más.
- Resistencia a la penetración, especialmente de las raíces.
- Resistencia a roturas.
- Posibilidad de poner en uso los tubos, una vez terminada la junta.

- Resistencia a la corrosión especialmente por el sulfuro de hidrógeno y por los ácidos.
- No deben ser absorbentes.

Medición y pago: La medición se hará en metros lineales, con aproximación de un decimal y su pago incluirá el suministro, instalación de las tuberías según su tipo, clase y diámetro. Una vez que estas hayan sido instaladas y probadas (prueba hidrostática) en obra a entera satisfacción de la fiscalización.

- El rubro 16 Suministro / instalación Tubo PVC Alcantarillado 200 mm INEN 2059, (ml).
- El rubro 17 Suministro / instalación Tubo PVC Alcantarillado 160 mm INEN 2059, (ml).
- El rubro 41 Suministro / instalación Tubo PVC 200 mm INEN 2059, (ml).

RUBRO 18, 19, 20.- POZOS DE REVISIÓN DE HORMIGÓN (INCLUYE TAPA, CERCO Y PELDAÑOS).

Definición: Se entenderán por pozos de revisión, las estructuras diseñadas y destinadas para permitir el acceso al interior de las tuberías o colectores de alcantarillado, especialmente para limpieza.

Especificaciones: Los pozos de revisión serán construidos en donde señalen los planos y/o el Ingeniero Fiscalizador durante el transcurso de la instalación de tuberías o construcción de colectores. No se permitirá que existan más de 100 metros de tubería o colectores instalados, sin que oportunamente se construyan los respectivos pozos. Los materiales para la construcción de los pozos de revisión será el agua, arena, ripio, cemento, acero, el encofrado, escalones diámetro 16 mm esto lo ejecutará un peón un albañil y un maestro mayor con la herramienta necesaria como la herramienta menor, vibrador y una concretera se construirán de acuerdo a los planos del proyecto, tanto los de diseño común como los de diseño especial. La construcción de la cimentación de los pozos de revisión, deberá hacerse previamente a la colocación de la tubería o colector, para evitar que se tenga que excavar bajo los extremos.

Todos los pozos de revisión deberán ser construidos en una fundación adecuada, de acuerdo a la carga que estos producen y de acuerdo a la calidad del terreno soportante. Se usarán para la construcción los planos de detalle existentes. Cuando la sub rasante está formada por material poco resistente, será necesario renovarla y reemplazarla por material granular, o con hormigón de espesor suficiente para construir una fundación adecuada en cada pozo.

La planta y zócalo de los pozos de revisión serán construidos preferentemente de mampostería de piedra, pero puede utilizarse hormigón ciclópeo simple o armado, de conformidad a los materiales de la localidad y a diseños especiales. En la planta o base de los pozos se realizarán los canales de "media caña" correspondientes, debiendo pulirse y acabarse perfectamente y de conformidad con los planos. Los canales se realizan por alguno de los procedimientos siguientes:

- Al hacerse el fundido de hormigón de la base se formarán directamente las "medias cañas", mediante el empleo de cerchas.
- Se colocarán tuberías cortadas a "media caña" al fundir el hormigón, para lo cual se continuarán dentro del pozo los conductos de alcantarillado, colocando después del hormigón de la base, hasta la mitad de los conductos del alcantarillado, cortándose a cincel la mitad superior de los tubos después de que se endurezca suficientemente el hormigón o la mampostería de piedra de la base, a juicio del Ingeniero Fiscalizador.

Medición y pago: La construcción de pozos de revisión será medida por metros lineales determinándose en obra el número construido de acuerdo al proyecto y órdenes del Ingeniero Fiscalizador, en función de altura según la siguiente descripción:

- Rubro 18 Pozo de revisión h= 0,00 a 2,00 m (tapa, cerco y peldaños), (Unidades)
- Rubro 19 Pozo de revisión h= 2,01 a 4,00 m (tapa, cerco y peldaños), (Unidades)
- Rubro 20 Pozo de revisión h= 4,01 a 6,00 m (tapa, cerco y peldaños), (Unidades)

RUBRO 21, 22) CAJA DE REVISIÓN CON TAPA H.A.

Definición: Se entiende por construcción de cajas domiciliarias de hormigón a las acciones que debe realizar el constructor para poner en obra la caja de revisión con una tubería de alcantarillado.

Especificaciones: Las cajas domiciliarias serán de hormigón simple clase C (180 kg/cm²), los materiales para la construcción de los pozos de revisión será el agua, arena, ripio, cemento, acero, el encofrado, esto lo ejecutará un peón un albañil y un maestro mayor con la herramienta necesaria como la herramienta menor, vibrador y una concretera, la profundidad de la caja varia de 0, 00 m a 1,25 m, se colocarán frente a toda casa o lote donde pueda haber una construcción futura y/o donde indique el ingeniero fiscalizador. Las cajas domiciliarias de hormigón simple frente a los predios sin identificar se los dejarán igualmente a la profundidad adecuada. Cada propiedad deberá tener una acometida propia al alcantarillado, con caja de revisión y tubería con un diámetro mínimo de ramal de 160mm.

Medición y pago: Las cantidades a ser pagadas por las cajas de hormigón simple de las conexiones domiciliarias serán unidades efectivamente realizadas.

- Rubro 21 Caja revisión Hs. (0,80x0,80) m, Tapa H.A. 0,00 m 1,25 m, (Unidades)
- Rubro 22 Caja revisión Hs. (0,60x0,60 x 0.60) m, Tapa H.A,(Unidades)

RUBRO 23, 24.- SUMINISTRO E INSTALACIÓN DE ACCESORIOS DE PVC PARA TUBERÍA DE ALCANTARILLADO.

Definición: Se refiere a la instalación de los accesorios de PVC para tuberías de alcantarillado, los mismos que se denominan silletas, monturas o galápagos.

Las silletas y codos son aquellos accesorios que sirven para realizar la conexión de la tubería domiciliaria con la tubería matriz lo cual se lo realizará con la ayuda de un albañil y maestro mayor utilizando herramienta menor.

Especificaciones: Las sillas y codos suministradas deberán cumplir con las siguientes normas: "INEN 2059 CUARTA REVISIÓN, TUBOS PERFILADOS DE PVC RÍGIDO

DE PARED ESTRUCTURADA E INTERIOR LISA Y ACCESORIOS PARA ALCANTARILLADO".

La curvatura de la silleta dependerá del diámetro y posición de la tubería domiciliaria y de la matriz colectora de recepción. El pegado entre las dos superficies se lo efectuará con silicona, y, alambre de amarre galvanizado. La conexión entre la tubería principal de la calle y el ramal domiciliar se ejecutará por medio de los acoples, de acuerdo con las recomendaciones constructivas que consten en el plano de detalles. La inclinación de los accesorios entre 45 y 90º dependerá de la profundidad a la que esté instalada la tubería.

Medición y pago: Se medirá y pagará por unidades instaladas y comprobadas en obra.

- Rubro 23 Suministro e instalación sillas Yee 200 mm x 160 mm, (Unidades)
- Rubro 24 Suministro e instalación Codo 45° 160 mm, (Unidades)

RUBROS 25.- REPLANTEO Y NIVELACIÓN DE ESTRUCTURAS.

Definición:Es la ubicación de las estructuras del proyecto en el terreno, a base de las indicaciones de los planos respectivos y/o órdenes del ingeniero fiscalizador, como paso previo a la construcción.

Especificaciones: Todos los trabajos de replanteo deberán se realizarán con una estación total que incluye prisma y cinta, nivel topográfico y la herramienta menor, la mano de obra que lo ejecutará es un personal técnico como topógrafo con la ayuda de un cadenero y un peón.

Para ejecutar este rubro se deberá colocar estacas de madera perfectamente identificados con una pintura de tipo tráfico reflectiva de acuerdo necesidad de trabajo y/o órdenes del ingeniero fiscalizador.

La Fiscalización dará al contratista como datos de campo, el BM con cota y punto referenciado, desde el cual el contratista, procederá a replantear la obra a ejecutarse.

Medición y pago: El rubro 25 Replanteo y nivelación en estructuras, la unidad definida es metro cuadrado, con aproximación a dos decimales. La cantidad de replanteo real ejecutada medida en el terreno y aprobada por el ingeniero fiscalizador se pagará a los precios establecidos en el contrato.

RUBRO 26.- SUMINISTRO / COLOCACIÓN DE TAPA DE HIERRO FUNDIDO.

Definición: Se entiende por colocación de tapas, al conjunto de operaciones necesarias para poner en obra, las piezas especiales que se colocan como remate de los pozos e infraestructura de revisión, a nivel indicado.

Especificaciones: Las tapas deben ser de hierro fundido; su localización se indica en los planos respectivos. Las tapas de HF deberán cumplir con la Norma ASTM-A48, la fundición de hierro gris será de buena calidad, de grano uniforme, sin protuberancias, cavidades, ni otros defectos que interfieran con su uso normal. Esto lo podrá realizar un maestro y un peón con la ayuda de herramienta menor. Las tapas estarán marcadas de manera visible con la inscripción: "Leyenda de acuerdo a Fiscalización" más el año de fabricación. Las tapas deben colocarse perfectamente nivelados con respecto de la estructura; serán asentados con mortero de cemento.

Medición y pago: Las tapas de HF serán medidos y pagados por unidades, determinándose su número en obra, luego de que se han instalado de acuerdo con el proyecto y/o las órdenes del Ingeniero Fiscalizador.

- Rubro 26 Suministro / colocación de tapa HF 1,00 x 1,00 m INEN 2496, (Unidades)

RUBROS 27, 34.- HORMIGONES.

Definición: Se entiende por hormigón al producto endurecido resultante, de la mezcla de cemento Portland, agua, ripio y arena en proporciones adecuadas; puede tener aditivos con el fin de obtener cualidades especiales.

Especificaciones generalidades: Estas especificaciones técnicas, incluyen los materiales, herramienta menor, vibrador, concretera con parihuelas, y lo podrá realizar un peón, albañil y con la supervisión de un maestro mayor.

Clases de hormigón:

Las clases de hormigón a utilizarse en la obra serán aquellas señaladas en los planos y está relacionada con la resistencia requerida, el contenido de cemento, el tamaño máximo de agregados gruesos, contenido de aire y las exigencias de la obra para el uso del hormigón.

Se presentan 6 clases de hormigón, conforme se indica a continuación:

Tipo de Hormigón	f'c (kg/cm2)
H.S	140
H.S	180
H.S	210
H.S	240
H.S	300
H. Ciclópeo	60% HS + 40%
	PIEDRA

Todos los hormigones a ser utilizados en la obra deberán ser diseñados en un laboratorio calificado.

Normas:

Forman parte de estas especificaciones todas las regulaciones establecidas en el Código Ecuatoriano de la Construcción.

Materiales:

Cemento: Todo el cemento será de una calidad tal que cumpla con la norma INEN 0152: Requisitos, no deberán utilizarse cementos de diferentes marcas en una misma fundición.

A criterio del fabricante, pueden utilizarse aditivos durante el proceso de fabricación del cemento, siempre que tales materiales, en las cantidades utilizadas, hayan demostrado que cumplen con los requisitos especificados en la norma INEN 1504.El cemento será almacenado en un lugar perfectamente seco y ventilado, bajo cubierta y sobre tarimas de madera. No es recomendable colocar más de 14 sacos uno sobre otro y tampoco deberán permanecer embodegados por largo tiempo.

Agregado fino: Los agregados finos para hormigón de cemento Portland estarán formados por arena natural, arena de trituración (polvo de piedra) o una mezcla de ambas. La arena deberá ser limpia, silícica (cuarzosa o granítica), de mina o de otro material inerte con características similares. Deberá estar constituida por granos duros, angulosos, ásperos al tacto, fuertes y libres de partículas blandas, materias orgánicas, esquistos o pizarras. Se prohíbe el empleo de arenas arcillosas, suaves o disgregables, igualmente no se permitirá el uso del agregado fino con contenido de humedad superior al 8 %.

Los requerimientos de granulometría deberán cumplir con la norma INEN 872: Áridos para hormigón.

Requisitos: El módulo de finura no será menor que 2,4 ni mayor que 3,1; una vez que se haya establecido una granulometría, el módulo de finura de la arena deberá mantenerse estable, con variaciones máximas de \pm 0,2.

Agregado grueso: Los agregados gruesos para el hormigón de cemento Portland estarán formados por grava, roca triturada o una mezcla de estas que cumplan con los requisitos de la norma INEN 872.

Para los trabajos de hormigón, consistirá en roca triturada mecánicamente, será de origen andesítico, preferentemente de piedra azul. Se empleará ripio limpio de impurezas, materias orgánicas, y otras substancias perjudiciales, para este efecto se lavará perfectamente. Se recomienda no usar el ripio que tenga formas alargadas o de plaquetas. También podrá usarse canto rodado triturado a mano o ripio proveniente de cantera natural siempre que tenga forma cúbica o piramidal, debiendo ser rechazado el ripio que contenga más del 15 % de formas planas o alargadas.

Piedra: La piedra para hormigón ciclópeo deberá provenir de depósitos naturales o de canteras; será de calidad aprobada, sólida resistente y durable, exenta de defectos que afecten a su resistencia y estará libre de material vegetal tierra u otro material objetable. Toda la piedra alterada por la acción de la intemperie o que se encuentre meteorizada, será rechazada. Las piedras a emplearse para cimientos o cualquier obra de albañilería serán limpias, graníticas, andesíticas o similares, de resistencia y tamaño adecuado para el uso que se les va a dar, inalterables bajo la acción de los agentes atmosféricos.

Ensayos y tolerancias: La piedra para hormigón ciclópeo tendrá una densidad mínima de 2,3 gr/cm3, y no presentará un porcentaje de desgaste mayor a 40 en el ensayo de abrasión norma INEN 861 luego de 500 vueltas de la máquina de los Ángeles.

La piedra para hormigón ciclópeo no arrojará una pérdida de peso mayor al 12 %, determinada en el ensayo de durabilidad, norma INEN 863, luego de 5 ciclos de inmersión y lavado con sulfato de sodio. El tamaño de las piedras deberá ser tal que en ningún caso supere el 25 % de la menor dimensión de la estructura a construirse. El volumen de piedras incorporadas no excederá del 50 % del volumen de la obra o elemento que se está construyendo con ese material.

Agua: El agua para la fabricación del hormigón será potable, libre de materias orgánicas, deletéreos y aceites, tampoco deberá contener substancias dañinas como ácidos y sales, deberá cumplir con la norma INEN 1108 Agua Potable: Requisitos.

Aditivos: Esta especificación tiene por objeto establecer los requisitos que deben de cumplir los aditivos químicos que pueden agregarse al hormigón para que éste desarrolle ciertas características especiales requeridas en obra.

En caso de usar aditivos, estos estarán sujetos a aprobación previa de fiscalización. Se demostrará que el aditivo es capaz de mantener esencialmente la misma composición y rendimiento del hormigón en todos los elementos donde se emplee aditivos. Se respetarán las proporciones y dosificaciones establecidas por el productor.

Pruebas de consistencias y resistencia.

Se controlará periódicamente la resistencia requerida del hormigón, se ensayarán en muestras cilíndricas de 15,3cm (6 ") de diámetro por 30,5cm (12 ") de altura, de acuerdo con las recomendaciones y requisitos de las especificaciones ASTM, CI72, CI92, C31 y C39. Todos los resultados de los ensayos de compresión, a los 28 días, deberán cumplir con la resistencia requerida, como se especifique en planos. No más del 10 % de los resultados de por lo menos 20 ensayos (de 4 cilindros de cada ensayo; uno ensayado a los 7 días, y los 3 restantes a los 28 días) deberán tener valores inferiores. La cantidad de ensayos a realizarse, será de por lo menos uno (4 cilindros por ensayo, 1 roto a los 7 días y los 3 a los 28 días), para cada estructura individual.

Los ensayos que permitan ejercer el control de calidad de las mezclas de concreto, deberán ser efectuados por el fiscalizador, inmediatamente después de la descarga de las mezcladoras. El envío de los 4 cilindros para cada ensayo se lo hará en caja de madera. Si el transporte del hormigón desde las hormigoneras hasta el sitio de vaciado, fuera demasiado largo y sujeto a evaporación apreciable, se tomará las muestras para las pruebas de consistencia y resistencia junto al sitio de la fundición. De utilizarse hormigón premezclado, se tomarán muestras por cada camión que llegue a la obra.

JUNTAS DE CONSTRUCCIÓN.

Las juntas de construcción deberán ser colocadas de acuerdo a los planos. Donde se vaya a realizar una junta, la superficie de hormigón fundido debe dejarse dentada o áspera y

será limpiada completamente mediante soplete de arena mojada, chorros de aire y agua a

presión u otro método aprobado.

Las superficies de juntas encofradas serán cubiertas por una capa de 1 cm de pasta de

cemento puro, inmediatamente antes de colocar el hormigón nuevo. Dicha parte será

bien pulida con escobas en toda la superficie de la junta, en los rincones y huecos y entre

las varillas de refuerzo saliente.

Tolerancias:

El constructor deberá tener mucho cuidado en la correcta realización de las estructuras

de hormigón, de acuerdo a las especificaciones técnicas de construcción y de acuerdo a

los requerimientos de planos estructurales, deberá garantizar su estabilidad y

comportamiento.

Tolerancia para estructuras de hormigón armado:

Desviación de la vertical (plomada):

En las líneas y superficies de paredes y en aristas: En 3 m, 6,0mm

En un entrepiso: Máximo en 6 m, 10,0mm

En 12 m o más, 19,0mm

Variaciones en las dimensiones de las secciones transversales en los espesores de

losas y paredes:

En menos 6mm

En más 12,0mm

Zapatas o cimentaciones

Variación de dimensiones en planta:

En menos 12,0mm

En más 50.0mm

Desplazamientos por localización o excentricidad: 2% del ancho de zapata en la

dirección del desplazamiento, pero no más de 50,0 mm. Reducción en espesores: Menos

del 5% de los espesores especificados.

190

Dosificación.

Los hormigones deberán ser diseñados de acuerdo a las características de los agregados

C = Cemento

A = Arena

R = Ripio o grava

Ag. = Agua

Los agregados deben ser de buena calidad, libre de impurezas, materia orgánica, y tener adecuada granulometría. El agua será libre de aceites, sales, ácidos y otras impurezas.

Medición y pago: Los volúmenes de hormigón a pagarse serán medidos en metros cúbicos (m3) en base a las dimensiones indicadas en los planos y de conformidad con estas especificaciones y pagados a los respectivos precios contractuales, según su tipo y resistencia. No debe incluirse ningún volumen desperdiciado o usado por conveniencias de construcción tales como: rellenos de sobre excavaciones, u otros utilizados para facilitar el desarrollo de un sistema constructivo (cunetas de drenaje provisionales, etc.). No se harán reducciones de volumen por el espacio utilizado por acero de refuerzo, huecos de drenaje, tuberías, orificios u otros elementos de diámetro inferior a 30 cm.

- Rubro 27 Hormigón simple estructura f'c = 210 kg/cm2, (M3)
- Rubro 34 Hormigón simple f'c = 240 kg/cm2, (M3)

RUBRO 28.- SUMINISTRO / COLOCACIÓN DE ACERO DE REFUERZO

Definición: El trabajo consiste en el suministro, transporte, corte, figurado y colocación de barras de acero, para el refuerzo de estructuras, muros, canales, pozos especiales, disipadores de energía, alcantarillas, descargas, etc.; de conformidad con los diseños y detalles mostrados en los planos en cada caso y/o las órdenes del ingeniero fiscalizador.

Especificaciones: El Constructor suministrará dentro de los precios unitarios consignados en su propuesta, todo el acero en varillas necesario y alambre galvanizado, estos materiales deberán ser nuevos y aprobados por el Ingeniero Fiscalizador de la obra.

Se usarán barras redondas corrugadas con esfuerzo de fluencia de 4200kg/cm², grado 60, de acuerdo con los planos y cumplirán las normas ASTM-A 615 o ASTM-A 617.

Este rubro lo ejecutara un peón y un Ferrero con la ayuda dela herramienta manual y cizalla. Las distancias a que deben colocarse las varillas de acero que se indique en los planos, serán consideradas de centro a centro, salvo que específicamente se indique otra cosa; la posición exacta, el traslape, el tamaño y la forma de las varillas deberán ser las que se consignan en los planos. Antes de precederse a su colocación, las varillas de hierro deberán limpiarse del óxido, polvo, grasa u otras substancias y deberán mantenerse en estas condiciones hasta que queden sumergidas en el hormigón.

Las varillas deberán ser colocadas y mantenidas exactamente en su lugar, por medio de soportes, separadores, etc., preferiblemente metálicos, o moldes de HS, que no sufran movimientos durante el vaciado del hormigón hasta el vaciado inicial de este. Se deberá tener el cuidado necesario para utilizar de la mejor forma la longitud total de la varilla de acero de refuerzo. A pedido del ingeniero fiscalizador, el constructor está en la obligación de suministrar los certificados de calidad del acero de refuerzo que utilizará en el proyecto; o realizará ensayos mecánicos que garanticen su calidad.

Medición y pago: El acero de refuerzo se medirá en kilogramos y se pagará de acuerdo a la cantidad instalada en obra.

RUBRO 29.- ADITIVO IMPERMEABILIZANTE PARA HORMIGÓN

Definición: Los aditivos son productos que se adicionan en pequeña proporción al concreto durante el mezclado en porcentajes entre 0,1% y 5% (según el producto o el efecto deseado) de la masa o peso del cemento, con el propósito de producir una modificación en algunas de sus propiedades originales o en el comportamiento del concreto en su estado fresco y/o en condiciones de trabajo en una forma susceptible de ser prevista y controlada.

Especificaciones: Esta especificación tiene por objeto establecer los requisitos que deben de cumplir los aditivos son impermeabilizante morteros sika 1 y lo realizará un peón con la ayuda de herramienta manual. En caso de usar aditivos, estos estarán sujetos a aprobación previa de fiscalización. Se demostrará que el aditivo es capaz de mantener esencialmente la misma composición y rendimiento del hormigón en todos los elementos donde se emplee aditivos.

Se respetarán las proporciones y dosificaciones establecidas por el productor. Los aditivos que se empleen en hormigones cumplirán las siguientes normas:

- Aditivos para hormigones. Aditivos químicos. Requisitos. Norma INEN PRO 1969.
- Aditivos para hormigones. Definiciones. Norma INEN PRO 1844
- Aditivos reductores de aire. Norma INEN 191, 152

Los aditivos reductores de agua, retardadores y acelerantes deberán cumplir la "Especificación para aditivos químicos para concreto" (ASTM - C - 490) y todos los demás requisitos que esta exige exceptuando el análisis infrarrojo.

Medición y pago: La medición se la hará en unidad de masa y su pago será por kilogramo (kg). Se considerará de acuerdo a la estructura a edificar de acuerdo a las dosificaciones del productor de aditivo a emplear es decir la cantidad real del rubro ejecutado.

RUBRO 30, 42.- ENCOFRADO.

Definición: Se entenderá por encofrados las formas volumétricas que se confeccionan con piezas de madera como tabla dura de encofrado, cuartones de madera, pingos de eucalipto y por último los clavos.

Especificaciones: Los encofrados para las paredes de los pozos de revisión lo realizara un peón, albañil y con la supervisión del maestro mayor utilizaran la herramienta menor para realizarlo.

La autorización previa del Fiscalizador para el procedimiento del colado, del hormigón, no relevará al Constructor de sus responsabilidades en cuanto al acabado final del hormigón dentro de las líneas y niveles ordenado.

Los encofrados deberán estar lo suficientemente impermeables para evitar la pérdida de la lechada de cemento; deberán estar libres de incrustaciones de mortero, lechada u otros materiales extraños que pudieran contaminar el hormigón y no se retirarán hasta que el ingeniero Fiscalizador autorice su remoción.

Medición y Pago: Los encofrados se medirán en m2, con aproximación de 2 decimales para lo que se medirán directamente en su estructura; el rubro implica también las acciones de desencofrado y se pagará de acuerdo a los costos unitarios del contrato.

Los trabajos de encofrado se pagarán de acuerdo a los siguientes conceptos:

- Rubro 30 Encofrado desencofrado de losa, (m2)
- Rubro 42 Encofrado desencofrado de muros (m2)

RUBRO 31.- SUMINISTRO / COLOCACIÓN DE ESTRIBO DE POZO 16MM.

Definición: Se entenderá por estribo o peldaño para pozos, el conjunto de operaciones necesarias para cortar, doblar, formar ganchos a las varillas de acero y luego colocarlas en las paredes de los pozos de revisión del alcantarillado o estructuras con la finalidad de tener acceso a los mismos.

Especificaciones: Se fabricarán con varillas de acero estructural de 16 mm acero en varillas necesario y de la resistencia estipulada en los planos y lo realizará un albañil; estos materiales deberán ser nuevos, doblado en forma adecuada y en las dimensiones que indiquen los planos y aprobados por el Ingeniero Fiscalizador de la obra. Antes de preceder a su colocación, los estribos de hierro deberán limpiarse del óxido, polvo, grasa

u otras substancias y deberán mantenerse en estas condiciones hasta que queden empotrados en la pared de hormigón del pozo. El empotramiento de los estribos deberá ser simultáneo con la fundición de las paredes de manera que quede como una unión monolítica, luego del cual serán protegidos de la corrosión con pintura anticorrosiva

Medición y pago: La medición de la colocación de estribos de acero, se medirá en unidades, el pago se hará de acuerdo con los precios unitarios estipulados en el Contrato.

RUBRO 32.- SUMINISTRO / INSTALACIÓN JUNTA IMPERMEABLE

Definición: Cinta PVC son especialmente formuladas y fabricadas a partir de PVC flexible (cloruro de polivinilo). Cinta PVC deben ser embebidas en y a lo largo de la junta, para formar un diafragma hermético que previene el paso del líquido a través de la junta. Se ofrece una variedad de tamaños y perfiles para cumplir con diferentes aplicaciones tanto para juntas con movimientos como para juntas de construcción.

Especificaciones: El PVC es material más versátil para la elaboración de juntas flexibles. Sika ofrece una vasta línea de cintas y son aceptadas bajo el código ACI 350 "Code Requirements for Environmental Engineering Concrete Strucutures".

Estos perfiles tienen gran elasticidad y son resistentes a diferentes productos químicos. NO producen decoloración con el concreto o acción electrolítica. Las cintas se pueden ser soldados para crear un sello continuo en las juntas de estructuras de concreto. Normas / Estandares Cinta Sika PVC cumplen con el siguiente grupo de normas: ASTM D 2240 DIN 53 504/505 DIN 16938

La Cinta PVC no puede ser traslapada ni perforada. Para realizar la soldadura, caliente los extremos con una herramienta metálica (espátula, llana) hasta que el PVC se funda. Inmediatamente presione los dos extremos que se van a unir, quedando realizada la soldadura.

Medición y pago: La junta impermeable instalada se medirá en metros lineales, con dos decimales de aproximación. Para el efecto se determinará directamente en la obra la

longitud de la junta instalada según el proyecto y/o las órdenes del Ingeniero Fiscalizador.

RUBRO 33, 51.- SUMINISTRO / INSTALACIÓN COMPUERTA METÁLICA Y REJA.

Definición: Es la estructura construida con elementos de ángulos, de acuerdo al diseño y función en las construcciones. Comprenderá elementos constructivos, tales como compuertas y rejas.

Especificaciones: Todos los elementos construidos con los materiales de hierro indicados se ceñirán a las siguientes especificaciones generales: Tendrán las dimensiones que se señalen en los planos. La forma, materiales y dimensiones de todos sus elementos, así como los mecanismos de elevación, perfiles, láminas, etc. se sujetarán a lo que se indique en los planos y/o lo indicado por el Ingeniero Fiscalizador. El Contratista podrá poner en consideración del Ingeniero Fiscalizador los cambios que creyere convenientes en los diseños de las compuertas, rejillas y otras obras, debiendo éste aprobar o rechazar dichos cambios. Los elementos de hierro no galvanizado se pintarán con pintura anticorrosiva de aluminio dos manos.

Medición y pago: Las estructuras de compuertas y rejas metálicas, se pagarán por unidad y se establecerán precios unitarios de acuerdo al valor de los componentes.

- Rubro 33 Suministro / instalación compuerta metálica para canal según diseño,
 (Unidades)
- Rubro 51 Suministro / instalación rejas Ø 3/8" Según diseño., (Unidades).

RUBRO 35, 40.- SUMINISTRO / COLOCACIÓN MATERIAL GRANULAR GRUESO PARA FILTRO

Definición: Se entenderá por suministro e instalación de materiales para filtros el conjunto de operaciones que deberá ejecutar el Constructor para colocar en los lugares que señale el proyecto y/o las órdenes del Ingeniero Fiscalizador de la Obra, los

materiales que se utilizan como medio filtrante. Los materiales para filtros son los que se usan para formar los mantos de filtración en los tanques en donde tienen lugar dicho proceso; de acuerdo con los planos respectivos.

Especificaciones: El suministro e instalación de materiales para filtros comprende las siguientes actividades: materiales para el rubro 35 se utilizará material triturado y para el rubro 40 arena 3/8, el equipo será herramienta meno y las personas que lo ejecutaran será un peón, albañil y bajo la supervisión de un maestro mayor, el transporte de los materiales para filtros hasta el lugar de su colocación o almacenamiento provisional; las maniobras y acarreo locales que deba hacer el Constructor para instalarlos en los sitios destinados para ello y la prueba para su aceptación por parte de la Fiscalización.

Grava: La grava de sustentación de materiales filtrantes que suministre el Constructor para ser empleada en lechos de filtros, de acuerdo con las órdenes del proyecto y/o del Ingeniero Fiscalizador, deberán cumplir con los requisitos siguientes:

Características físicas generales:

La grava deberá ser obtenida de fuentes aprobadas por el Ingeniero Fiscalizador y ha de consistir en piedras duras y redondeadas, con un peso específico no menor de 2,5; no más de 1% (uno por ciento) en peso del material deberá tener un peso específico igual o menor que 2,25. La grava no deberá contener más que 2% (dos por ciento) en peso, de piezas delgadas, plantas o alargadas (piezas en las que la mayor dimensión exceda en tres veces a la menor dimensión), según se determine por selección manual y se deberá encontrar libre de pizarra, arcilla, arena, basura o impurezas orgánicas de cualquier clase, y tampoco deberá contener hierro o manganeso en forma o cantidad tales que puedan afectar la calidad de las aguas que se sometan a filtración en la misma.

Antes del embarque de cualquier suministro de grava, el Constructor deberá entregar a la Contratante una muestra representativa de la misma, garantizando que el producto a entregar será igual al entregado en las muestras, y que cualquier material de inferior calidad será desechado por cuenta y cargo del propio Constructor. La grava que

suministre el Constructor deberá ser justamente de la granulometría que señale en cada caso particular el proyecto y/o el Ingeniero Fiscalizador. La grava suministrada deberá ser cribada a los tamaños adecuados, para ser recolectada en capas en los lechos de filtros.

El material que se coloque en cada capa deberá ser de graduación uniforme, y si el proyecto y/o el ingeniero Fiscalizador así lo consideran necesario, estipularán el tamaño efectivo de grano y el coeficiente de uniformidad del material correspondiente a cada una de las capas.

La grava de más de 6 mm. (1/4") deberá ser tamizada a través de telas de alambre con aberturas cuadradas, o de placas con aberturas redondas; para tamaños inferiores de 6 mm. (1/4") se deberán usar mallas de alambre. No más del 5% (cinco por ciento) en peso, en cada capa, deberá ser más fino o más tosco o más grueso que los límites estipulados para la misma. Siempre que sea disponible, se dará prioridad a la grava con peso específico de 2,6 en vez de 2,5 consignado en estas especificaciones.

Medición y pago: El suministro de grava para filtración será medido para fines de pago en metros cúbicos con aproximación de un décimo, midiéndose el volumen efectivamente suministrado por el Constructor de acuerdo con lo indicado en el proyecto y/o por el Ingeniero Fiscalizador. Salvo que el Contrato estipule otra cosa, el material se medirá colocado en el lecho filtrante.

No se medirá para fines de pago los materiales que hayan sido colocadas fuera de los sitios indicados y señalados por el proyecto y/o las señaladas por el ingeniero Fiscalizador de la obra, ni la reposición, colocación e instalación de materiales para filtros que deba hacer el Constructor por haber sido colocadas e instaladas en forma defectuosa.

Los trabajos de acarreo, manipuleo y de más formarán parte de la instalación de los materiales para filtros. El suministro, colocación e instalación de materiales para filtros le será pagada al Constructor a los precios unitarios estipulados en el Contrato.

- Rubro 35 Suministro / colocación material granular grueso para filtro, (M3)
- Rubro 40 Suministro / colocación material granular fino para filtro, (M3)

RUBROS 36, 43, 45.- ENLUCIDOS.

Definición: Es la adición de una pasta de cemento, arena y agua a la superficie expuesta, con el fin de obtener un acabado regular, uniforme y de buen aspecto.

Especificaciones: Se consideran los siguientes tipos de enlucido: tipo 1, tipo 2 y masillado.

- Tipo 1: Tiene una dosificación equivalente a una parte de cemento con cinco partes de arena (1:5), con un acabado de 2 cm. de espesor.
- Tipo 2: La dosificación también es 1:5, pero se agrega como aditivo un impermeabilizante, en la concentración recomendada por el fabricante.
- Masillado: La dosificación es 1:3 y se aplica en espesores de 5 cm. Para todos los casos, se debe emplear personal calificado con la herramienta adecuada que permita obtener superficies lisas y homogéneas, sin protuberancias ni grietas.

En este rubro se considera las siguientes actividades en equipos se utilizará la herramienta menor, la mano de obra será un peón, albañil, un maestro mayor y como materiales se tiene el agua, arena, cemento finalmente un impermeabilizante mortero sika 1.

Medición y pago: Se medirá y pagará por metros cuadrados, con aproximación a un decimal.

- Rubro 36 Enlucido interno mortero1:2 e = 1,5 cm + Impermeabilizante, (m2).
- Rubro 43 Masillado de piso alisado, (m2).
- Rubro 45 Enlucido horizontal paleteado, Mortero = 1:3, (m2).

RUBRO 37.- GAVIONES

Definición: Los gaviones son envolventes o cajas de forma rectangular fabricadas con enrejado de malla de alambre reforzado, galvanizado recubierto con PVC y de triple torsión.

Especificaciones: El diámetro de alambre triple galvanizado # 18, reforzado que se utilizará en la fabricación de gaviones será de 2,4 mm y la resistencia a la ruptura del alambre no será menor de 42 kg/cm². El alambre galvanizado y tendrá un peso de recubrimiento de zinc no menor a 225 gr. /m² de superficie las aristas de los gaviones deberán rematarse con alambre galvanizado reforzado en un diámetro superior en un 20% como mínimo al diámetro del alambre utilizado en cada tipo de malla.

Para el cocido y atirantado de los gaviones se utilizará alambre galvanizado de un diámetro mínimo de 2,4 mm. El PVC para revestimiento deberá cumplir con los requerimientos de las normas ASTM D-792, D-412, A975-97 y afines:

El revestimiento de PVC no debe partirse o agrietarse, después que los alambres se hayan torcido para la fabricación de malla. El espesor del revestimiento de PVC debe ser mínimo de 0,4 mm por cada lado del alambre, lo que resulta un espesor total mínimo de 0,8 mm adicional al diámetro del alambre. Los gaviones serán rellenados con piedra natural o canto rodado que no tengan en su composición agentes de tipo corrosivo y que sean resistentes a la acción del agua y de la intemperie y de forma regular y tamaño superior a la abertura del tipo de malla que se utilice en cada caso. La mano de obra que ejecutará la actividad es un peón bajo la supervisión del maestro mayor y se utilizara la herramienta menor para ejecutarla.

Una vez acomodado el primer gavión, debe ser llenado con la piedra, procurando que quede el menor volumen posible de huecos, para lo que se deberá ir colocando las piedras más pequeñas entre las grandes y se debe apisonarlas para que se acomoden mejor.

Una vez llenado y cerrado el gavión con el alambre, debe amarrarse uno a otro para que puedan formar un solo cuerpo y obtener una mejor estabilidad. Al colocarse las cajas para los gaviones deberá cuidarse de que ellas queden traslapadas tanto horizontal como verticalmente, a fin de evitar la formación de uniones continuadas a lo largo y alto del muro correspondiente.

Medición y pago: Se medirán por unidades colocadas se pagarán de acuerdo al precio unitario estipulado en el contrato.

RUBROS 39.- REPLANTILLO.

Definición: Es el hormigón de determinada resistencia, que se lo utiliza para la conformación de plintos, losas y vigas de cimentación y es la base de la estructura de hormigón que requiere el uso de encofrados (parciales o totales) y acero de refuerzo.

Especificaciones: El replantillo se apisonará hasta que el rebote del pisón señale que se ha logrado la mayor compactación posible, para lo cual en el tiempo del apisonado se humedecerán los materiales que forman el replantillo son agua, arena, ripio, cemento portland y las personas que lo ejecutaran son un peón, albañil, maestro mayor y el hormigón se lo realizará en base a una concretera y herramienta menor. Cuando el proyecto y/o el ingeniero Fiscalizador así lo señalen se construirán replantillo de hormigón simple, en las que el hormigón será de la resistencia señalada por aquellos.

Medición y pago: La medición se la hará en unidad de volumen y su pago será por metro cúbico (m3). Se cubicará las tres dimensiones del elemento ejecutado: largo, ancho y altura; es decir el volumen real del rubro ejecutado.

- Rubro 39 Replantillo H.S. f'c = 180 kg/cm2, (M3)

RUBRO 44.- SUMINISTRO / COLOCACIÓN DE LADRILLO DE ARCILLA

Definición: Es un elemento de construcción, su composición es de material arcilloso, cocido, de formas rectangulares o de sector hecho a mano o prensado a máquina.

Especificaciones: Se utilizará el ladrillo jaboncillo y será aprobado por la Fiscalización, la mano de obra que realizará la actividad es un peón con una herramienta menor para ejecutar el trabajo. Los ladrillos cumplirán con las siguientes características: Forma regular con caras planas y paralelas, cocción y color uniforme. El ladrillo a utilizar tendrá las medidas (30 x 8 x 11 cm.): aplicable a paredes del cerramiento.

Los ladrillos fabricados a mano tendrán un coeficiente medio a la ruptura a comprensión de 70 kg/cm2 y para una muestra cualquiera, el coeficiente mínimo de ruptura será de 40 a 50 kg/cm2. Los ladrillos presados tendrán un coeficiente medio de ruptura a la compresión de 120 kg/cm2 y para una muestra cualquiera el coeficiente a la ruptura no será inferior de 100 kg/cm2.

Medición y pago: Los ladrillos que se utilicen en las obras podrán ser pagados por unidades o en los rubros de mampostería de ladrillos de acuerdo como se especifique en el Contrato.

RUBRO 46.- CERRAMIENTO DE MALLA H = 2,00 M.

Definición: Son las estructuras construidas con elementos de acero en perfiles, varillas, tubos, láminas de acero, alambre, platina y la malla de cerramiento que pueden tener diversas funciones, de acuerdo al diseño y función en las construcciones. Comprenderá elementos constructivos, tales como puertas, cerramientos, escaleras, pasamanos, etc. Toda obra en hierro se localizará en los sitios que determinen los planos y/o lo indicado por el Ingeniero Fiscalizador.

La forma, materiales y dimensiones de todos sus elementos, así como los mecanismos de elevación, perfiles, láminas, etc. se sujetarán a lo que se indique en los planos y/o lo indicado por el Ingeniero Fiscalizador. El Contratista podrá poner en consideración del

Ingeniero Fiscalizador los cambios que creyere convenientes en los diseños de las compuertas, rejillas y otras obras, debiendo éste aprobar o rechazar dichos cambios.

El hierro y el acero de las calidades prescritas, a usarse en las obras previstas en el proyecto, deberán ser trabajados diligentemente, con maestría, regularidad de formas, precisión de dimensiones, con especial referencia a las soldaduras, remachados y sujeción con pernos; serán rechazadas todas las piezas que presentarán indicios de imperfección.

Especificaciones: Todos los elementos construidos con los materiales de acero indicados en la especificación correspondiente, se ceñirán a las siguientes especificaciones generales:

- Los diferentes elementos estructurales, se unirán con suelda eléctrica, autógena, bronce o por puntos. También los elementos podrán unirse con remaches o pernos.
- Cuando se trate de soldar láminas de hierro con perfiles u otros elementos, se tendrá cuidado de escoger el adecuado voltaje de aplicación para el electrodo, con el objeto de evitar deformaciones y ondulaciones en la lámina o elementos delgados.

Las personas que lo realizarán son un mecánico de equipo liviano y un peón utilizando una moto soldadora y herramienta menor.

Medición y pago: El cerramiento de malla triple galvanizada se medirá en metros lineales, con aproximación de la décima.

RUBRO 47.- PUERTA TUBO H.G. Y MALLA. INCLUYE INSTALACIÓN. SEGUN DISEÑO

Definición: Vano de forma regular abierto en, una cerca, una verja, etc., desde el suelo hasta una altura conveniente, para poder entrar y salir por él.

Especificaciones: La puerta de acceso se construirán utilizando malla triple galvanizada de 50/10, entrelazados formando rombos de 5 x 5 cm.; ésta irá fijada en parantes verticales construidos con tubos de hierro galvanizado de Ø 3" y de 2"

Los elementos de hierro no galvanizado se pintarán con pintura anticorrosivo de aluminio y dos manos de pintura de esmalte.

Lo ejecutará un peón, albañil y un mecánico de equipo liviano utilizando una soldadura eléctrica y herramienta manual.

Medición y pago: La puerta se pagará por unidad. Determinándose la cantidad directa en obra y en base a lo determinado en el proyecto y las órdenes del ingeniero Fiscalizador, efectuándose el pago de acuerdo a los precios unitarios del contrato.

RUBRO 48.- SUMINISTRO Y COLOCACIÓN ARBOL DE LA ZONA.

Definición: Se define en la colocación de árboles siendo un sistema de cerramiento o jardinería desarrollado principalmente zonas de protección.

Especificación: Comprende en abertura de hoyos y la plantación del árbol para la purificación del ambiente, donde la planta será de la zona (llamada heliconia), no tiene raíces muy profundas que causen daño a las estructuras, ejecutando el deber de purificación del medio ambiente.

Medición y pago: Los trabajos que se realizarán en este rubro serán cancelados por unidad.

RUBRO 49.- INSTALACIÓN DE VÁLVULA Y ACCESORIOS.

Definición: Se entenderá por instalación de válvulas y accesorios para tubería de agua servida, el conjunto de operaciones que deberá realizar el Constructor para colocar según el proyecto, las válvulas y accesorios que forman parte de los diferentes elementos que constituyen la obra.

Especificaciones: El Constructor proporcionará las válvulas, piezas especiales, accesorios y empaques para las tuberías de agua servidas que se requieran según las necesidades del proyecto y/o las órdenes del ingeniero Fiscalizador. Las uniones, válvulas, tramos cortos y demás accesorios serán manejados cuidadosamente por el Constructor a fin de que no se deterioren. Previamente a su instalación el ingeniero Fiscalizador inspeccionará cada unidad para eliminar las que presenten algún defecto en su fabricación. La válvula utilizada en esta actividad será la válvula de compuerta diámetro de 8 plg y lo realizará un peón y albañil.

Simultáneamente el tendido de un tramo de tubería se instalarán las cruces, codos, reducciones, válvulas y demás piezas especiales que señale el proyecto.

Medición y pago: Serán medidos y pagados en unidades instaladas de acuerdo a los planos correspondientes.

ACCESORIOS:

En este grupo están comprendidos aquellos rubros que son componentes adicionales o complementarios en las diferentes partes del sistema de alcantarillado.

En general, todos los accesorios que se suministre e instalen deberán disponer de sellos de fabricación con norma INEN, nuevos y garantizados para funcionar con aguas servidas, a las presiones (internas y externas) del presente proyecto.

RUBRO 50.- SUMINISTRO / INSTALACIÓN AIREADORES Ø 4" PVC.

Definición. - Conjunto de cañerías configuradas de tal forma que el aire pueda salir el compartimiento inferior.

Especificaciones. - Se ubicarán de conformidad con los planos o por disposición de la Fiscalización. En caso de que los aireadores no estén fijados o firmemente soportados, debe ser anclada de forma eficaz a la armadura principal. Se utilizará un codo PVC de 110 * 90° y tubo PVC de 110 * 3 m de desagüe, se utilizará un peón y herramienta menor.

Medición y pago. - Se pagará por unidades de aireadores suministradas, instalada y comprobada.

RUBRO 52.- SUMINISTRO / INSTALACIÓN TUBO E/C PVC

Definición: Se define como suministro, colocación e instalación de tubería de agua residual, al conjunto de operaciones que deberá ejecutar el constructor para suministrar, colocar en obra e instalar la tubería de PVC, en los lugares que señale el proyecto.

Especificaciones: El presente rubro, comprende la provisión de la tubería y su instalación propiamente dicha, ya sea que se conecte con piezas especiales u otros accesorios según el diseño respectivo.

La unión o junta entre los tubos o sus accesorios, se harán con soldadura líquida, conforme las recomendaciones del fabricante. La tubería deberá cumplir las normas del INEN, y lo ejecutará un peón y un albañil con herramienta menor.

El constructor proporcionará las tuberías de las clases que sean necesarias y que señale el proyecto. El fiscalizador de la obra, previa su instalación deberá inspeccionar las tuberías y uniones, para verificar que el material está en buenas condiciones, en caso contrario deberá rechazar todas aquellas piezas que se encuentren defectuosas.

Medición y pago: Los trabajos que ejecute el constructor para el suministro colocación e instalación de tuberías serán medidos para fines de pago en metros lineales, con aproximación de un decimal, al efecto se medirá directamente en la obra según su diámetro y tipo de acuerdo con lo señalado en el proyecto.

Rubro 52 Suministro / instalación tubo E/C PVC Ø 200 mm, (ml)

RUBRO 53.- SUMINISTRO / INSTALACIÓN TEE E/C PVC

Definición: Pieza con la cual se puede unir dos líneas de flujo y transformarlas en una sola, o viceversa, una línea de flujo puede ser dividida en dos independientes. La convergencia o la separación se realizarán a 90°.

Especificaciones: Se ubicarán de conformidad con los planos o por disposición de la Fiscalización. En caso de que las tuberías principales no estén fijadas o firmemente soportadas, la TEE espiga campana y debe ser de 200 mm.

En este sistema se ha diseñado solamente las fabricadas en PVC. Se exigirá que las piezas sean de ensamble original de fábrica, de una sola pieza; no se aceptará aquellas fabricadas o conformados con segmentos de tubería.

Medición y pago: Se pagará por unidades de accesorio suministradas de cada diámetro y tipo, instalada y probada.

- Rubro 53 Suministro / instalación tee E/C PVC Ø 200 mm, (Unidades)

RUBRO 54.- SUMINISTRO / INSTALACIÓN CRUZ CC P E/C PVC

Definición. - Pieza con la cual se puede unir tres líneas de flujo y transformarlas en una sola, o viceversa, una línea de flujo puede ser dividida en tres independientes. La convergencia o la separación se realizarán a 90°.

Especificaciones. - Se ubicarán de conformidad con los planos o por disposición de la Fiscalización. En caso de que las tuberías principales no estén fijadas o firmemente soportadas, la debe ser TEE espiga campana de 200 mm.

En este sistema se ha diseñado solamente las fabricadas en PVC. Se exigirá que las piezas sean de ensamble original de fábrica, de una sola pieza; no se aceptará aquellas fabricadas o conformados con segmentos de tubería.

Medición y pago. - Se pagará por unidades de accesorio suministradas de cada diámetro y tipo, instalada y probada

CAPÍTULO 4

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES.

4.1 Conclusiones

- Al no construir un sistema de alcantarillado sanitario los habitantes recurrirán a la construcción de pozos ciegos, y al desembocar las aguas servidas la contaminación al medio ambiente en sector aumentará.
- El caudal medio diario del alcantarillado sanitario se calculó mediante un caudal extraordinario, el cual considera diámetros mayores y así permite tener seguridad ante un crecimiento poblacional no estimado.
- Se contempla usar PVC en las tuberías debido a que su trabajabilidad no es complicada y además la facilidad al ser transportadas.
- La planta de tratamiento será primordial en la ejecución del proyecto puesto que evitará la contaminación del río Puma-Yacu, fuente donde serán destinadas las aguas servidas una vez de ser tratadas.
- Debido a que el suelo a trabajarse es arcilloso se contempla realizar un mejoramiento de suelo para implantar las estructuras A, B, C, D de la planta de tratamiento, con un espesor de 0,55 debido al estudio de suelos ya obtenido anteriormente.

- El uso de dos desarenadores se diseñó con el propósito de retener arenas y gravas y así evitar el ingreso de dichas partículas a las fosas sépticas que reducirán el tiempo de retención de las fosas.
- Se plantea dos fosas sépticas en el proyecto para el tratamiento de las aguas servidas y así tener un mejor funcionamiento de cada una de las fosas, cumpliendo con lo que rige la norma, el agua servida no podrá ser descargada directamente sin pasar al menos un tratamiento.
- Para el filtro biológico se consideró un fondo falso para separar el material filtrante de la parte inferior del tanque y así dar la facilidad de la sustitución del material ya usado que se lo realizará cada año.

4.2 Recomendaciones.

- Antes de evacuar las aguas servidas sobre una quebrada, cause o cualquier cuerpo receptor se deberá dar un tratamiento en el cual se elimine la mayor parte de contaminantes que se encuentran en las aguas servidas producidas por los habitantes.
- Se debe cumplir con las medidas de mitigación ambiental propuestas en el presente proyecto técnico para disminuir el impacto y las afectaciones que se pueden producir durante la ejecución del proyecto.
- Se recomienda que el personal de trabajo en el proyecto debe contar con todo el equipo de seguridad industrial.
- No trabajar sin un estudio de suelos y una vez obtenidos cumplir con las especificaciones dadas de manera que se evitará el colapso o deterioro de las estructuras ya mencionadas.
- Las estructuras deben constar con un mantenimiento adecuado a los tiempos requeridos como lo establece en el proyecto.
- Se recomienda que la planta de tratamiento tenga un personal de operación ya que se requiere que su funcionamiento sea efectivo.
- Se debe tener emplear a personal del sitio ya que no va hacer lo mismo construir en la zona del oriente que la zona de la sierra por cuestiones de temperatura, clima, suelo etc.
- Es recomendable al momento de iniciar la obra conste de toda la señalización necesarias de prevención y así evitar algún tipo de accidente inesperado.

 Al momento de ejecutar el proyecto se garantizará la supervisión técnica a cargo de un profesional de ingeniería civil a fin de afirmar la seguridad estructural a lo largo de su período de diseño

BIBLIOGRAFÍA

- [1] M. Molina, «Las aguas servidas y su incidencia en la calidad de vida de los habitantes en Bajo Ila en el cantón Carlos Julio Arosemena Tola provincia de Napo.,» Universidad Técnica de Ambato, Ambato, 2011.
- [2] D. Tintín, «Las aguas servidas y su incidencia en la calidad de vida de los habitantes del barrio Los Laureles del cantón Carlos Julio Arosemena Tola provincia de Napo.,» Universidad Técnica de Ambato, Ambato, 2014.
- [3] M. Velasteguí, «Las aguas servidas y su influencia en la condición sanitaria de los moradores del recinto Nuevo Paraíso de la parroquia Lumbaqui cantón Gonzalo Pizarro provincia de Sucumbíos.,» Universidad Técnica de Ambato, Ambato, 2015.
- [4] Constitución del Ecuador, 2008.
- [5] Código Orgánico de la Salud, 2012.
- [6] Ley de Prevención y Control Ambiental, 2004.
- [7] I. M. S. D. M. Medina, Metodología de diseño del drenaje urbano., Ambato: Universidad Técnica de Ambato, 2014.
- [8] Norma para el estudio y diseño de sistema de agua potable y disposición de aguas resides para poblaciones mayores a 1000 habitantes., 2008.
- [9] L. Martínez, «Las aguas servidas y sus incidencias en el calidad de vida de los habitantes del centro Shuar Paquisha del cantón Palora provincia de Morona Santiago.,» Universidad Técnica de Ambato, Ambato, 2013.
- [10] R. Ayala, «Apoyo didáctico en la enseñanza Aprendizaje de la asignación de plantas de tratamiento de aguas residuales.,» Universidad Mayor de San Simón, Cochabamba, 2008.

[11] C. Collazos, «Tratamientos de Aguasa Resaidualesa, Generalidades.,» Domingo Julio2012. [En línea]. Available.

http://www.ing.unal.edu.co/catedra/drs_diaz_collazos/GENERALIDADES.pdf.[Último acceso: Martes Enero 2016].

- [12] Especificaciones Técnicas para el diseño de Tanques Sépticos, 2003.
- [13] Norma Manual de plantas de tratamiento de aguas residuales de Rivas Mijares, 2008.

ANEXOS:

ANEXOS A ESTUDIO DE AGUAS SERVIDAS



LABORATORIO DE ANÁLISIS AMBIENTAL E INSPECCIÓN

Panamericana Sur Km. 1 1/2 Telefax: (03) 2998232 **ESPOCH** FACULTAD DE CIENCIAS RIOBAMBA - ECUADOR



ENSAYOS No OAE LE 2C 06-008

INFORME DE ENSAYO No:

1526

12 - 0726 ANÁLISIS DE AGUAS

Nombre Peticionario:

GOBIERNO DESCENTRALIZADO DE CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA

Ing. Mauro Caballero

Av Amazonas (Via Puyo-Tena)

Dirección:

FECHA: NUMERO DE MUESTRAS:

FECHA Y HORA DE RECEPCIÓN EN LAB:

FECHA DE MUESTREO:

FECHA DE ANÁLISIS:

27 de Noviembre del 2012

2012 / 11 / 19 - 15:30

2012 / 11 / 19 09:20

2012 / 11 / 19 - 2012 / 11 / 27

TIPO DE MUESTRA: CÓDIGO LABCESTTA: CÓDIGO DE LA EMPRESA:

PUNTO DE MUESTREO: ANÁLISIS SOLICITADO:

PERSONA QUE TOMA LA MUESTRA: CONDICIONES AMBIENTALES DE ANÁLISIS: Agua Residual LAB-A 2040-12

A-1

Entrada planta de tratamiento 18M 0182146 / 9871304

Físico - Químico Ing. Jorge Miranda

T máx.:25.0 °C. T min.: 15.0 °C

RESULTADOS ANALÍTICOS:

PARÁMETROS	MÉTODO /NORMA	UNIDAD	RESULTADO	VALOR LÍMITE PERMISIBLE	INCERTIDUMBRE (k=2)
*Grasas y Aceites	PEE/LABCESTTA/42 APHA 5520 B	mg/L	9.8	100	±9%
Bario	PEE/LABCESTTA/27 APHA 3030 B, 3111 D	mg/L	< 1	5,0	±16%
Fenoles	PEE/LABCESTTA/14 APHA 5530 C	mg/L	< 0,02	0,2	±32%
Demanda Química de Oxígeno	PEE/LABCESTTA/09 APHA 5220 D	mg/L	124	500	±3%
Sólidos Suspendidos	PEE/LABCESTTA/13 APHA 2540 D	mg/L	< 50	220	±20%
Potencial de Hidrógeno	PEE/LABCESTTA/05 APHA 4500- H ⁺	Unidades de pH	6.56	5-9	±0,10
Detergentes	PEE/LABCESTTA/44 APHA 5540 C	mg/L	0.056	2,0	±23%
*Arsénico	PEE/LABCESTTA/58 APHA 3500 C, 3114	mg/L	< 0,05	0,1	-
Cadmio	PEE/LABCESTTA/33 APHA 3111 B, 3030 E	mg/L	< 0.01	0,02	±31%

Este documento no puede ser reproducido ni total ni parcialmente sin la aprobación escrita del laboratorio. Los resultados arriba indicados sólo están relacionados con los objetos ensayados



LABORATORIO DE ANÁLISIS AMBIENTAL E INSPECCIÓN

Panamericana Sur Km. 1 ½
Telefax: (03) 2998232
ESPOCH
FACULTAD DE CIENCIAS
RIOBAMBA - ECUADOR



ENSAYOS No OAE LE 2C 06-008

Demanda Biológica de Oxígeno (5 días)	PEE/LABCESTTA/46 APHA 5210 B	mg/L	72	250	±33%
Sulfatos	PEE/LABCESTTA/18 APHA 4500-SO ²⁻ 4E	mg/L	8	400	±33%
Sólidos Totales	PEE/LABCESTTA/10 APHA 2540 B	mg/L	156	1 600	±12%
*Mercurio	PEE/LABCESTTA/34 APHA 3500C, 3114C	mg/L	< 0.001	0,01	

OBSERVACIONES:

Muestra transportada en refrigeración.

RESPONSABLES DEL INFORME:

Dr. Mauricio Álvarez RESPONSABLE TÉCNICO LATOSAW TO ST.

Dra. Naney Veloz M. JEFE DE LABORATORIO



LABORATORIO DE ANÁLISIS AMBIENTAL E INSPECCIÓN

Panamericana Sur Km. 1 1/2 Telefax: (03) 2998232 **ESPOCH** FACULTAD DE CIENCIAS RIOBAMBA - ECUADOR



ENSAYOS No OAE LE 2C 06-008

INFORME DE ENSAYO No:

ST:

1526

12 - 0726 ANÁLISIS DE AGUAS

Nombre Peticionario:

GOBIERNO DESCENTRALIZADO DE CARLOS JULIO

Atn.

AROSEMENA TOLA Ing. Mauro Caballero

Av Amazonas (Vía Puyo-Tena)

Dirección: FECHA:

27 de Noviembre del 2012

NUMERO DE MUESTRAS:

FECHA Y HORA DE RECEPCIÓN EN LAB: FECHA DE MUESTREO:

2012 / 11 / 19 - 15:30 2012 / 11 / 19 09:50

FECHA DE ANÁLISIS:

2012 / 11 / 19 - 2012 / 11 / 27

TIPO DE MUESTRA: CÓDIGO LABCESTTA:

Agua Residual

CÓDIGO DE LA EMPRESA:

LAB-A 2041-12

PUNTO DE MUESTREO: ANÁLISIS SOLICITADO: A-2

PERSONA QUE TOMA LA MUESTRA:

Salida planta de tratamiento 18M 0182165 / 9871332

CONDICIONES AMBIENTALES DE ANÁLISIS:

Físico - Químico Ing. Jorge Miranda

T máx.:25.0 °C. T min.: 15.0 °C

RESULTADOS ANALÍTICOS:

PARÁMETROS	MÉTODO /NORMA	UNIDAD	RESULTADO	VALOR LÍMITE PERMISIBLE	INCERTIDUMBRE (k=2)
*Grasas y Aceites	PEE/LABCESTTA/42 APHA 5520 B	mg/L	13,4	100	±8%
Bario	PEE/LABCESTTA/27 APHA 3030 B, 3111 D	mg/L	< 1	5,0	±16%
Fenoles	PEE/LABCESTTA/14 APHA 5530 C	mg/L	< 0.02	0,2	±32%
Demanda Química de Oxígeno	PEE/LABCESTTA/09 APHA 5220 D	mg/L	131	500	±3%
Sólidos Suspendidos	PEE/LABCESTTA/13 APHA 2540 D	mg/L	< 50	220	±20%
Potencial de Hidrógeno	PEE/LABCESTTA/05 APHA 4500- H ⁺	Unidades de pH	6.71	5-9	±0,10
Detergentes	PEE/LABCESTTA/44 APHA 5540 C	mg/L	0,130	2,0	±23%
*Arsénico	PEE/LABCESTTA/58 APHA 3500 C, 3114	mg/L	< 0.05	0,1	-
Cadmio	PEE/LABCESTTA/33 APHA 3111 B, 3030 E	mg/L	< 0,01	0,02	±31%



LABORATORIO DE ANÁLISIS AMBIENTAL E INSPECCIÓN

Panamericana Sur Km. 1 ½ Telefax: (03) 2998232 ESPOCH FACULTAD DE CIENCIAS RIOBAMBA - ECUADOR



ENSAYOS No OAE LE 2C 06-008

Demanda Biológica de Oxígeno (5 días)	PEE/LABCESTTA/46 APHA 5210 B	mg/L	78	250	±33%
Sulfatos	PEE/LABCESTTA/18 APHA 4500-SO ²⁻ 4E	mg/L	21	400	±33%
Sólidos Totales	PEE/LABCESTTA/10 APHA 2540 B	mg/L	304	1 600	±12%
*Mercurio	PEE/LABCESTTA/34 APHA 3500C, 3114C	mg/L	< 0.001	0,01	-

OBSERVACIONES:

- Muestra transportada en refrigeración.
- Resultados comparados con limites permisibles Tabla 11 del TULAS.

RESPONSABLES DEL INFORME:

Dr. Mauricio Álvarez RESPONSABLE TÉCNICO

Dra. Nancy Veloz M. JEFE DE LABORATORIO



LABORATORIO DE ANÁLISIS AMBIENTAL E INSPECCIÓN

Panamericana Sur Km. 1 1/2 Telefax: (03) 2998232 **ESPOCH** FACULTAD DE CIENCIAS RIOBAMBA - ECUADOR



ENSAYOS No OAE LE 2C 06-008

INFORME DE ENSAYO No:

ST:

1526

Nombre Peticionario:

12 - 0726 ANÁLISIS DE AGUAS

Atn.

GOBIERNO DESCENTRALIZADO DE CARLOS JULIO AROSEMENA TOLA

Dirección:

Ing. Mauro Caballero Av Amazonas (Vía Puvo-Tena)

FECHA:

27 de Noviembre del 2012

NUMERO DE MUESTRAS:

2012 / 11 / 19 - 15:30

FECHA Y HORA DE RECEPCIÓN EN LAB: FECHA DE MUESTREO:

2012 / 11 / 19 10:02

FECHA DE ANÁLISIS:

2012 / 11 / 19 - 2012 / 11 / 27

TIPO DE MUESTRA: CÓDIGO LABCESTTA:

Agua Descarga LAB-A 2042-12

CÓDIGO DE LA EMPRESA: PUNTO DE MUESTREO:

A-3

ANÁLISIS SOLICITADO:

Rio Pumayacu 18M 0182102 / 9871415

PERSONA QUE TOMA LA MUESTRA: CONDICIONES AMBIENTALES DE ANÁLISIS: Físico - Químico Ing. Jorge Miranda

T máx.:25.0 °C. T min.: 15.0 °C

RESULTADOS ANALÍTICOS:

PARÁMETROS	MÉTODO /NORMA	UNIDAD	RESULTADO	VALOR LÍMITE PERMISIBLE	INCERTIDUMBRE (k=2)
*Grasas y Aceites	PEE/LABCESTTA/42 APHA 5520 B	mg/L	< 2	100	±30%
Bario	PEE/LABCESTTA/27 APHA 3030 B, 3111 D	mg/L	< 1	5,0	±16%
Fenoles	PEE/LABCESTTA/14 APHA 5530 C	mg/L	< 0.02	0,2	±32%
Demanda Química de Oxígeno	PEE/LABCESTTA/09 APHA 5220 D	mg/L	21	500	±3%
Sólidos Suspendidos	PEE/LABCESTTA/13 APHA 2540 D	mg/L	< 50	220	±20%
Potencial de Hidrógeno	PEE/LABCESTTA/05 APHA 4500- H ⁺	Unidades de pH	6,98	5-9	±0,10
Detergentes	PEE/LABCESTTA/44 APHA 5540 C	mg/L	< 0.05	2,0	±23%
*Arsénico	PEE/LABCESTTA/58 APHA 3500 C, 3114	mg/L	< 0,05	0,1	-
Cadmio	PEE/LABCESTTA/33 APHA 3111 B, 3030 E	mg/L	< 0.01	0,02	±31%
Demanda Biológica de Oxígeno (5 días)	PEE/LABCESTTA/46 APHA 5210 B	mg/L	8 ,	250	±33%

Este documento no puede ser reproducido ni total ni parcialmente sin la aprobación escrita del laboratorio. Los resultados arriba indicados sólo están relacionados con los objetos ensayados

Página 1 de 2 Edición 1



LABORATORIO DE ANÁLISIS AMBIENTAL E INSPECCIÓN

Panamericana Sur Km. 1 ½
Telefax: (03) 2998232
ESPOCH
FACULTAD DE CIENCIAS
RIOBAMBA - ECUADOR



ENSAYOS No OAE LE 2C 06-008

Sulfatos	PEE/LABCESTTA/18 APHA 4500-SO ²⁻ 4E	mg/L	< 8	400	±33%
Sólidos Totales	PEE/LABCESTTA/10 APHA 2540 B	mg/L	< 100	1 600	±12%
*Mercurio	PEE/LABCESTTA/34 APHA 3500C, 3114C	mg/L	< 0,001	0,01	-

OBSERVACIONES:

- Muestra transportada en refrigeración.
- Resultados comparados con limites permisibles Tabla 11 del TULAS.

RESPONSABLES DEL INFORME:

Dr. Mauricio Álvarez RESPONSABLE TÉCNICO

Dra. Nancy Veloz M. JEFE DE LABORATORIO

ANEXOS B ESTUDIO DE SUELOS



ESTUDIO DE MECANICA DE SUELOS PREVIO AL DISEÑO Y CONSTRUCCIÓN DE LAS CIMENTACIONES DEL CONJUNTO DE CONSTRUCCIONES QUE SE REALIZARAN EN LA HACIENDA DE LA UNIVERSIDAD QUE SE ENCUENTRA LOCALIZADA EN EL KM 40 VIA AL TENA Y QUE FORMARAN PARTE DEL CAMPUS IVESTIGATIVO DE LA UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA

ANTECEDENTES

LA UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA, conjuntamente con su Consejo Universitario presidido por su rector quieren implementar su campo investigativo en la hacienda de su propiedad, la misma que se encuentra ubicada en el km 40 vía al Tena, aquí se prevé construir una planta de lácteos y frutas, una planta de cárnicos, una de oficinas y residencia, el objetivo del presente estudio es establecer la composición del subsuelo y las características generales de los materiales que servirán de soporte a las edificaciones que se prevén construir, de manera que se constituya en el antecedente requerido para la selección del tipo de cimentación que mejor se adapte a las condiciones del lugar y proporcione los parámetros necesarios para el diseño respectivo.

ESTRUCTURAS PROYECTADAS

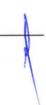
Las estructuras que se prevén construir son entre otras las siguientes: una estructura en L para l planta de lácteos y frutas, la siguiente para los cárnicos y, un edificio para residencia universitaria y otro para administración, todo en hormigón armado.

DESCRIPCIÓN DEL SITIO

El terreno estudiado se encuentra localizado en el km 40 de la vía que conduce a la ciudad del Tena se tiene que atravesar el rio Anzu por tarabita, la hacienda tiene una superficie de 2848,2 ha y tiene tres plataformas bien definidas la plataforma baja que está a orillas del rio, la intermedia donde se construirá la residencia universitaria y el edificio de administración y la plataforma alta que son extensos potreros y es donde se construirán las plantas de tratamiento de cárnicos y la planta de lácteos y frutas y la otra os laboratorios del herbáceo, el germoplasma y la planta de lácteos.

INFORMACIÓN PROPORCIONADA

Para la elaboración del presente informe, se contó con la información general del proyecto arquitectónico que se propone construir y que fue descrita. Adicionalmente se disponen de datos de estudios geológicos y geotécnicos realizados en el sector e información general sobre el clima y las lluvias de la región.





TRABAJO DE CAMPO

EXPLORACIÓN SUBTERRÁNEA

En función de la configuración del sitio y del proyecto que se va a ejecutar, considerando el tipo de materiales existentes y de la información disponible, por una parte, y por otra la probable magnitud de las cargas, se creyó conveniente efectuar la exploración en seis puntos del área total de terreno, que definan adecuadamente la posición de los estratos. Las perforaciones alcanzaron una profundidad de 7,5 m, el tipo de perforaciones que se ejecutaron se les conoce como SPT, (Standard Penetrations Test)

SONDEOS EJECUTADOS

Se realizaron seis sondeos mediante el sistema de Penetración Standard, a cada metro de profundidad se tomaron muestras de suelo con el propósito de realizar los estudios respectivos, esto es determinar en el laboratorio las propiedades físicas mecánicas del suelo, como son las propiedades índice (contenidos de humedad expresados en porcentaje w%, pesos específicos γ , clasificación del suelo según el SUCS (Sistema Unificado de Clasificación de Suelos), el ángulo de fricción interna ϕ , determinación del esfuerzo admisible del suelo por medio de la fórmula de Karl Terzaghí , y su comprobación mediante los ábacos propuestos por B.K. HOUCH en su obra "Basic Soil Enginnering"

El cuadro que sigue, indica en detalle la exploración realizada y anexos a este informe se presentan los registros de los sondeos. Todas las muestras fueron clasificadas siguiendo el método manual visual y además se ejecutaron los ensayos de laboratorio necesarios para identificar al material y determinar su resistencia según estaba previsto.

J



CUADRO Nº 1

DETALLE DE LOS SONDEOS REALIZADOS

AREA	PERFORACION	PROFUNDIDAD	NUMERO	NIVEL
	N	M	MUESTRAS	FREATICO
ADMINISTRACION	1	7,5	3	NO SE ENCONTRO
RESIDENCIA U.	2	7,5	3	NO SE ENCONTRO
PLANTA CARNICOS	3	7,5	3	NO SE ENCONTRO
PLANTA CARNICOS	4	7,5	3	NO SE ENCONTRO
PLANTA LACTEOS	5	7,5	3	NO SE ENCONTRO
PLANTA LACTEOS	6	7,5	3	NO SE ENCONTRO

INVESTIGACION DEL SUBSUELO

PERFIL ESTRATIGRAFICO

Según el Sistema Unificado de Clasificación de Suelos SUCS, el suelo estudiado en forma general se identifica como arcilla blanda CL con alto contenido de humedad, motivo por el cual el suelo tiene poca compresibilidad, en forma particular tendremos lo siguiente:

- La plataforma intermedia donde se prevé construir el área administrativa y la residencia universitaria el suelo en general se lo conoce como CL arcilla de baja compresibilidad y húmeda hasta los 2,0 m de profundidad de aquí en adelante el suelo es un conglomerado compuesto por arcilla de baja compresibilidad con incrustaciones de suelo granular de grandes dimensiones los mismos que se visualizarán en los cortes de suelo que se encuentran junto a esta plataforma
- En la plataforma donde se prevé construir la planta de cárnicos el suelo se lo identifica como arcilla de baja plasticidad CL húmedo, a partir de los -3,0 m de profundidad hay una capa pequeña de suelo granular la misma que desaparece a los 3,50 m de profundidad para continuar con la arcilla amarillenta de baja compresibilidad y húmeda
- En la plataforma mas alta donde se prevé construir la planta de lactos y presamiento de frutas el suelo es la arcilla de baja compresibilidad y un alto contenido de humedad de color amarillenta



CONCLUSIONES DE LA EXPLORACIÓN SUBTERRANEA

Como conclusiones del análisis efectuado, de los resultados obtenidos durante la exploración subterránea y de los ensayos de laboratorio ejecutados, se tiene lo siguiente;

- La humedad del suelo hace que la resistencia del mismo sea muy bajo razón por lo que la construcción de las cimentaciones tendrán un costo alto ya que tendrán que diseñarse para estos tipos de suelos
- Los materiales presentaran muchas deformaciones a la aplicación de las cargas, por lo que se deberá analizar la posibilidad de mejorar las características físicas mecánicas del suelo de cimentación
- 3. El mejoramiento del suelo de cimentación es **obligatorio**, el mismo que se realizara con suelo de sub base clase 3
- 4. En los plintos de las estructuras metálicas donde irán los laboratorios de cárnicos y procesamiento de lácteos y frutas, se colocara suelo de sub base clase 3 y compactarlos con un compactador mecánico en un espesor mínimo de 55 cm (valor obtenido del ensayo del CBR), se sugiere que sea un metro por seguridad
- 5. El área de la planta de lácteos destinada al personal administrativo será mejorada con material granular previo a la excavación de toda el área de 1,50 m de profundidad en la sub rasante colocar material granular e irlo compactando hasta la profundidad de -1,05 m aquí igualarlo y comenzar con la construcción de la cimentaciones que pueden ser zapatas corridas o vigas de cimentación, previo a este mejoramiento se colocara el geo textil pavco 2400 con su respectiva malla plástica en el piso y continuara en las paredes laterales de la excavación
- 6. En el área donde se construirán los edificios de la residencia universitaria y administración, se excavara hasta la profundidad de 2,00 m mejorar con suelo granular hasta la profundidad de -1,50 m y comenzar a construir con zapatas aisladas
- El piso de la planta de cárnicos y lácteos será mejorada con suelo granular y seguir el proceso que se indica.(gráfico adjunto)
- 8. El mejoramiento del suelo mejorara la capacidad portante del suelo de cimentación en un 100 % de su valor original, y que será el valor con el que se calcule las cimentaciones

y



9. Los caminos de acceso serán mejorados con material granular en un espesor de 55 cm según el ensayo del CBR, limpiando toda la capa vegetal con un ancho mínimo de 6,0 m, a los lados laterales de la vía construir sus respectivas cunetas dando la caída necesaria para que las aguas no queden represadas y sean evacuadas hasta los desfogues naturales o lo que indiquen en el diseño hidráulico sanitario

PARÁMETROS DE CÁLCULO

Los parámetros adoptados se obtuvieron de los ensayos de laboratorio efectuados y de las correlaciones conocidas de la Mecánica de Suelos, Como es usual se diseña para las condiciones de sondeo mas desfavorables, se evita el uso de correlaciones diferentes en un mismo calculo y se emplean las teorías actualizadas y de uso universal, mediante software actualizado al 2000

DISEÑO DE LAS CIMENTACIONES

Par el cálculo de la cimentación se ha tomado la información proveniente de:

La exploración del subsuelo, su estratigrafía, los resultados de los ensayos de campo

Las cargas transmitidas por las edificaciones al suelo de cimentación, el tipo de estructura y

demás datos del proyecto

El análisis de los datos así obtenidos permitió plantear la solución al problema, la cual se basa en los siguientes parámetros:

RESIDENCIA UNIVERSITARIA, AREA ADMINISTRATIVA

- 1. Tipo de cimentación sugerida: zapatas aisladas
- 2. Profundidad de desplante Df = -2,00 m
- 3. Profundidad del suelo mejorado = 55 cm mínimo
- 4. El esfuerzo admisible del suelo σ_{adm} = 34,00 Ton/m²
- 5. La densidad del suelo $\gamma = 1.55 \text{ kg/cm}^3$ (suelo natural)
- 6. Módulo de elasticidad E= 1000) kg/cm²
- 7. Empuje horizontal EH = $750 \text{ Kg/m}^2/\text{m}$
- 8. Empuje vertical EV 1000 Kg/m²/m
- 9. Asentamiento máximo permisible s= 25 mm

AREA ADMINISTRATIVA PLANTAS DE CARNICOS, LACTEOS Y FRUTAS

- 1. Tipo de cimentación sugerida: zapatas corridas o vigas de cimentación
- 2. Profundidad de desplante Df = -1,45 m

-



Jorge Martinez Castro

- Profundidad excavación 2,0 m (nivelar todas las excavaciones hasta -1,45 m, con material granular)
- 4. El esfuerzo admisible del suelo $\sigma_{adm} = 0.70 \text{ Ton/m}^2$ (suelo natural)
- 5. El esfuerzo admisible del suelo σ_{adm} = 1,40 Ton/m² (suelo mejorado)
- 6. La densidad del suelo $\gamma = 1.55 \text{ kg/cm}^3$ (suelo natural)
- 7. La densidad del suelo $\gamma = 1.75 \text{ kg/cm}^3$ (suelo mejoado)
- 8. Módulo de elasticidad E_0 = 2,66 D_f a 5,32Df (D_f profundidad del pozo de cimentación en cm) kg/cm^2
- 9. Coeficiente de Balasto (placa un pie cuadrado) K_{s1}=20 a 40 (Kg/cm³)
- 10. Empuje horizontal EH = $750 \text{ Kg/m}^2/\text{m}$
- 11. Empuje vertical EV 1000 Kg/m²/m
- 12. Asentamiento máximo permisible s= 25 mm

Cualquier variación substancial de los parámetros asumidos merecerá un recalculo de los parámetros recomendados, por la dependencia de las teorías empleadas con las hipótesis requeridas.

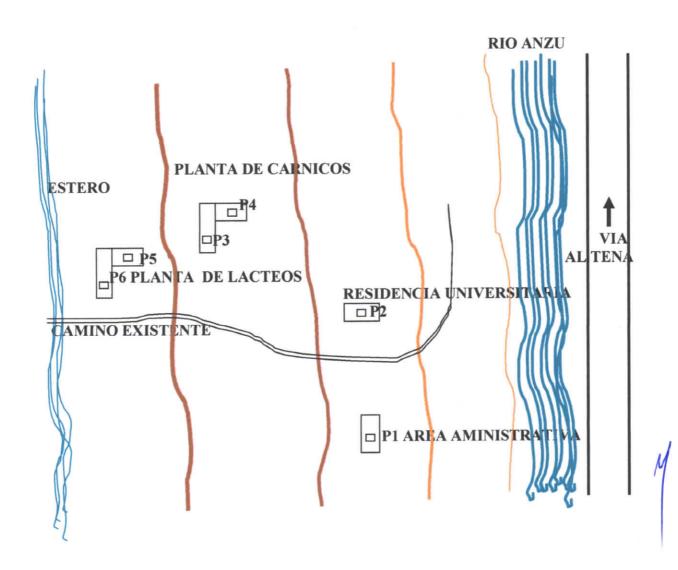
Jorge Martinez Castro

LP 18-137





PERFORACIONES

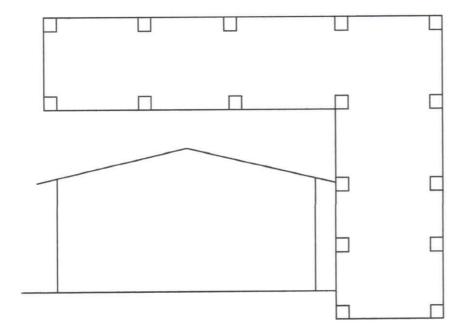


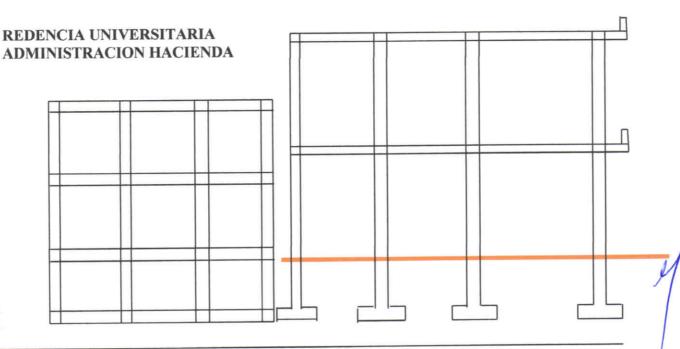


_____ Jorge Martinez Castro

TIPO DE CONSTRUCCIONES

PLANTA DE CARNICOS, PLANTA DE LACTEOS Y FRUTAS



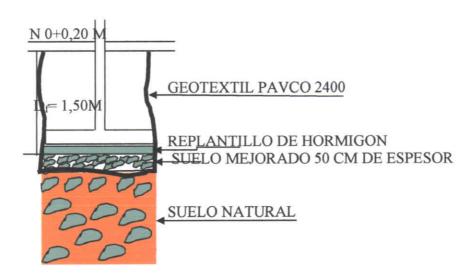




TIPO DE CIMENTACION

RESIDENCIA UNIVERSITARIA Y AREA ADMINITRATIVA

ZAPATAS AISLADAS



PLANTA INDUSTRIAL Y LABORATORIOS

ZAPATAS AISLADAS





FOTOGRAFIAS DEL ESTUDIO AREA ADMINISTRATIVA



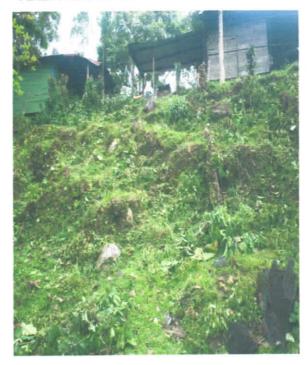
INGRESO A LA HACIENDA



RESIDENCIA UNIVERSITARIA P2



AREA ADMINISTRATICA P1



INCRUTACIONES DE SUELO GRANULAR



PLANTA DE CARNICOS



PERFORACION N3



PERFORACION 5



PERFORACION N4



PERFORACION 6



RESULTADOS



TRABAJOS DE CAMPO

PROYECTO: PLANTA DE AGRO INDUSTRIAS

PROFUNDIDA D		1	PERFIL	
M	SPT3	ESTRA	TIGRAFICO	
		" N " G	OLPES	sucs
0.00				
0.50				Pt
1.00				
1.15	1			
1.30				CL
1.45				
1.50				
1.65	2			
1.80	3		and the second	CL
1.95	3	6		
2.00				
2.15	2		100	
2.30	3			CL
2.45	2			
2.50			1	
2.65	2			
2.80	3			CL
2.95	5	8	-	
3.00			-	
3.15	3		1 1 2 3	
3.30	4			CL
3.45	4			
3.50				
3.65	3			
3.80	4			CL
3.95	6	10		
4.00				
4.15	2			
4.30	4			CL
4.45	4			1
4.50				
4.65	3		100	
4.80	5			CL
4.95	5	10		
5.00				
5.15				
5.30	4			
5.45	5		No.	CL
6.00	5	10	Stage 1	
6.50				
6.65	4			
6.80	4			CL
6.90	4	8	7	
N PR	OMEDIO	8.7		



PROYECTO: PLANTA DE AGRO INDUSTRIAS

PROFUNDIDAD	CDTA		PERFIL	
M	SPT4	"N"G	TIGRAFICO	sucs
0.00		N O	JEP LO	0000
0.50				Pt
1.00				
1.15	1			
1.30				CL
1.45				
1.50			5 - 5	
1.65	2			
1.80	3			CL
1.95	3	6		
2.00				
2.15	2			
2.30	3			CL
2.45	2			
2.50				
2.65	2		1232	
2.80	3		to the	CL
2.95	3	6		
3.00				
3.15	3			
3.30	4		#1B	CL
3.45	4			
3.50				
3.65	3			
3.80	4			CL
3.95	4	8		
4.00				
4.15	2			
4.30	4			CL
4.45	4			
4.50				
4.65	3			
4.80	5		and the second	CL
4.95	5	10		
5.00				
5.15				
5.30	4			
5.45	5			CL
6.00	5	10		
6.50			24	
6.65	4			
6.80	5			CL
6.90	5	10	-CV 1	
N PR	OMEDIO	8.3		



PROYECTO: PLANTA DE BIOTECNOLOGIA

DAD		1	PERFIL	
M	SPT5		ATIGRAFICO	
		"N"G	OLPES	SUCS
0.00				
0.50			11 5 1	Pt
1.00				
1.15	1			
1.30	5.50			CL
1.45				
1.50				
1.65	2		100	
1.80	3			CL
1.95	3	6		
2.00				
2.15	2			
2.30	3			CL
2.45	2			
2.50				
2.65	2			
2.80	3		-	CL
2.95	3	6		
3.00				
3.15	3			
3.30	4		-	CL
3.45	4			
3.50				
3.65	3			
3.80	3		100	CL
3.95	5	8		
4.00				
4.15	2			
4.30	4			CL
4.45	4			
4.50				
4.65	3			
4.80	4			CL
4.95	6	10		
5.00			126	
5.15				
5.30	4			
5.45	5			CL
6.00	5	10		
6.50				
6.65	4			
6.80	4			CL
6.90	4	8	9-17-3	
N PI	ROMEDIO	8.0		



PROYECTO: PLANTA DE BIOTECNOLOGIA

OFUNDI DAD			PERFIL	
M	SPT6		TIGRAFICO	
		" N " G	OLPES	SUCS
0.00				
0.50				Pt
1.00				
1.15	1			
.30				CL
.45				
.50				
1.65	2			
.80	3			CL
.95	3	6		
2.00				
2.15	2			
2.30	3			CL
2.45	2			
2.50				
2.65	2			
2.80	3		1	CL
2.95	3	6		
3.00				
3.15	3		1000	
3.30	4			CL
3.45	4			
3.50				
3.65	3			
3.80	4			CL
3.95	4	8	A 1247 W	
4.00			100	
4.15	2			
4.30	4			CL
4.45	4			
4.50				
4.65	3			
4.80	5			CL
4.95	5	10		
5.00			W.E.E	
5.15				
5.30	4			
5.45	5			CL
6.00	5	10		
6.50	-	-370	3	
6.65	3			
6.80	3			CL
6.90	4	7	A	
	ROMEDIO	7.8		

Jorge Martinez Castro



TRABAJO DE LABORATORIO **GRANULOMETRIAS Y** CONTENIDOS DE HUMEDAD

ENSAYO DE GRANULOMETRIA (NORMA INEN 872)

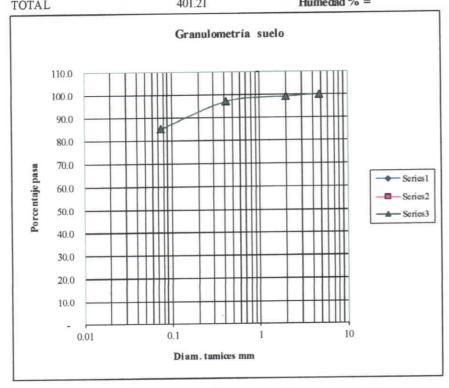
PROYECTO: PLANTA BIOTECNOLOGIA

SOLICITA: UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA FECHA: ABRIL/2012

MUESTRA: SUELO NATURAL PERF 5

UBICACIÓN: **HACIENDA**

TAMIZ	PESO RET	% RETENID	% PASA	% ESPECIF.	
3"(76.2 mm)	0		100.0		
# 4 (4.75 mm)		0.0	100.0		4.75
# 10 (2.00 mm)	3.80	0.9	99.1		2
# 40 (0.42 mm)	12.20	3.0	97.0		0.42
# 200 (0.0075 mm)	60.80	15.2	84.8		0.075
TOTAL	401.21		Humedad % =	2	4.62



89.7 t+sh 78.3 t+ss 11.4 agua 46.3 32 24.62 401.21 500

76.68

Nota: Serie 1 material en estudio.

Clasificación SUCS: CL(Arcilla de baja plasticidad).

Contenido humedad	24.	68			
P tarro + SH	P tarro + SS	P agua	P SS	P tarro	
89.7	75	8.3	11.4 46.2		32.1



ENSAYO DE GRANULOMETRIA (NORMA INEN 872)

PROYECTO: PLANTA AGROINDUSTRIAL

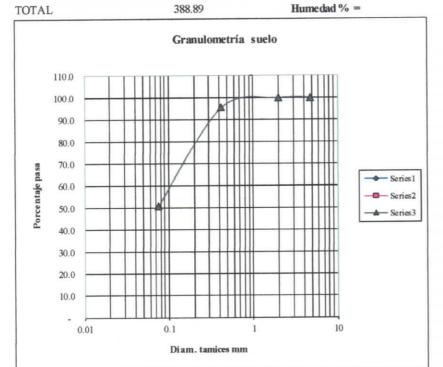
SOLICITA: UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA FECHA: ABRIL/2012

CONSTRUYE:

MUESTRA: SUELO NATURAL PERF 4

UBICACIÓN: HACIENDA

TAMIZ	PESO RET	% RETENID	% PASA	% ESPECIF.	
3"(76.2 mm)	0		100.0		
# 4 (4.75 mm)	-	0.0	100.0		4.75
# 10 (2.00 mm)	0.40	0.1	99.9		2
# 40 (0.42 mm)	18.40	4.7	95.3		0.42
# 200 (0.0075 mm)	192.60	49.5	50.5		0.075
TOTAL	388.89		Humedad % =	28.	57



t+sh 99.7 t+ss 84.9 agua 14.8 ss 51.8 t 33.1 w 28.57 388.89

76.68

....

Nota: Serie 1 material en estudio.

Clasificación SUCS: ML-CL (Limo arcillosos de baja plasticidad).

Contenido humedad	28.	57			
P tarro + SH	P tarro + SS	P agua	P SS	P tarro	
99.7	84	1.9	14.8 51.8		33.1

Jorge Martinez Castro



TRABAJOS DE OFICINA

REFERENCIA : ESTE GRAFICO NOS DA UNA IDEA DE LA RESISTENCIA DEL SUELO EN BASE AL NUMERO DE GOLPES DEL SPT
PLANTAS: AGRO INDUSTRIAL Y BIOTECNOLOGIA



ESFUERZO ADMISIBLE DEL SUELO 5,00 TN/M2 (SUELO NATURAL)



ENSAYO DE CBR

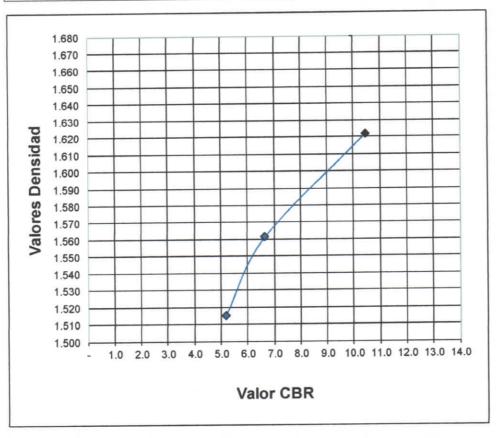
PROYECTO: PLANTAS : AGRO INDUSTRIAL Y BIOTECNOLOGIA

SECTOR: HACIENDA

SOLICITA: UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA (CIPCA)

FECHA: ABRIL/2012

	56 golpes	27 golpes	12 golpes
CBR	10.5	6.7	5.2
DENSIDAD	1.622	1.561	1.515



PARAMETROS DE DISEÑO

 CBR Determinado %
 6.0
 Dmáx=
 1.622
 gm/cm3

 95% Dmáx=
 1.541
 gm/cm3



ENSAYO DE CBR - PENETRACION

PROYECTO: PLANTAS: AGRO INDUSTRIAL Y BIOTECNOLOGIA)

SECTOR:HACIENDA

SOLICITA: UNI VERSIDAD ESTATAL AMAZONICA (CIPCA)

FECHA: ABRIL/2012

Molde 7C	Tiempo	Lect.		Esponjan mm*10-2		Molde 8C	Tiempo			Esponja mm*10-2		Molde 9C	Tiempo	Lect.	Altura muestra	Esponjam mm*10-2	
70		425			120			125	127					220			
		456		0.31				165		0.4	0.31			241		0.21	0.17
Constan	te	2.683															
Tiempo		Penetra.	Carga	Presión	Presión	Presión	Valor	Carga	Presión	Presión	Presión	Valor	Carga	Presión	Presión	Presión	Valor
seg.	minuto	Pulg.	Dial	lb/pg2	Correg.	estándar	CBR	Dial	lb/pg2	Correg.	estándar	CBR	Dial	lb/pg2	Correg.	estándar	CBR
- 0	0		0					0	0					0 0			
30)	26	9	24.1				8	21.5					6 16.1			
	1	51	21	56.3				14	37.6					9 24.1			
30) 1	76	24	64.4				19	51.0				1	2 32.2			
	2	101	32	85.9	85.9	1000	8.6	23	61.7	61.7	1000	6.2	: 1	6 42.9	42.9	1000	4.3
	3	152	48	128.8				36	96.6				2	4 64.4			
	4	202	69	185.1	185.1	1500	12.3	3 40	107.3	107.3	1500	7.2	: 3	4 91.2	91.2	1500	6.1
	5	252	92	246.8				69	441.0				4	5 120.7			
	6			300.5				89	238.8				6	3 169.0	169.0	1900	
	8							97	260.3				7	5 201.2	201.2	2600	
							10.5	5				6.7	,				5.2





LABORATORIO DE SUELOS ENSAYO DE COMPACTACION PARA CBR

PROYECTO: PLANTAS : AGRO INDUSTRIAL Y BIOTECNOLOGIA

SECTOR:HACIENDA

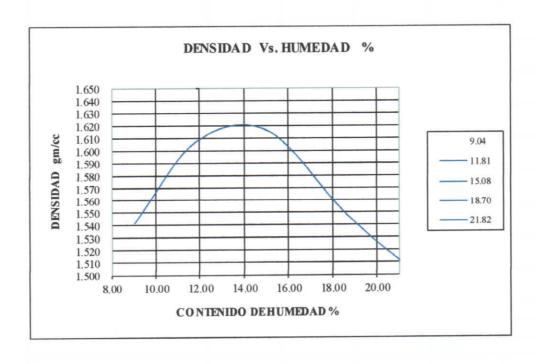
SOLICITA: UNIVERSIDAD ESTAL AMAZONICA (CIPCA) FECHA: ABRIL/2012

Molde	7C		8C		9C	
Numero capas	5	5	5	5	5	5
N° golpes /capa	57		26		11	
	Antes remoj.	Despues	Antes remoj.	Despues	Antes remoj.	Despues
Peso muestra hum.+ molde	12781.8	12809.4	12535.5	12735.2	12759.9	12840.8
Peso del molde	8510	8510	8425	8425	8755	8755
Peso muestra humeda	4271.8	4299.4	4110.5	4310.2	4004.9	4085.8
Volumen muestra	2317	2317	2317	2317	2317	2317
Densidad humeda	1.844	1.856	1.774	1.860	1.728	1.763
Densidad seca	1.622	1.574	1.561	1.559	1.515	1.482
CONTENIDO DE AGUA						
Tarro N°	7-B	4B	27B	10B	4B	T-3
Peso muestra hum.+ tarro	140.15	150.45	118.59	134.45	120.15	130.15
Peso muestra seca + tarro	127.15	132.45	108.21	117.84	109.22	113.85
Peso agua	13	18	10.38	16.61	10.93	16.3
Peso tarro	32.1	31.7	32	. 32	31.5	28.1
Peso muestra seca	95.05	100.75	76.21	85.84	77.72	85.75
Contenido de humedad	13.68	17.87	13.62	19.35	14.06	19.01
Agua absorvida		4.19)	5.73		4.95



LABORATORIO DE SUELOS ENSAYO DE COMPACTACION

PROYECTO: PLANTAS: AGRO	INDUSTRIAL '	Y BIOTECNO	LOGIA						
SECTOR: HACIENDA		N	IUESTRA: SI	UELO NATUI	RAL				
SOLICITA: UNIVERSIDAD EST	ATA AMAZO	NICA (CIPCA	1)						
CONSTRUYE:	FECHA: ABRIL/2012								
PESO SUELO	2000	2000	2000	2000	2000				
PESO TARRO + SUELO H	5832.9	5942.1	6001.2	5979.4	5971.1				
PESO MOLDE	4246	4246	4246	4246	4246				
PESO SUELO HUMEDO	1586.9	1696.1	1755.2	1733.4	1725.1				
CONT. PROMEDIO AGUA	9.04	11.81	15.08	18.70	21.82				
CONSTANTEMOLDE	944	944	944	944	944				
DENSIDAD HUMEDA	1.681	1.797	1.859	1.836	1.827				
DENSIDAD SECA	1.542	1.607	1.616	1.547	1.500				
TARRO#	D-5	7-B	D-2	D-3	8-B				
TARRO+S. HUMEDO	142.15	130.60	121.45	140.30	128.54				
TARRO+ S. SECO	132.85	119.85	109.32	122.51	111.43				
PESO AGUA	9.30	10.75	12.13	17.79	17.11				
PESO TARRO	30.00	28.80	28.90	27.40	33.00				
PESO SUELO SECO	102.85	91.05	80.42	95.11	78.43				
CONTENIDO HUMEDAD	9.04	11.81	15.08	18.70	21.82				



Densidad Máxima (gm/cm3)

1.622

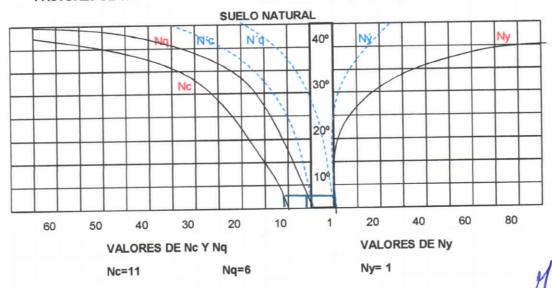
Humedad Optima (%)

14.0





FACTORES DE CAPACIDAD DE CARGA PARA LA APLICACIÓN DE LA TEORIA DE TERZAGHI





Jorge Martinez Castro

VALORES DEL MODULO DE DEFORMACION E₀ Y EL COEFICIENTE E BALASTO Ks1

	MODULO DE	COEFICIENTE
TIDO DE CUELO	DEFORMACION	BALASTO
TIPO DE SUELO	Eo(KGS/CM2)	PLACA 1 PIE2
		KS1(KG/CM3)
* *SUELO FANGOSO	11-33	0,50 -1,50
* ARENA SECA O HUMEDA, SUELTA (N SPT 3 -9)	0,16H - 0,48H	1,20 - 3,60
* ARENA SECA O HUMEDA, MEDIA (N SPT 9-30)	0,48H - 1,60H	3,60 - 12,0
* ARENA SECA O HUMEDA, DENSA (N SPT 30 -50)	1,60H - 3,20H	12,0 - 24,0
*GRAVA FINA CON ARENA FINA	1,07H - 1,33H	8,0 -10,0
*GRAVA MEDIA CON ARENA GRUESA	1,33H - 1,60H	10,0 - 12,0
*GRAVA MEDIA CON ARENA GRUESA	1,60H - 2,00H	12,0 -15,0
*GRAVA GRUESA CON ARENA GRUESA	2,00H - 2,66H	15,0 - 20,0
*GRAVA GRUESA FIRMEMENTE ESTRATIFICADA	2,66H - 5,32H	20 - 40
** ARCILLA BLANDA qu 0,25 - 0,50 kg/cm2	15 - 30	0,65 - 1,30
** ARCILLA MEDIA qu 0,50 - 2,00 kg/cm2	30 - 90	1,30 - 4,0
** ARCILLA COMPACTA qu 2,00 - 4,00 kg/cm2	90 - 180	4,0 - 8,0
ARCILLA MARGOSA DURA qu 4,00 - 10,00 kg/cm2	180 - 480	8,0 - 21,0
MARGA ARENOSA RIGIDA	480 - 1000	21,0 -44,0
ARENA DE MIGA Y TOSCO	500 - 2500	22,0 - 110,0
MARGA	500 - 5000	22,0 - 2200,0
CALIZA MARGOSA ALTERADA	3500 - 5000	150,0 - 220,0
CALIZA SANA	2000 - 8000	885,0 - 36000,0
GRANITO METEORIZADO	700 - 20000	30,0 - 9000,0
GRANITO SANO	40000 - 80000	1700,0 - 3600

H= PROFUNDIDAD DEL POZO DE CIMENTACION EN CM

^{**} LOS VALORES CONSIDERADOS CORRESPONDEN A CARGAS DE CORTA DURACION SI SE CONSIDERAN CARGAS PERMANENTES QUE PRODUZCAN Q Y M Y A DE TENER LUGAR LA CONSOLIDACION, SE MULTIPLICARAN LOS VALORES DE Eo Y Ks1 DE LA TABLA POR 0,25

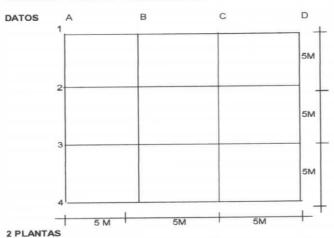


^{*} TERRENOS GRANULARES SI ESTAN SUMERGIDOS S TOMARAN CON UN Eo O Ks1, IGUAL A LOS DE LA TABLA MULTIPLICADOS POR 0,60

Jorge Martinez Castro



PROYECTO: RESIDENCIA UNIVERSITARIA Y ADMINISTRACION DE HACIENDA UBICACION HACIENDA UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA



A1,D1,A4.D4 = CARGAS

B1-C1-B4-C4-A2-D2-A3-D3

14 TN 28 TN

B2,C2,B3,C3

56 TN

SUELO

CONGLOMERADO ARCILLA AMARILLENTA GRAVAS, ARENAS Y CANTOS DE PIEDRA

DENSIDAD = 1,75 TN/M3

ANGULO DE FRICCION = 42° GRADOS PROFUNDIDAD DE DESPLANTE = 1,50 M

MODULO DE ELASTICIDAD = 1000 TN/M2

Nq = 36

Ny= 90

 $qrotur \neq \gamma * Df * Nq + \frac{1}{2} * B * \gamma * N\gamma$

CAPACIDAD DE CARGA (ANALISIS A LA ROTURA)

Q TON	B M	quit TON/M ²	FS	qadm TON/M ²	A M²	B CAL
14	1.00	173.25	5	34.65	0.40	0.64
14	0.64	144.90	5	28.98	0.48	0.70
14	0.70	149.63	5	29.93	0.47	0.68
28	1.00	173.25	5	34.65	0.81	0.90
28	0.90	165.38	5	33.08	0.85	0.92
28	0.92	166.95	5	33.39	0.84	0.92
28	0.92	166.95	5	33.39	0.84	0.92
56	1.00	173.25	5	34.65	1.62	1.27
56	1.27	194.51	5	38.90	1.44	1.20
56	1.20	189.00	5	37.80	1.48	1.22
56	1.22	190.58	5	38.12	1.47	1.21
56	1.21	189.79	5	37.96	1.48	1.21
			MEDIA=	33.76		

q adm CALCULADO = 33,76 Tn/m² q adm para el cálculo = 34 Tn/m²
CALCULO DE ASENTAMIENTOS

$$S = \frac{qadm^* D^* (1-\mu^2)}{E} *\alpha *R$$

Observacione	S dif	Se	D	gadm	Q
	MM	CM	M	TON/M ²	TON
		2.36	0.68	30	14
Sad= 25 mm	9.78	3.34	0.97	30	28
Sad= 25 mm	13.83	4.72	1.37	30	56
		2.55	0.63	35	14
Sad= 25 mm	10.56	3.61	0.89	35	28
Sad= 25 mm	14.94	5.10	1.26	35	56
		2.73	0.59	40	14
Sad= 25 mm	11.29	3.86	0.84	40	28
Sad= 25 mm	15.97	5.45	1.18	40	56



ENSAYO DE LIMITES DE ATTERBERG

PROYECTO: PLANTA AGROINDUSTRIAL

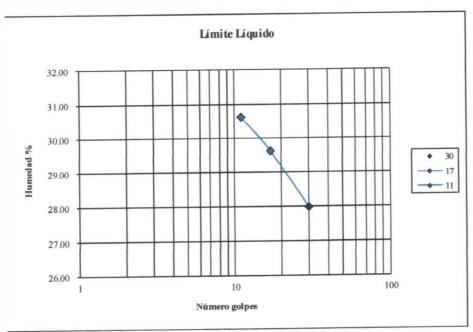
SOLICITA: UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA (CIPCA)

MUESTRA: PERFORACION N3

FECHA: ABRIL/2012

SECTOR: HACIENDA

Tarro #	7-E		12-F		8-B	
# golpes		30		17		11
Peso muestra h + tarro		24.44		24.27		22.66
Peso muestra seca + tarro		21.58		21.36		20.09
Peso agua		2.86		2.91		2.57
Peso tarro		11.36		11.54		11.7
Peso muestra seca		10.22		9.82		8.39
% Humedad		27.98		29.63		30.63



LIMITE LIQUIDO =	28.50	INDICE PLAS	TICIDAI	8.35
LIMITE PLASTICO=	20.15			
Limite Plástico				
M. Humeda + tarro	6.04	7.24	6.93	
M Seca + tarro	5.75	7	6.76	
Humedad	0.29	0.24	0.17	
Peso tarro	4.33	5.74	5.95	
Peso M. Seca	1.42	1.26	0.81	
% Humedad	20.42	19.05	20.99	



ENSAYO DE LIMITES DE ATTERBERG

PROYECTO: PLANTAS AGRO INDUSTRIAL

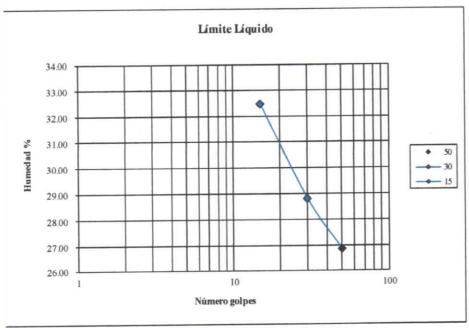
SOLICITA: UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA (CIPCA)

MUESTRA: PERFORACION 4

FECHA: ABRIL/2012

SECTOR: HACIENDA UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA

Tarro #	9-E	2	-F	15-E
# golpes		50	30	15
Peso muestra h + tarro		23.96	24.89	24.3
Peso muestra seca + tarro		21.3	21.85	21.12
Peso agua		2.66	3.04	3.18
Peso tarro		11.4	11.3	11.33
Peso muestra seca		9.9	10.55	9.79
% Humedad		26.87	28.82	32.48



LIMITE LIQUIDO =	29.50	INDICE PLAS	TICIDAI	5.23
LIMITE PLASTICO=	24.27			
Limite Plástico				
M. Humeda + tarro	7.87	8.66	7.48	
M Seca + tarro	7.41	8.24	7.13	
Humedad	0.46	0.42	0.35	
Peso tarro	5.53	6.44	5.73	
Peso M. Seca	1.88	1.8	1.4	
% Humedad	24.47	23.33	25.00	



ENSAYO DE LIMITES DE ATTERBERG

PROYECTO: PLANTAS PROCESADORAS DE CARNICOS, LACTEOS Y FRUTAS

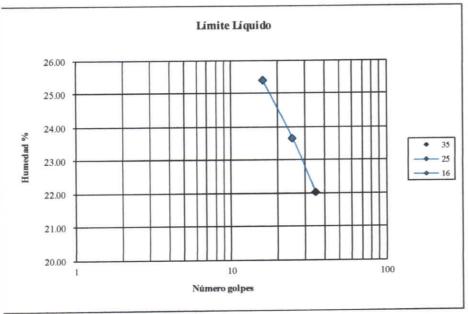
SOLICITA: CIPCA

MUESTRA: PERFORACION 4

FECHA: ABRIL/2012

SECTOR: HACIENDA UNIVERSIDAD ESTATAL AMAZONICA

Tarro #	6-E		11-F		8-E	
# golpes		35		25		16
Peso muestra h + tarro		25.1		30.5		27
Peso muestra seca + tarro		22.61		26.81		23.84
Peso agua		2.49		3.69		3.16
Peso tarro		11.3		11.2		11.4
Peso muestra seca		11.31		15,61		12.44
% Humedad		22.02		23.64		25.40



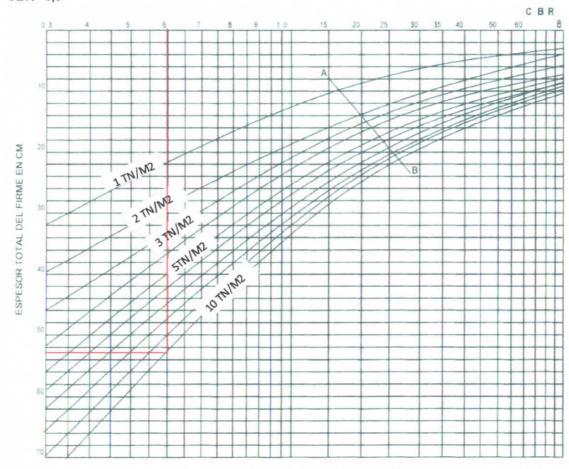
LIMITE LIQUIDO =	23.50	INDICE PLAS	TICIDA1	4.15
LIMITE PLASTICO=	19.35			
Limite Plástico				
M. Humeda + tarro	9.5	9.4	9.9	
M Seca + tarro	8.84	8.82	9.28	
Humedad	0.66	0.58	0.62	
Peso tarro	5.5	5.5	6.3	
Peso M. Seca	3.34	3.32	2.98	
% Humedad	19.76	17.47	20.81	



PROYECTO: PLANTA AGROINDUSTRIAL

VIAS DE ACCESO

DETERMINCION DEL ESPESOR DEL SUELO MEJORADO CBR =6,0



CURVAS PARA PROYECTOS DE AUTOPISTAS CORPS OF ENGINEERS U.S.ARMY

ESPESOR DEL SUELO MEJORADO =55 CM (MINIMO)

— Jorge Martinez Castro



RESUMEN

		A AGRO INDUSTRIAL							A :ABRIL	J2012	
	DR HAC		1 144	IFOTO				POZO			01100
0170000	PERF	DESCRIPCION	ID	JESTRI W%	=O N	4	40	200	CACION	LP	SUCS
М	ESIR	TURBA , CAPA VEGETAL	ID.	VV 70	IN	4	40	200	LL	LP	
		TORBA , CAPA VEGETAL	P3-1								Pt
		ARCILLA AMARILLENTA									
1.00		ESTRUCTURA BLANDA	- 1								
1.00		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-2								
		ESTRUCTURA BLANDA	1.02	30	6						
2.00				-							CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-3								
		ESTRUCTURA BLANDA		32	6						
3.00		·				0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
illa periodi		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-4								
		ESTRUCTURA BLANDA		30	8						
4.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-5								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	10						
5.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-6								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	10						
6.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-7								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	9	0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
7.00											



OBRA:	PLANT	A AGRO INDUSTRIAL						FECH	A :ABF	RIL/2012	2
SECTO	OR HAC	ENDA						POZO	N4		
PROF	PERF	DESCRIPCION	MU	JESTRI	EO		CLAS	SIFICA	CION		SUCS
M	ESTR		ID	W%	N	4	40	200	LL	LP	
		TURBA, CAPA VEGETAL									
			P3-1								Pt
		ARCILLA AMARILLENTA									
1.00		ESTRUCTURA BLANDA									
	1932	ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-2								
		ESTRUCTURA BLANDA		30	6						
2.00											CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-3								
		ESTRUCTURA BLANDA		32	6						
3.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
	48.213	ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-4								
		ESTRUCTURA BLANDA		30	8						
4.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-5								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	10						
5.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-6								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	10						
6.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-7								272-214
		ESTRUCTURA BLANDA		28	9	0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
7.00										Δ.	



— Jorge Martinez Castro

	: BIOTE OR HAC	CNOLOGIA (HERBARIO, GERMOPLA IENDA	ASMA Y JARD	IN BOT	ANICO)		FECH		RIL/2012	2
	PERF	DESCRIPCION	M	UESTRI	EO		CLA	SIFICA			SUCS
M	ESTR	American Automatical Participation	ID	W%	N	4	40	200	LL	LP	Value
		TURBA, CAPA VEGETAL									
			P3-1								Pt
		ARCILLA AMARILLENTA									
1.00		ESTRUCTURA BLANDA									
	13.2	ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-2								
		ESTRUCTURA BLANDA		30	6						
2.00											CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-3								
		ESTRUCTURA BLANDA	1.00	32	6						
3.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA					"	10.0			-
		MUCHA HUMEDAD	P3-4								
		ESTRUCTURA BLANDA	-	30	8						
4.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA					4.7	40.0	20.0	24.2	OL
		MUCHA HUMEDAD	P3-5								
		ESTRUCTURA BLANDA	1 3-3	28	10						
5.00		25 MOOTOR BEAMER	- 1	20	10	0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
0.00		ARCILLA AMARILLENTA				·	7.7	40.0	20.0	24.2	OL
		MUCHA HUMEDAD	P3-6								
		ESTRUCTURA BLANDA	1, 2-0	28	10						
6.00		EGINGOTONA BEANDA	- 1	20	10	0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
0.00		ARCILLA AMARILLENTA				U	4.7	48.5	29.5	24.2	CL
		MUCHA HUMEDAD	P3-7								
		ESTRUCTURA BLANDA	F 3-1	20	9	0	4.7	49.5	20.5	24.2	01
7.00		ESTRUCTURA BLANDA		28	9	U	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		D: 7,0 M					NCON				



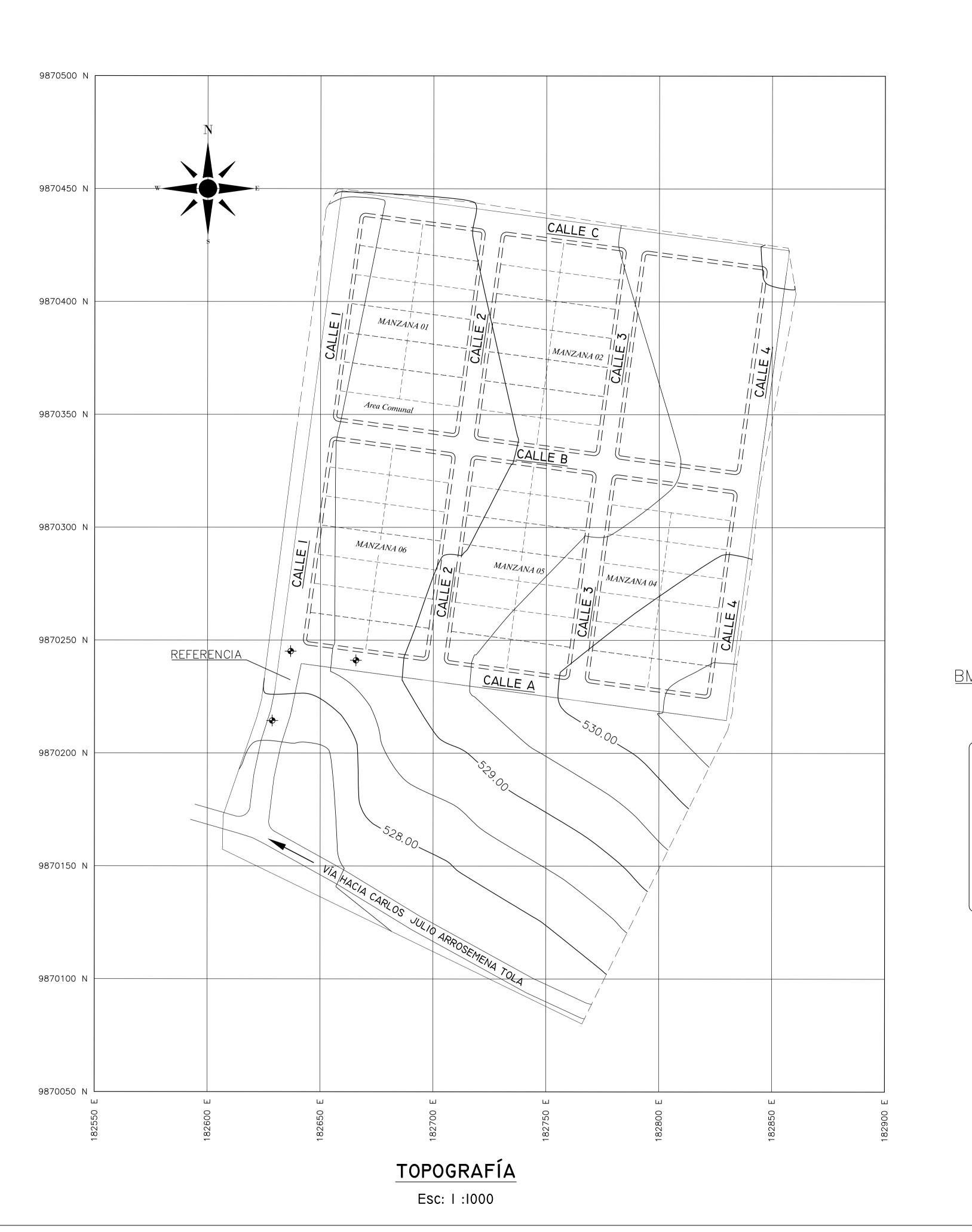
Jorge Martinez Castro

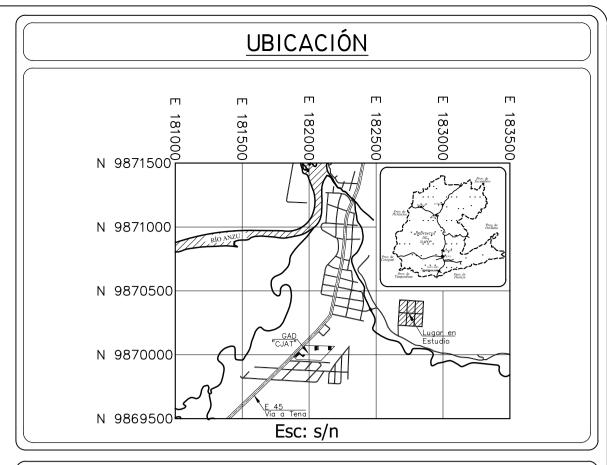
OBRA:	BIOTE	COLOGIA (HERBARIO, GERMOPLASI	MA Y JARDIN	BOTA	NICO)			FECH	A :ABF	RIL/2012	2
SECTO	OR HAC	IENDA						POZO	N6		
PROF	PERF	DESCRIPCION	M	JESTR	EO		CLA	SIFICA	CION		SUCS
M	ESTR		ID	W%	N	4	40	200	LL	LP	
		TURBA, CAPA VEGETAL									
			P3-1								Pt
		ARCILLA AMARILLENTA									
1.00		ESTRUCTURA BLANDA									
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-2								
		ESTRUCTURA BLANDA		30	6						
2.00											CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-3								
		ESTRUCTURA BLANDA		32	6						
3.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
	ME TH	ARCILLA AMARILLENTA				1.5					
		MUCHA HUMEDAD	P3-4								
		ESTRUCTURA BLANDA	N 125 G	30	8						
4.00		And the second of the second o				0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
	Barrer.	MUCHA HUMEDAD	P3-5								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	10						
5.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA									
		MUCHA HUMEDAD	P3-6								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	10						
6.00						0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
		ARCILLA AMARILLENTA						2000		masic2000	
		MUCHA HUMEDAD	P3-7								
		ESTRUCTURA BLANDA		28	9	0	4.7	49.5	29.5	24.2	CL
7.00											

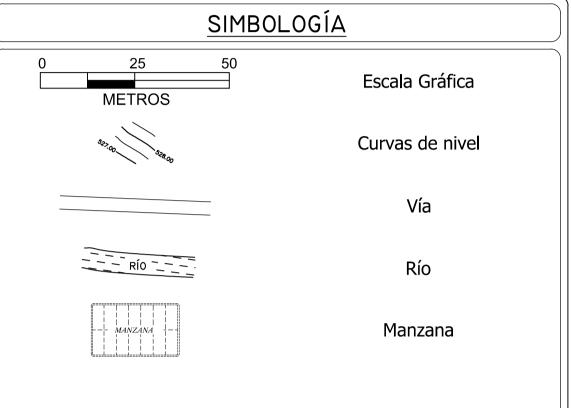
Jorge Martínez Castro

LP 18-137

ANEXOS C PLANOS







29.18 RF 2 29.18 Esc: S/N

PUNTOS DE CORNTROL BM N 9 870 2|4.380 E | 182 628.690 Z | 527.793 RFI Z | 528.244 RF2 Z | 528.669 - ÁNGULOS ΔA = 39°23'20" ΔB = 96°58'47" Δc = 43°38'||"

REFERENCIAS - NORMAS

I. <u>Sistema de coordenadas geográficas:</u> WGS 84 18 South

2. LAS ESCALAS PREVALECEN SOBRE LAS MEDIDAS.

OBSERVACIONES



APROBÓ:

REALIZADO POR:

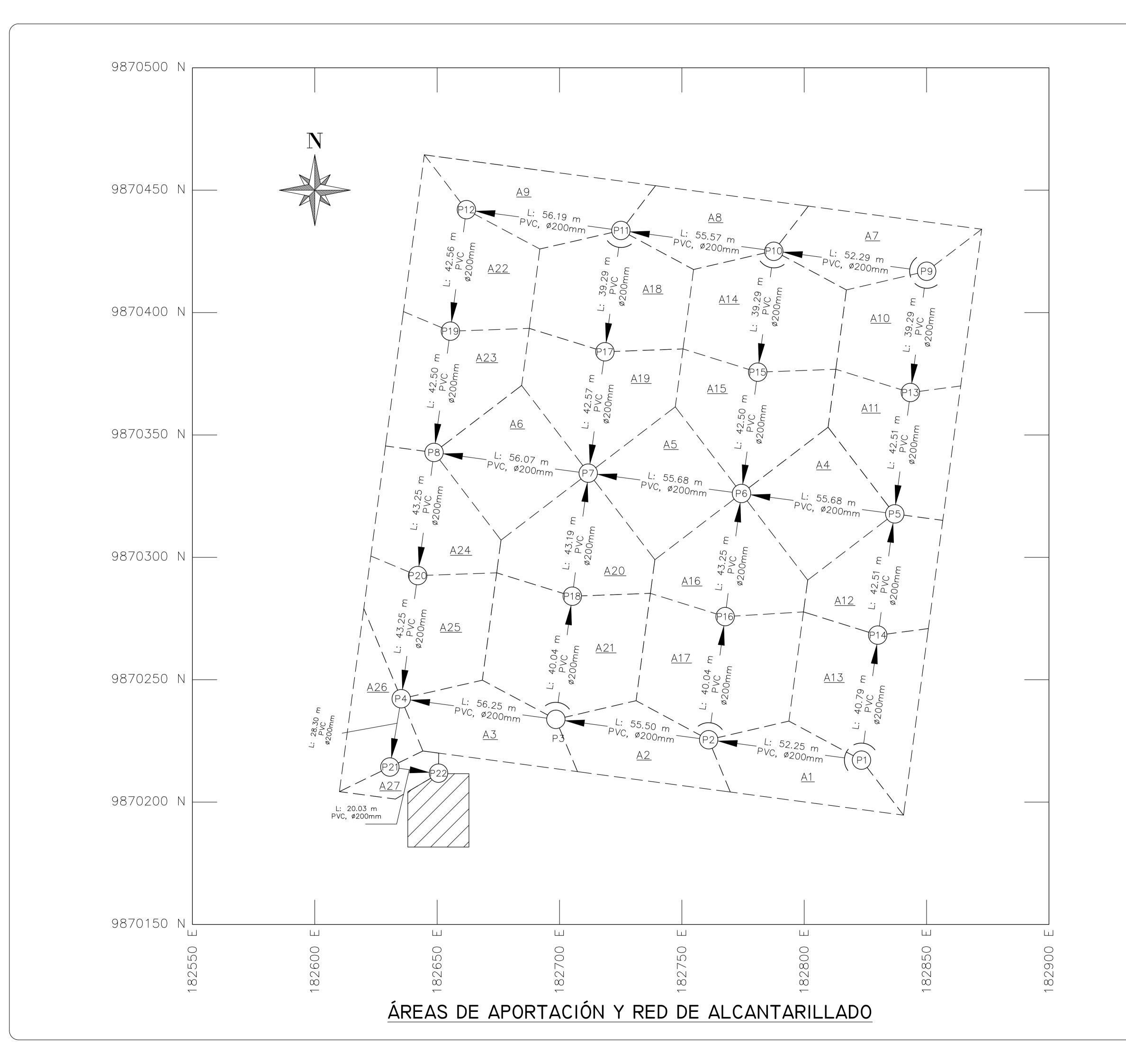
ING. MG. DIEGO CHÉRREZ

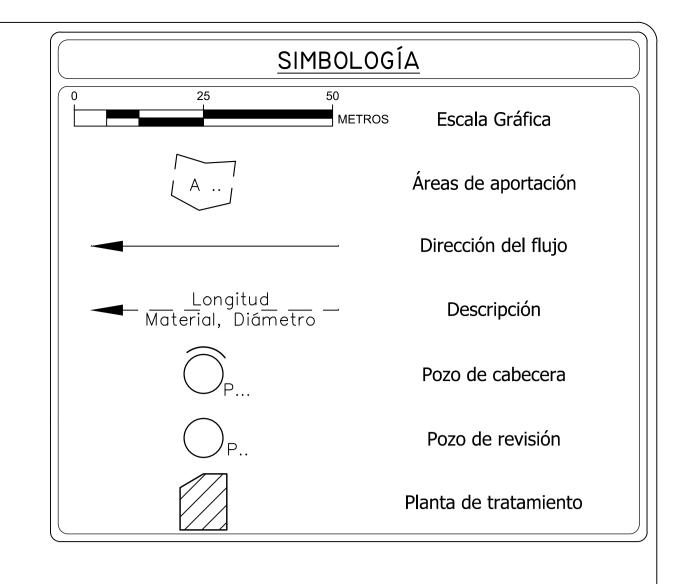
EGDA. WANIA RONQUILLO

MARZO / 2016

FORMATO: A 1

LÁMINA: 1 DE 11





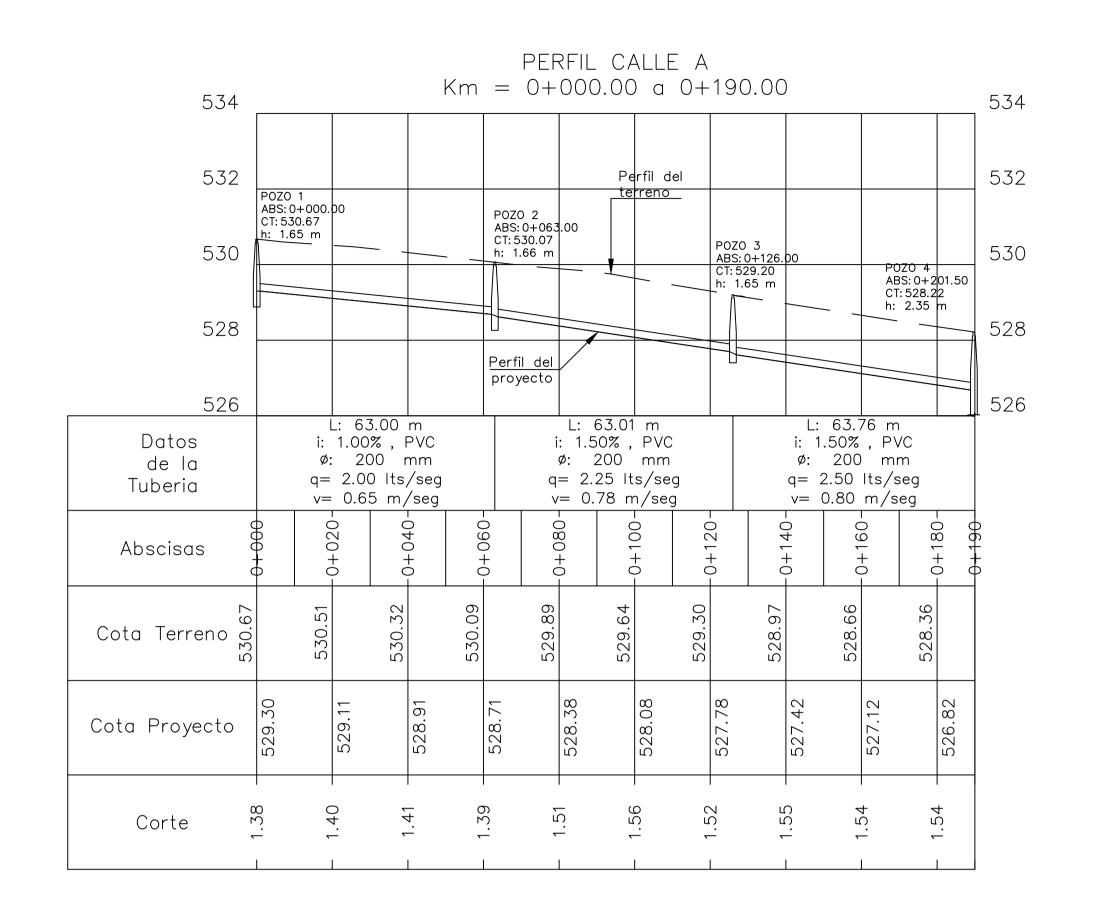
	TABLAS	DE ÁREAS	e e
CALLE	TRAMO	LONGITUD	AREA
CALLE	IKAMO	m	Ha
	1 - 2	63	0,17
Calle A	2 - 3	63,01	0,16
	3 - 4	63,71	0,17
	5 - 6	63	0,20
Calle B	6 - 7	63	0,20
	7 - 8	63,75	0,20
	9 - 10	63	0,17
Calle C	10 - 11	63	0,16
	11 - 12	63,75	0,20
	12 - 19	50	0,25
	19 - 8	50	0,22
Calle 1	8 - 20	50,75	0,20
	20 - 4	50,75	0,22
	4 - 21	28,3	0,12
	11 - 17	50	0,26
Calla 2	17 - 7	50	0,23
Calle 2	3 - 18	50,75	0,30
	18 - 7	50,75	0,20
	10 - 15	50	0,26
Calla 2	15 - 6	50	0,23
Calle 3	2 - 16	50,75	0,30
	16 - 6	50,75	0,20
	9 - 13	50	0,24
Calla 4	13 - 5	50	0,22
Calle 4	1 - 14	51,5	0,28
	14 - 5	50	0,19
Planta	21 - 22	20,03	0,04
Σ		1423,55	5,59

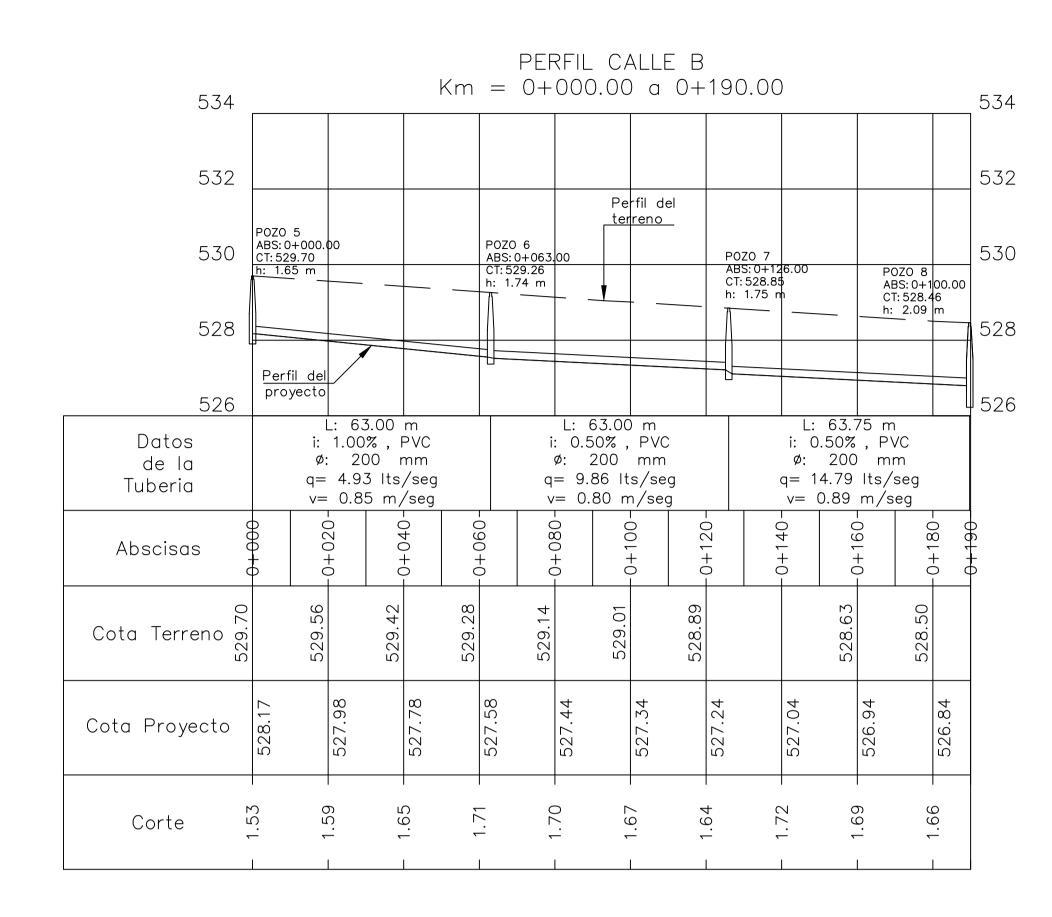


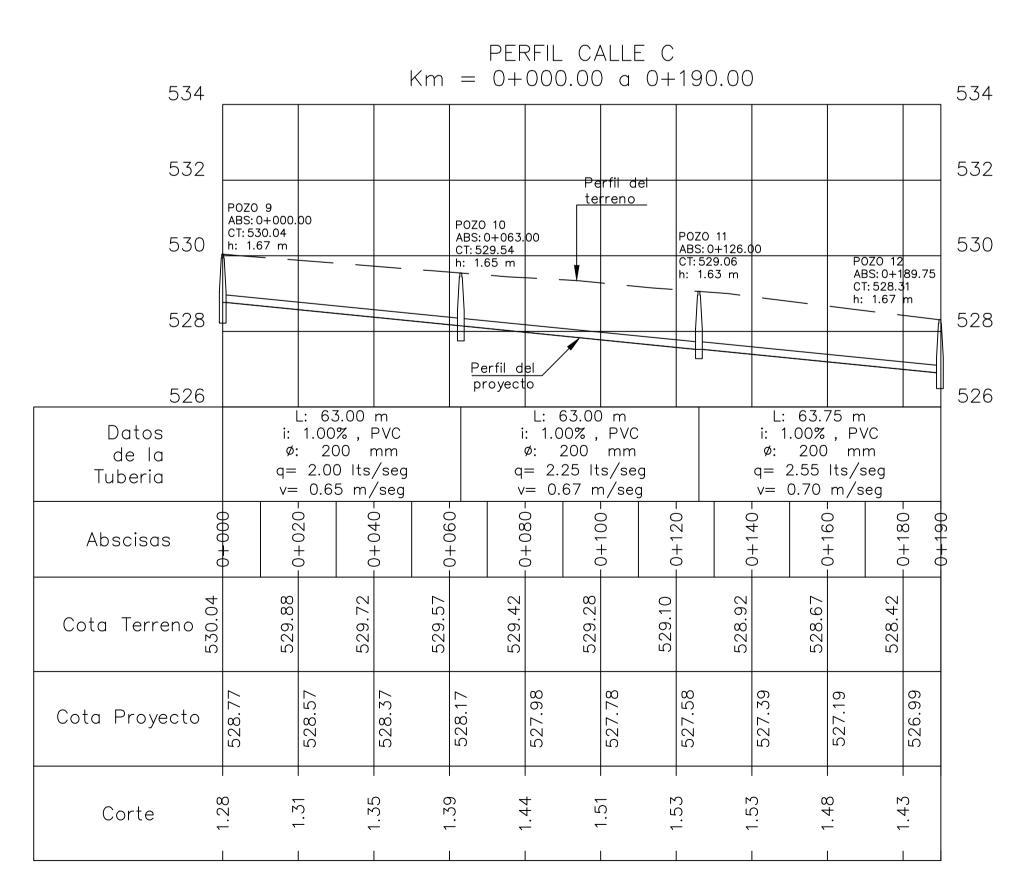
ING. MG. DIEGO CHÉRREZ (EGDA. WANIA RONQUILLO

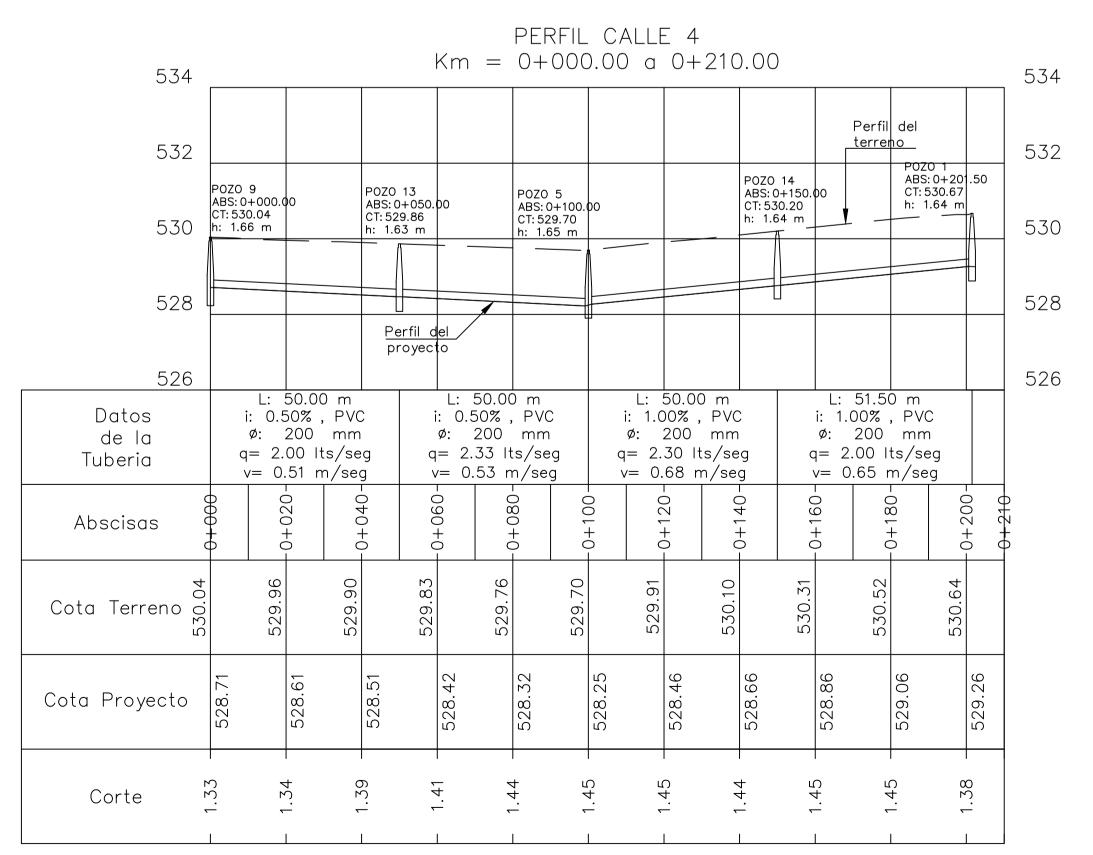
2 DE 11

LÁMINA:

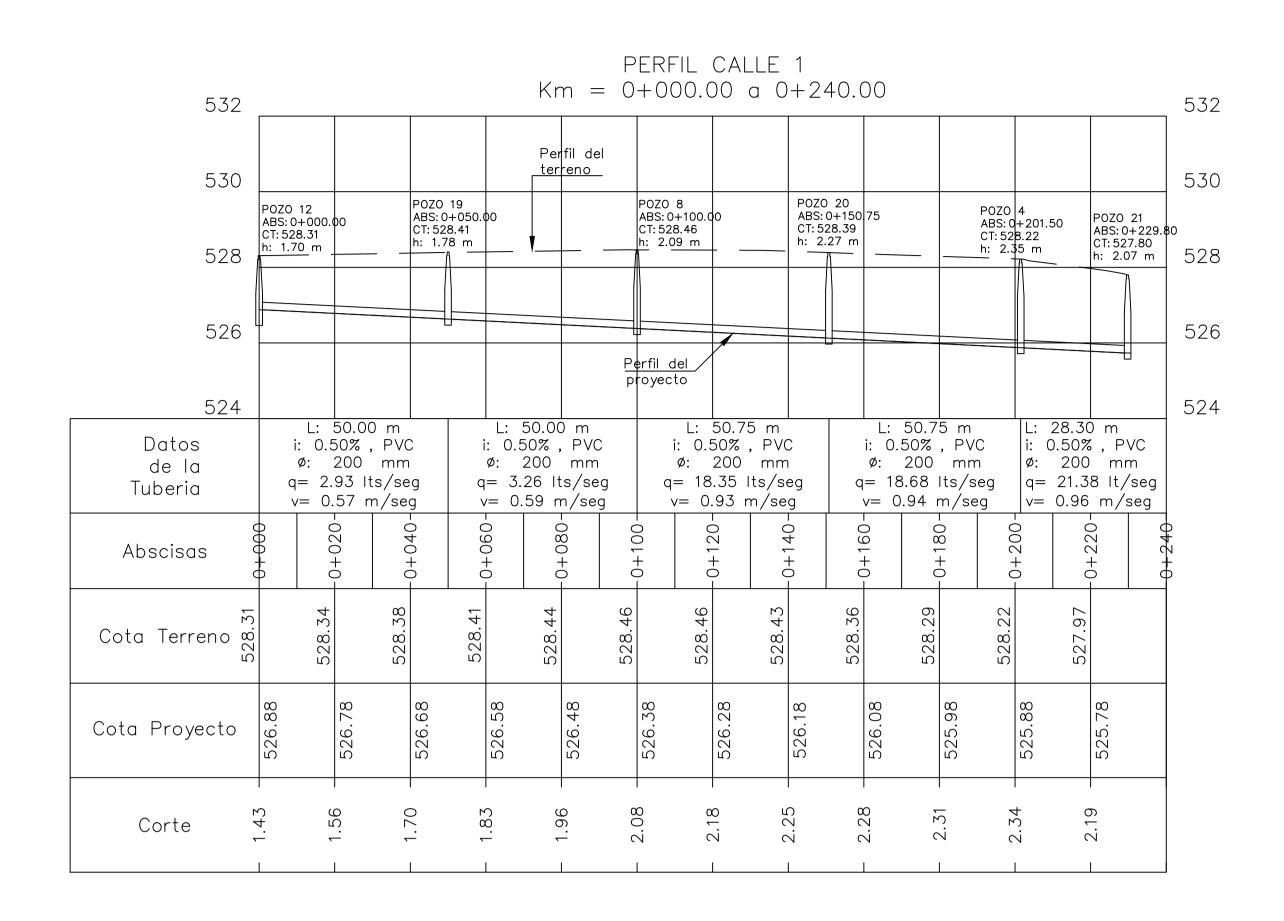


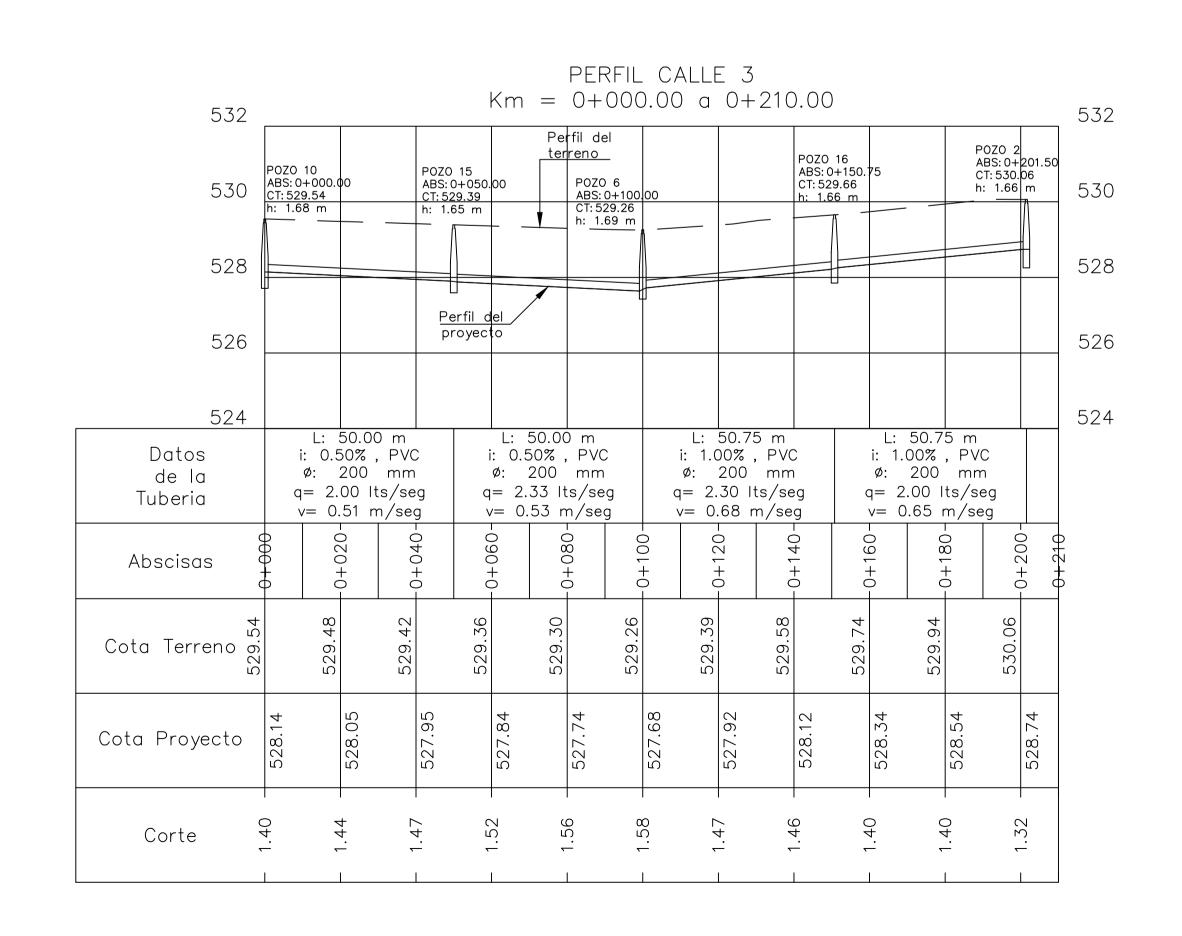


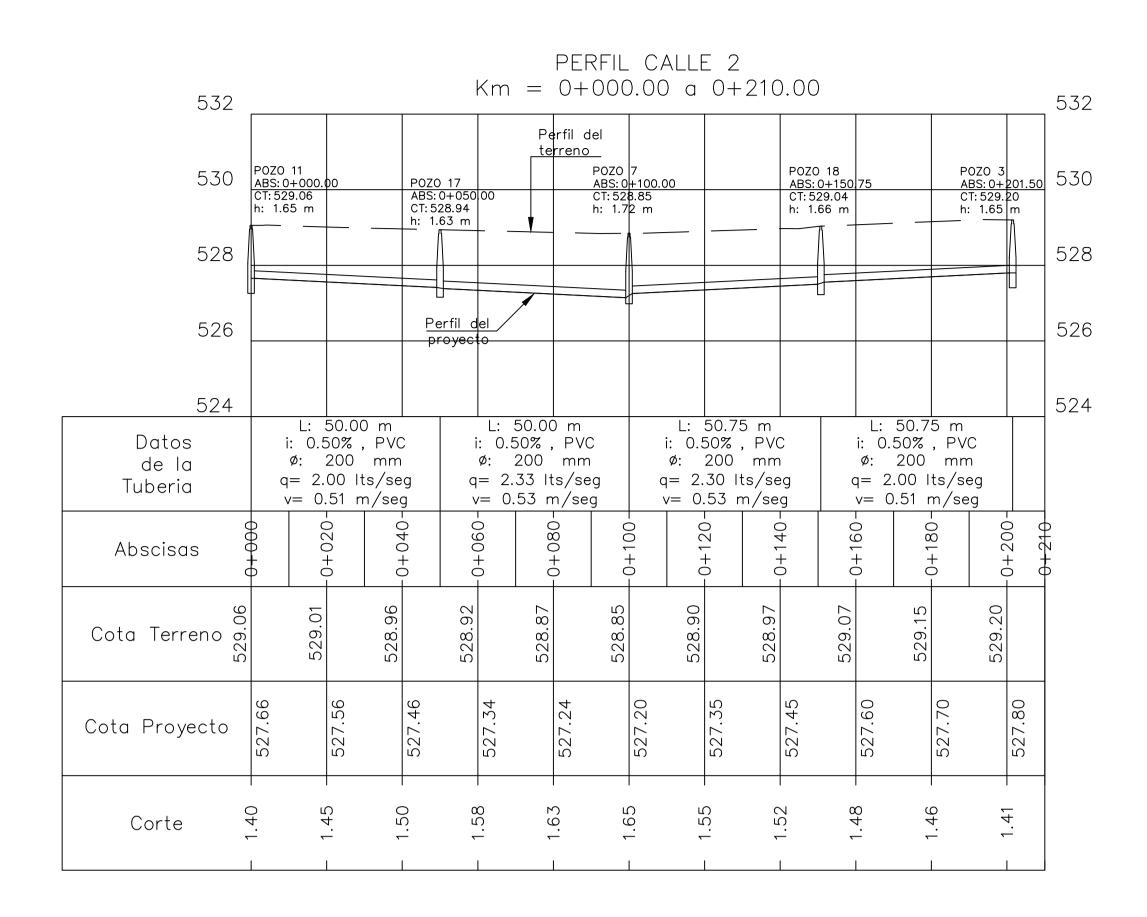


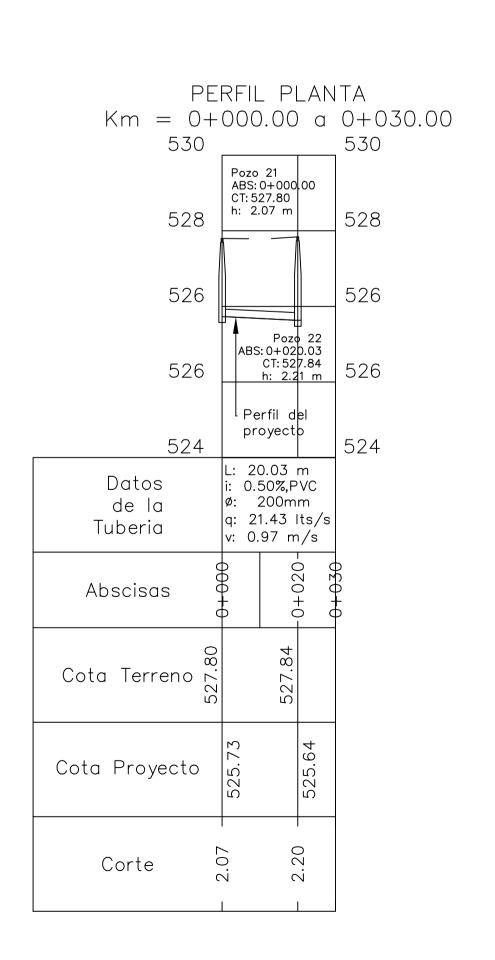


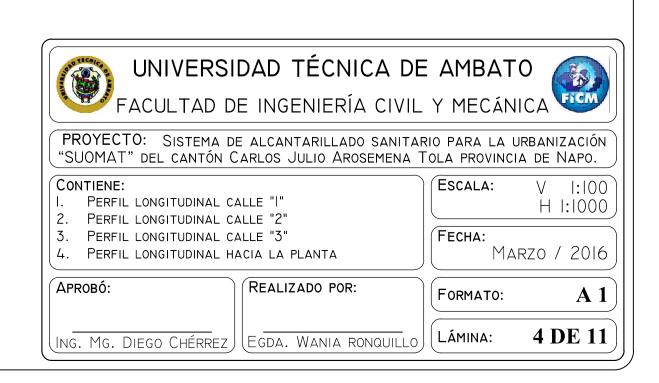


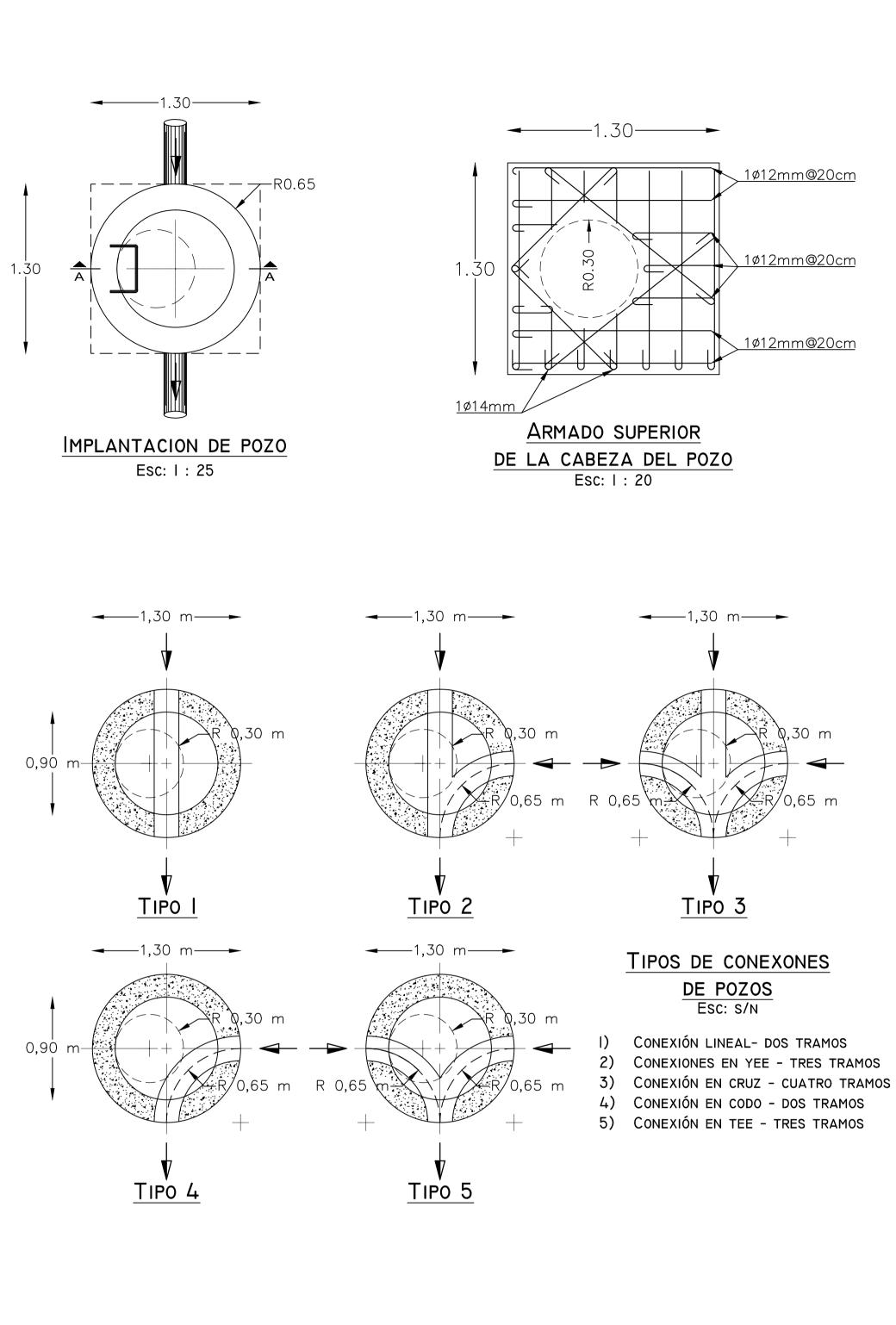


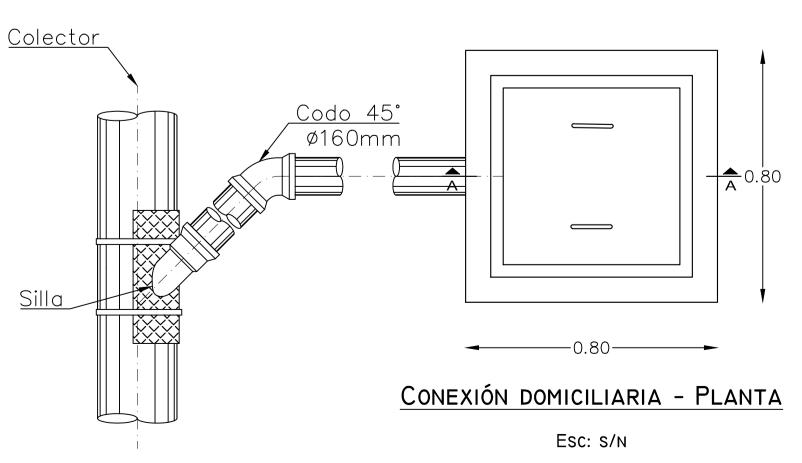


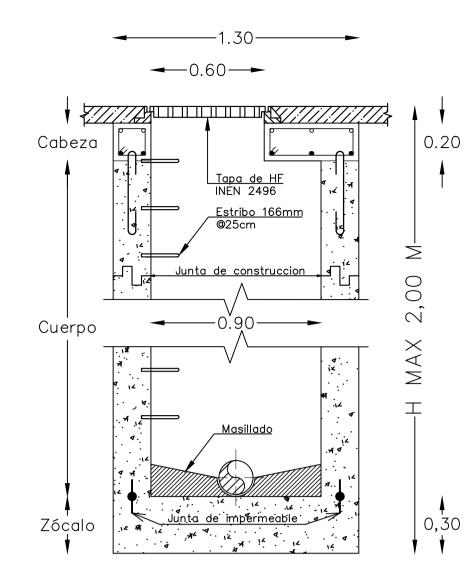












CORTE A-A POZO H<2.00M Esc: I: 20

 $00,0+N_1$

→0,70 m**→**

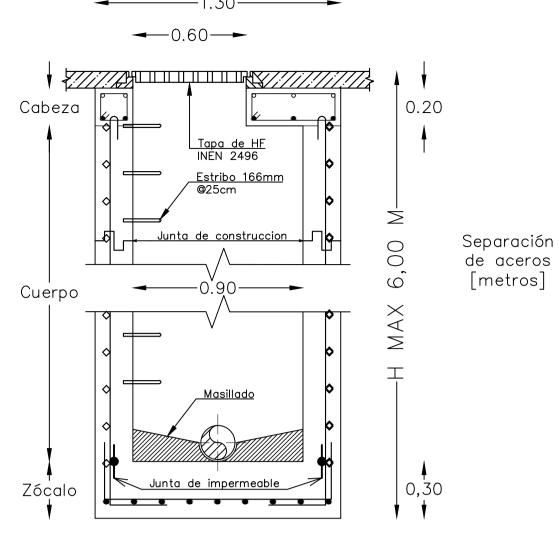
SECCIÓN TÍPICA DE EXCAVACIÓN

ALTURA HASTA 2,00 M

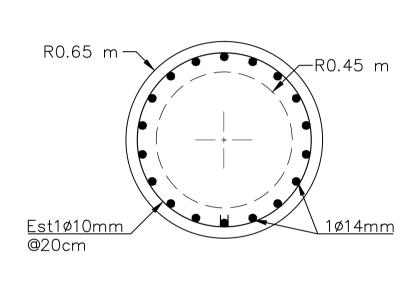
ACOSTILADO MATERIAL

C. MATERIAL DE EXCAVACIÓN

CLASIFICADO DE EXCAVACIÓN



CORTE A-A POZO 2.00<H<6.00M Esc: I : 20



-----0.99---

0.74

→ 0.33 **→**

ARMADO DE ZÓCALO

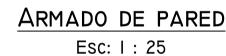
Esc: I : 20

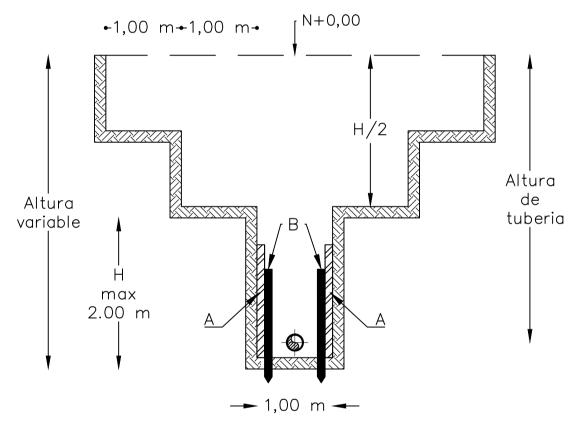
Separación

de aceros [metros]

Longitudes de aceros

[metros]

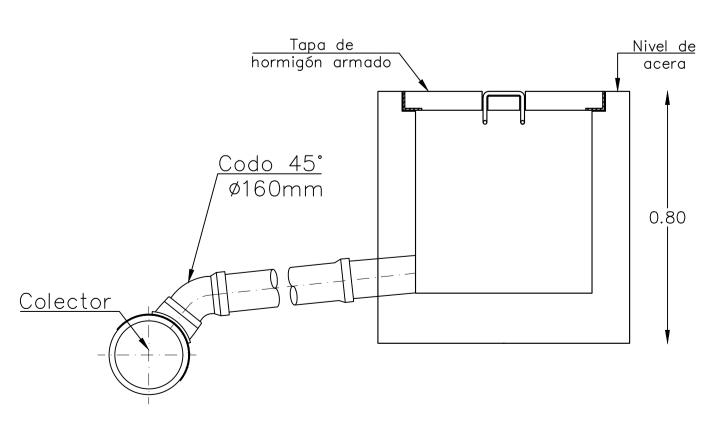




Esc: s/N SECCIÓN TÍPICA DE EXCAVACIÓN ALTURA HASTA 6,00 M A. CAMA DE ARENA H=10 CM

Esc: s/N

- A. ENTIBADO DE PROTECCION B. PUNTALES @1.50 M



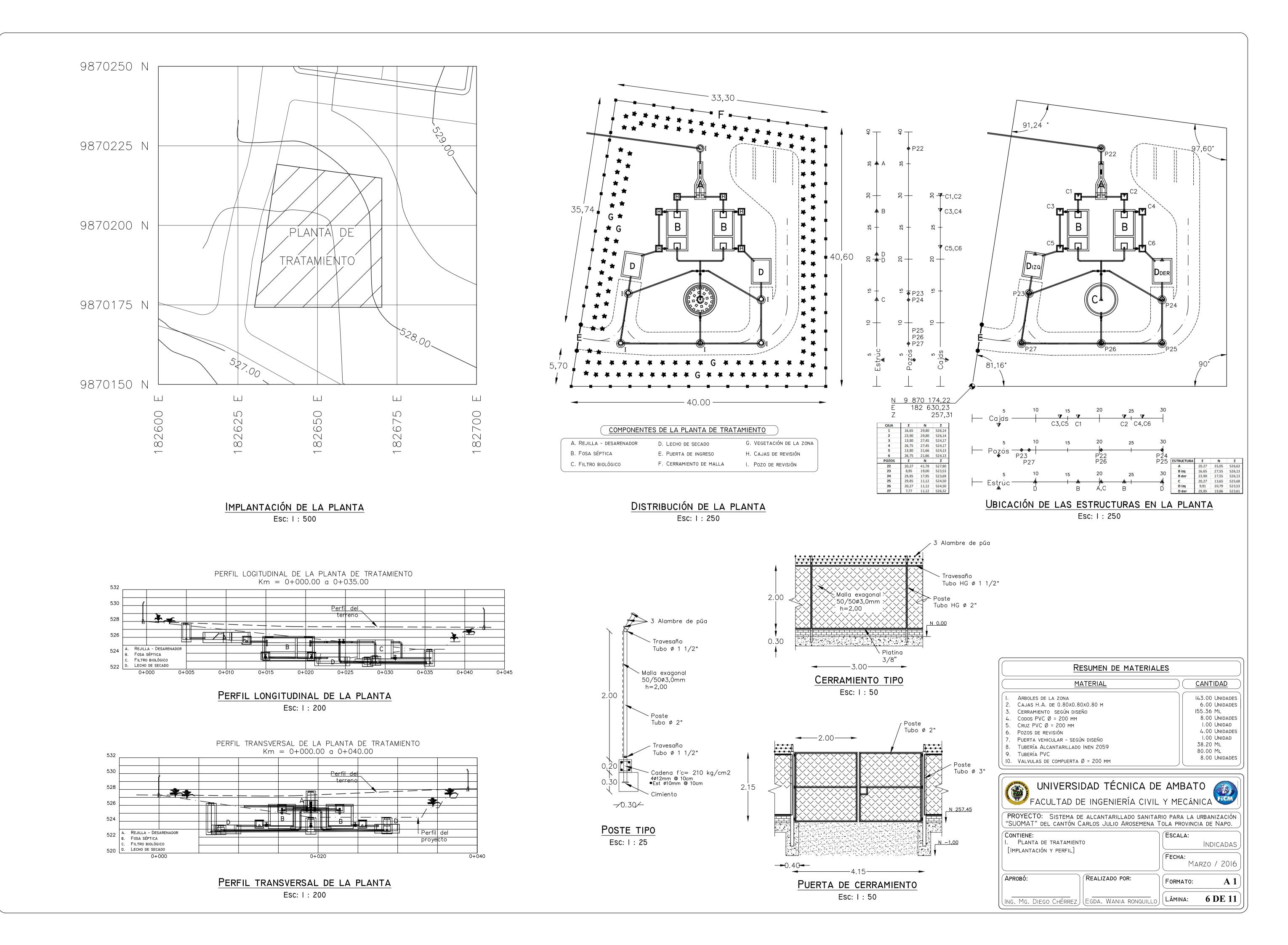
CONEXIÓN DOMICILIARIA - PLANTA Esc: s/N

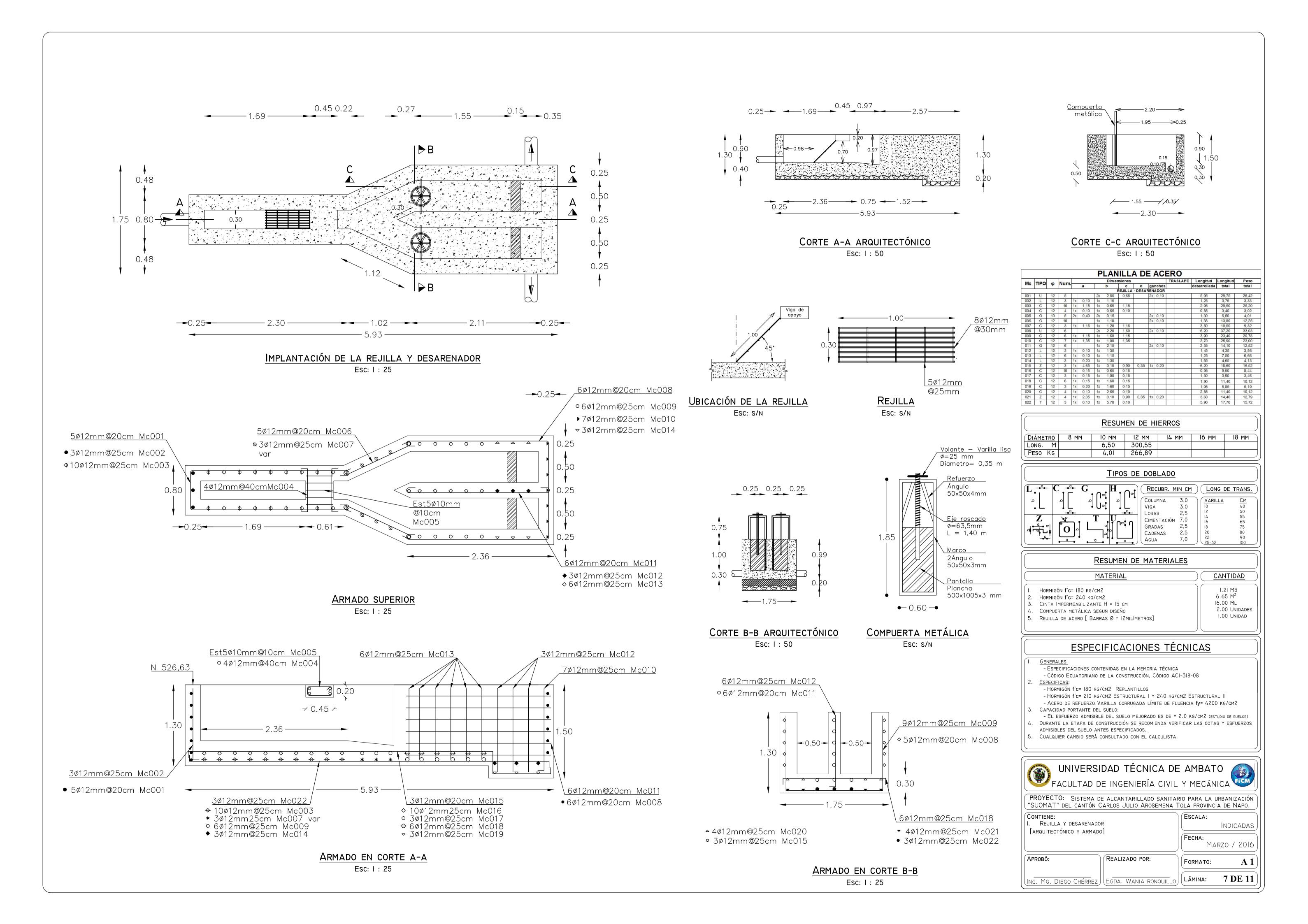
<u>MATERIAL</u>	CANTIDAD
POZOS DE REVISIÓN I. HORMIGÓN f'c= 210 kg/cm2 H<2,00 m 2. HORMIGÓN f'c= 210 kg/cm2 2,01 <h<4,00 2,01h<4,00="" 2.="" 210="" 3.="" 4,01<h<2,00="" 4,01<h<6,00="" 4.="" 5.="" 6.="" 7.="" acero="" caja="" cm2="" de="" domiciliaria="" f'c="210" h<2,00="" hormigon="" hormigón="" kg="" m="" refuerzo="" refuerzo<="" th=""><th>1,43 M3 2,24 M3 3,22 M3 27,88 KG 141,59 KG 197,26 KG</th></h<4,00>	1,43 M3 2,24 M3 3,22 M3 27,88 KG 141,59 KG 197,26 KG

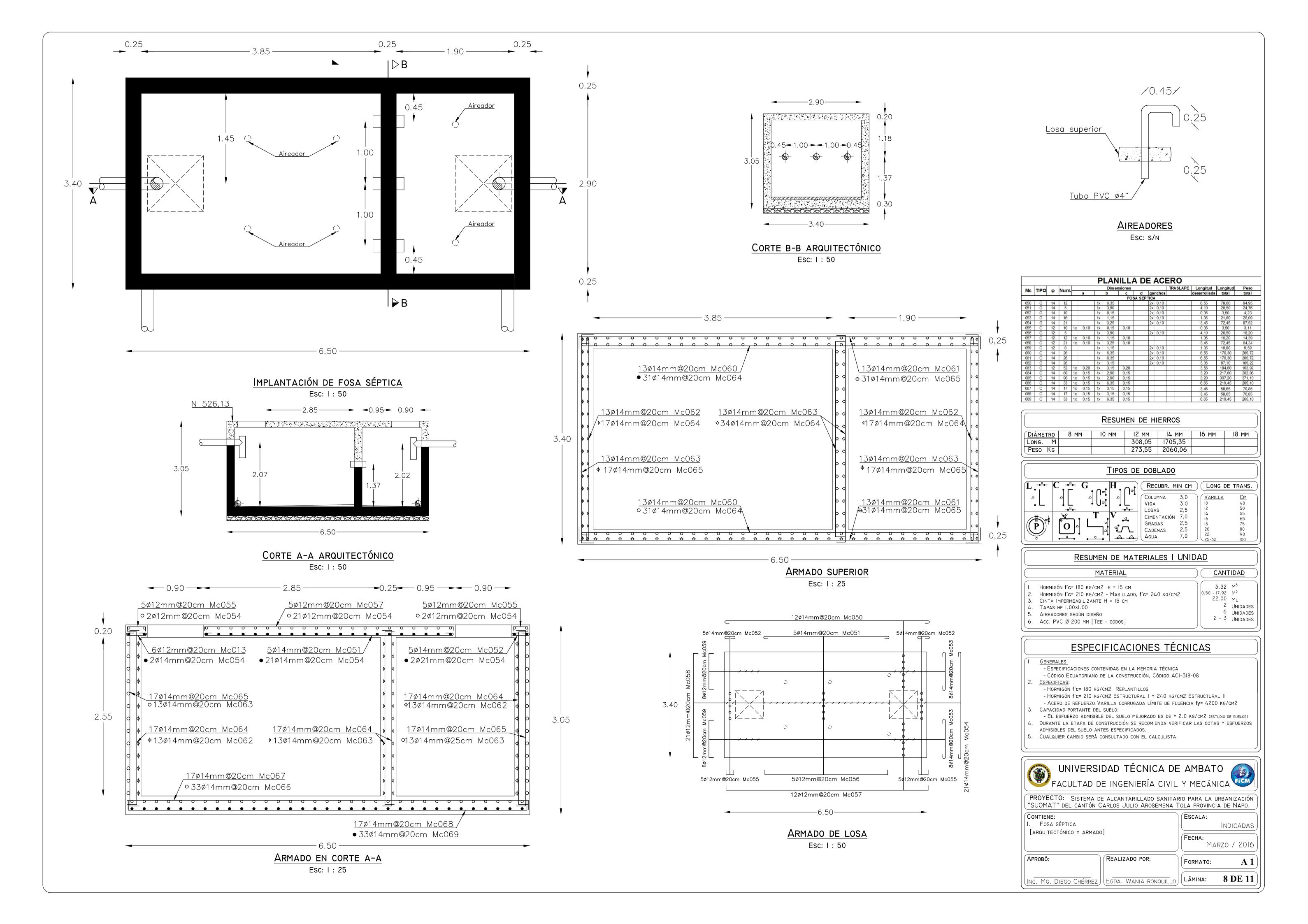
ESPECIFICACIONES TÉCNICAS

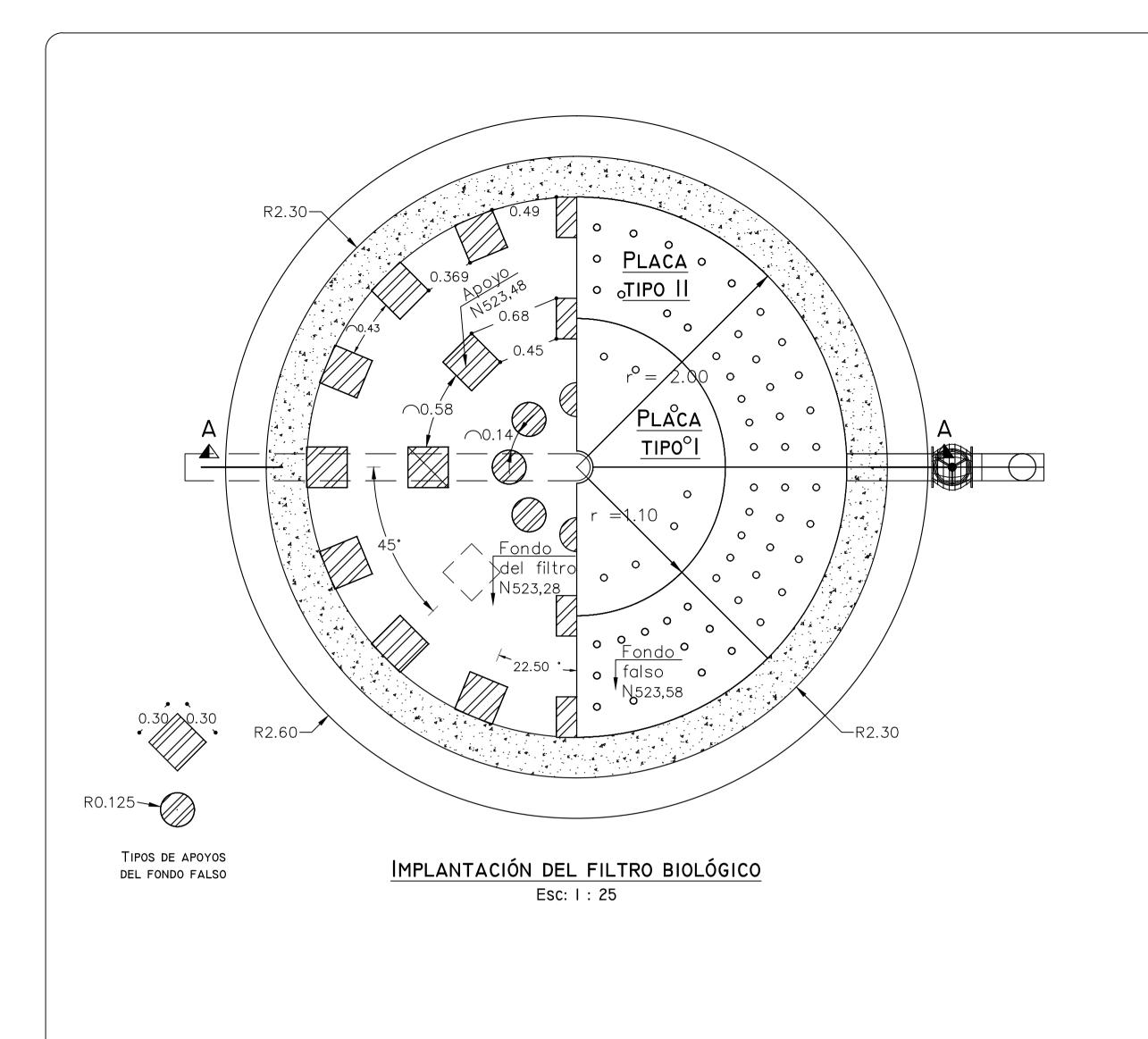


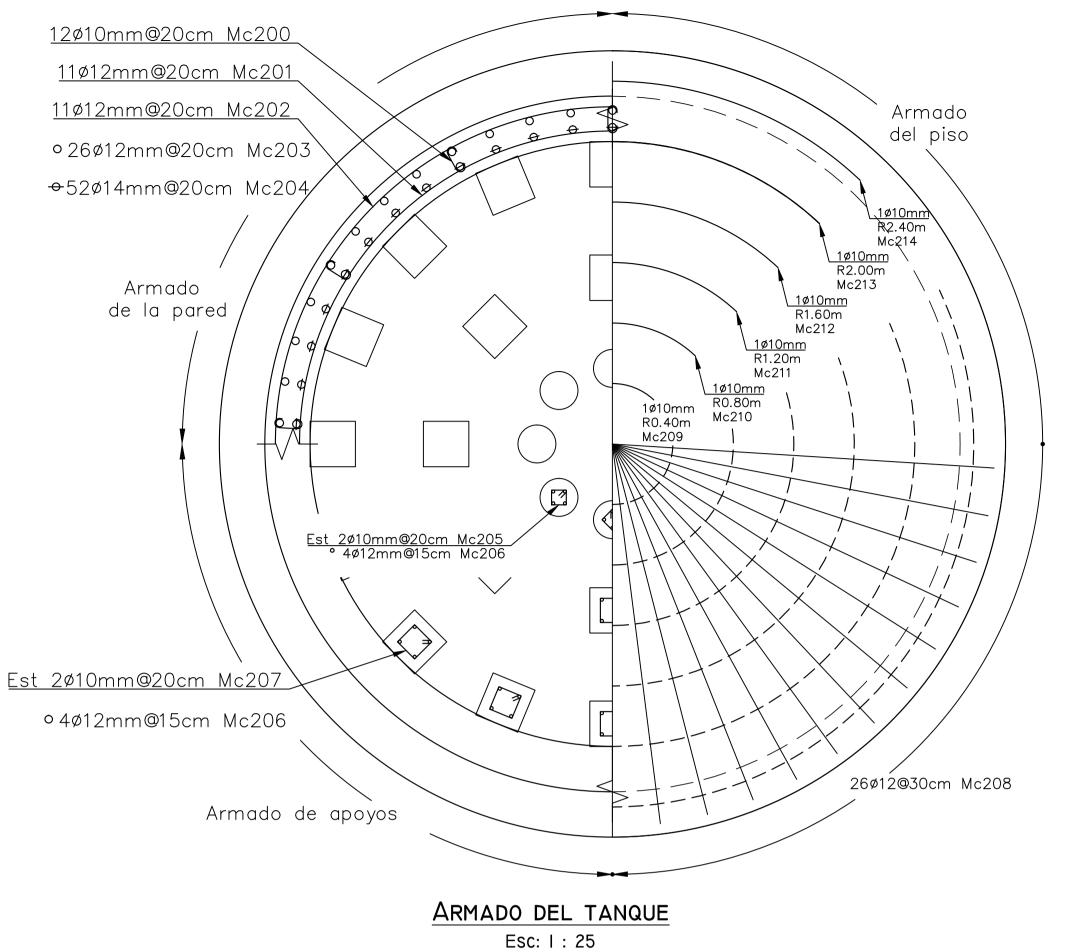


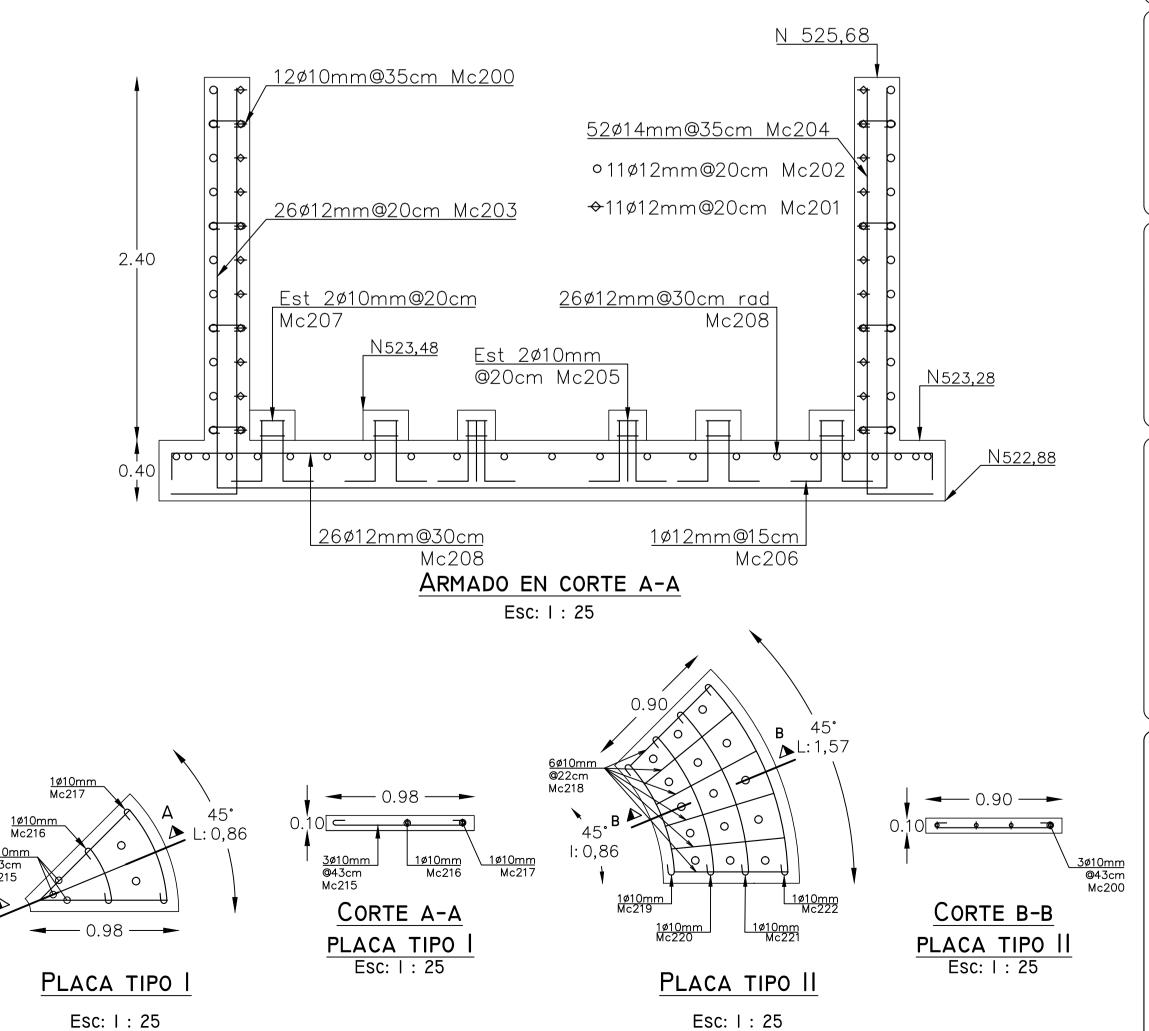










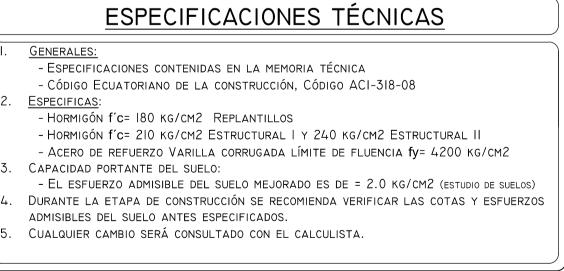


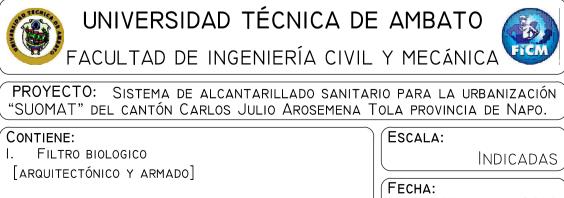


RESUMEN DE HIERROS								
DIÁMETRO	8 MM	I0 MM	I2 MM	I4 MM	I6 MM	I8 MM		
LONG. M		306,99	835,73	159,64				
PESO KG		189,41	742,13	192,85				



RESUMEN DE MATERIALES	
MATERIAL	CANTIDAD
 HORMIGÓN f'C= 180 KG/CM2 E = 15 CM HORMIGÓN f'C= 240 KG/CM2 HORMIGÓN f'C= 240 KG/CM2 - FONDO FALSO CINTA IMPERMEABILIZANTE H = 15 CM MATERIAL FILTRANTE - NO COMPACTADO 	3.19 M ³ 18.74 M ³ 1.23 M ³ 13.57 ML 36.11 M3





CONTIENE:

I. FILTRO BIOLOGICO

[ARQUITECTÓNICO Y ARMADO]

REALIZADO POR:

FORMATO:

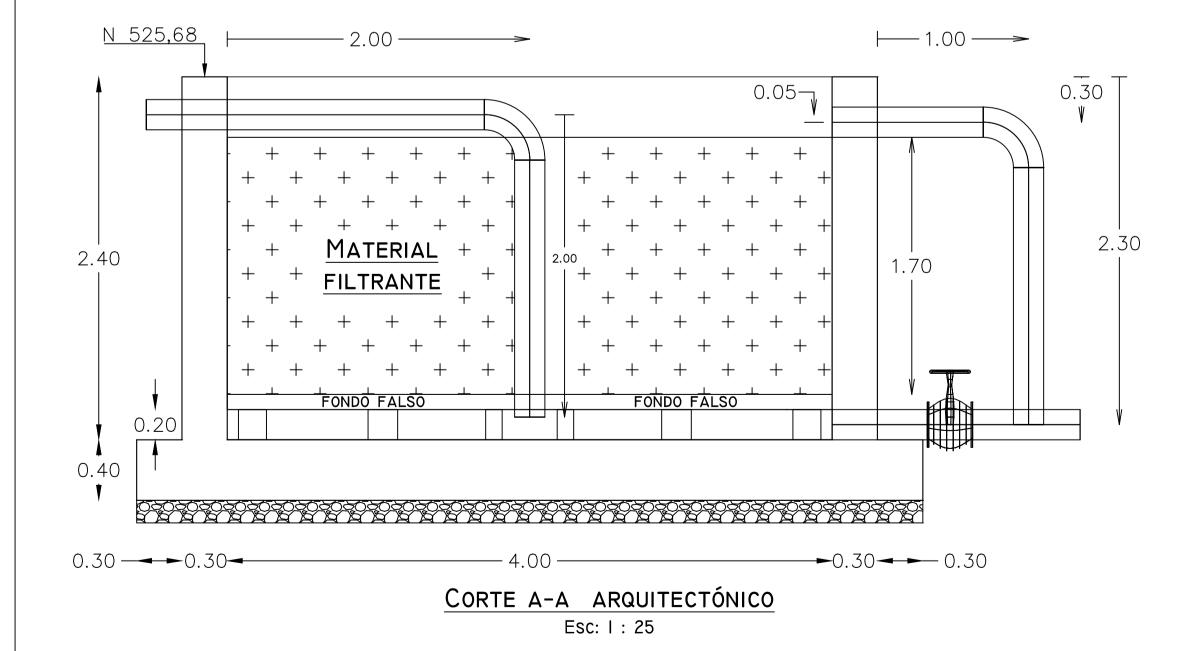
A 1

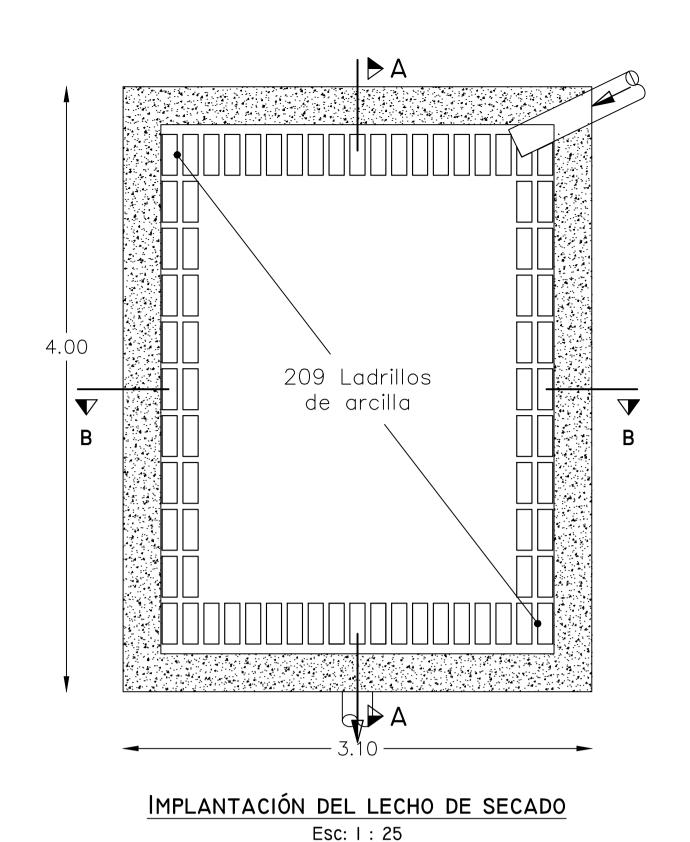
ING. MG. DIEGO CHÉRREZ

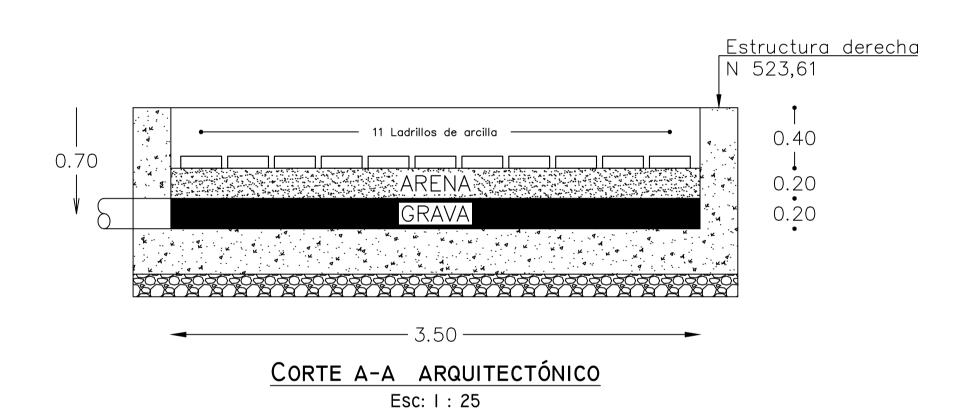
SOCITAT BLE CANTON CAREOS SOCIO AROSCHENA TOCA TROVINCIA BE NATO:

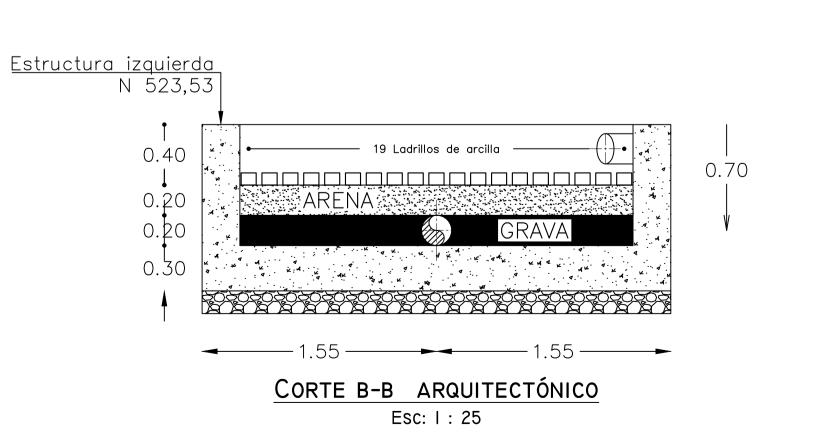
[Ind. Mc. Diego Chérrez

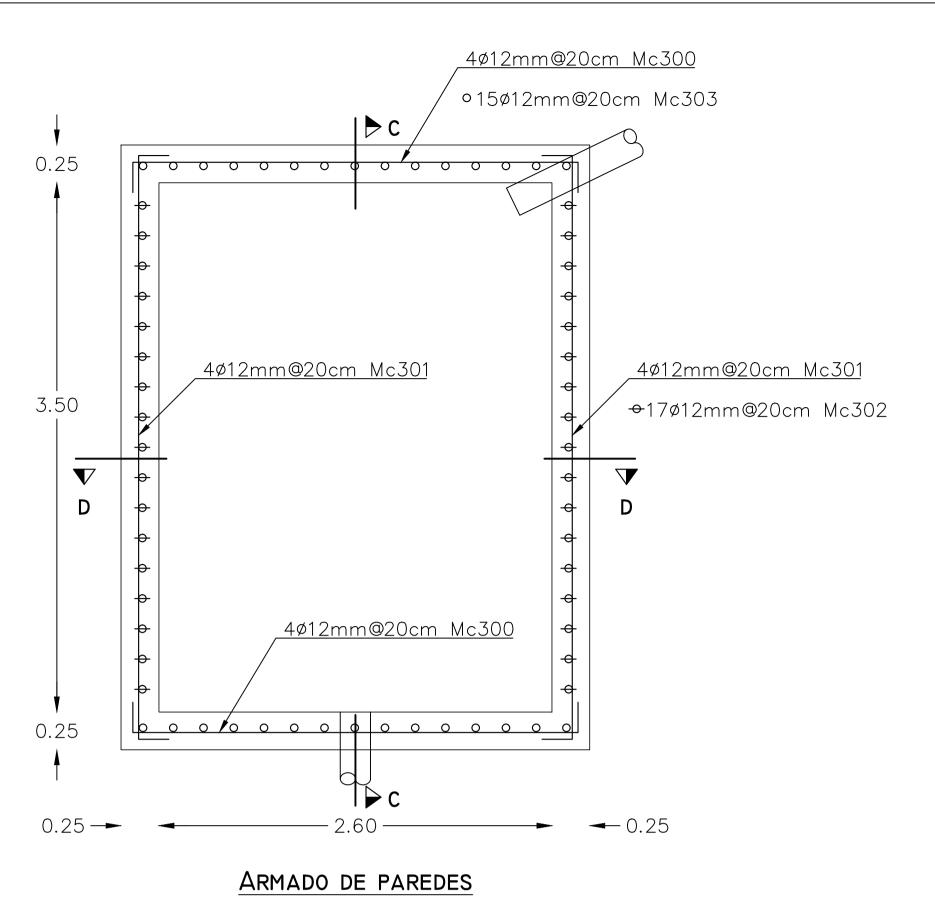
[Ind. Mc. Diego

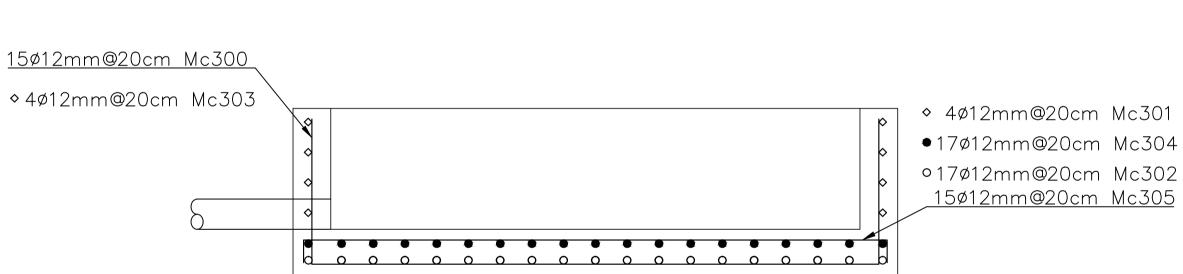








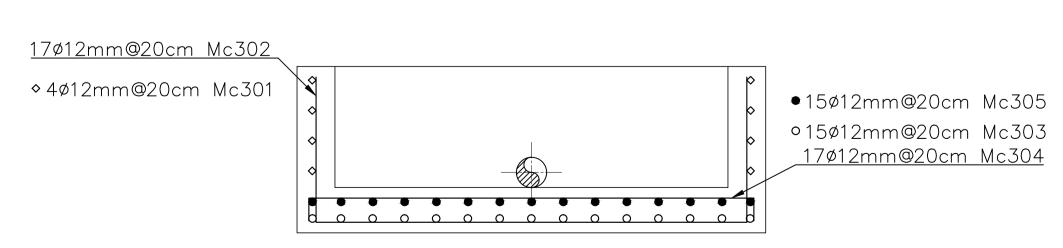




ARMADO DE CORTE C-C

Esc: I : 25

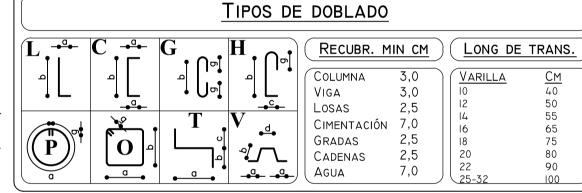
Esc: I: 25





N/I-	TIPO	-	Marine				Dimen	siones			TRASLAPE	Longitud	Longitud	Peso
Mc		φ	Num.		a		b	C	d	ganchos		desarrollada	total	total
								LECH	10 1 UN	IDAD		•		
300	С	12	8	2x	0,20	1x	2,95					3,35	26,80	23,80
301	С	12	8	2x	0,20	1x	3,86					4,26	34,08	30,26
302	С	12	17	2x	0,96	1x	2,95					4,87	82,79	73,52
303	С	12	15	2x	0,96	1x	3,86					5,78	86,70	76,99
304	С	12	17	2x	0,20	1x	2,95					3,35	56,95	50,57
305	С	12	15	2x	0,20	1x	3,86					4,26	63,90	56,74

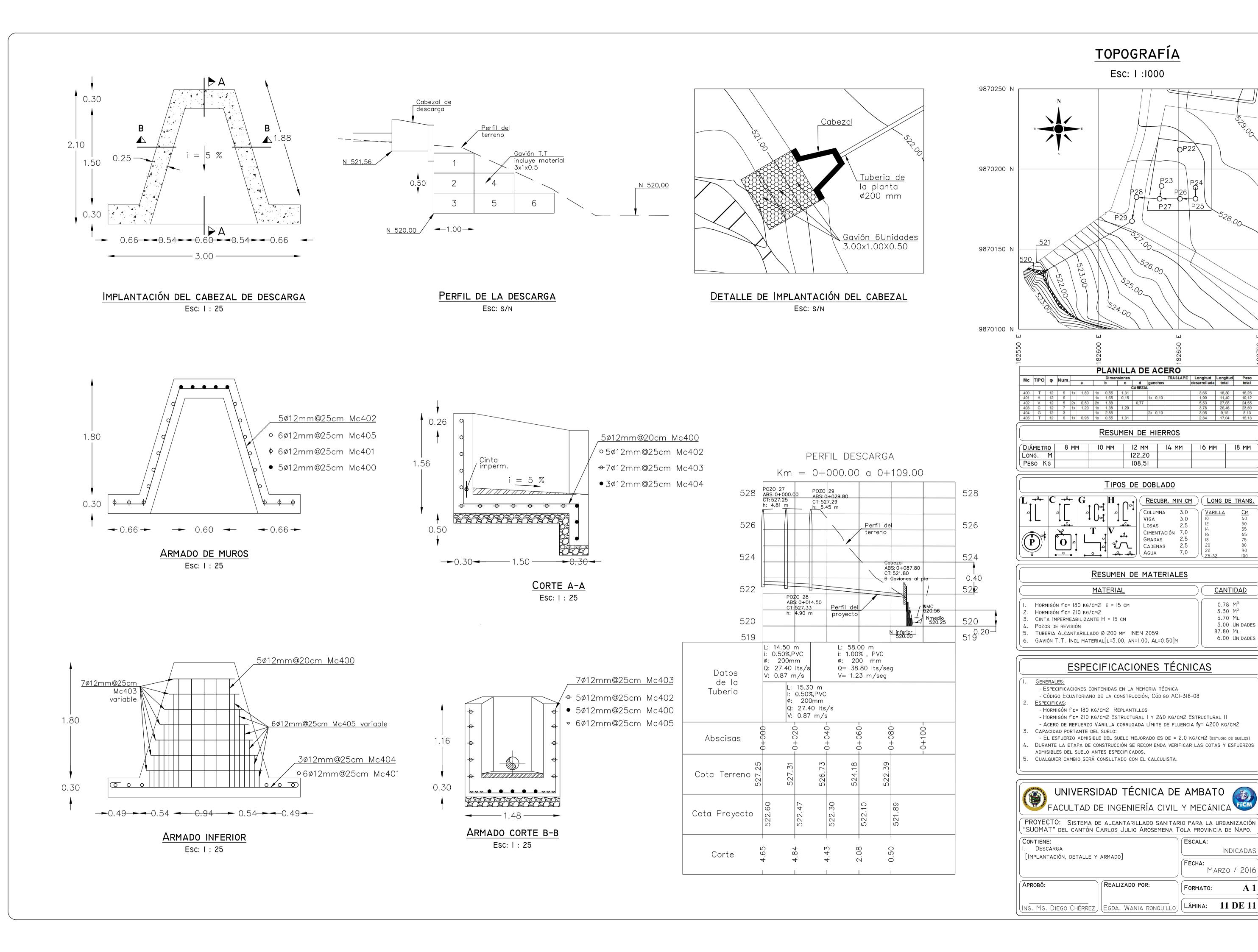
RESUMEN DE HIERROS									
DIÁMETRO	8 MM	I0 MM	I2 MM	I4 MM	I6 MM	I8 MM			
LONG. M			351,22						
PESO KG			311,88						



	RESUMEN DE MATERIALES I UNIDAD								
	<u>MATERIAL</u>		CANT	<u>IDAD</u>					
1. 2. 3. 4. 5. 6.	Hormigón f'c= 180 kg/cm2 e = 15 cm Hormigón f'c= 240 kg/cm2 Cinta Impermeabilizante H = 15 cm Ladrillos de arcilla comun Grava Tn = Arena		1.86 6.36 13.20 209.00 1.85 1.88	M ³ ML UNIDADES M ³					







<u>CANTIDAD</u>

 $0.78 \, \mathrm{M}^3$

 $3.30 \, M^3$

5.70 ML

87.80 ML

ESCALA:

FECHA:

FORMATO:

INDICADAS

A 1

Marzo / 2016

| LÁMINA: 11 DE 11

3.00 UNIDADES

6.00 UNIDADES