

# UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

#### CARRERA DE INGENIERÍA CIVIL

PROYECTO TÉCNICO PREVIO A LA OBTENCIÓN DEL TÍTULO DE INGENIERO CIVIL

#### **TEMA:**

REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA.

Autor: Edisson Hernán Morales Gutama

Tutor: Ing. Mg. Jorge Guevara Robalino

**Ambato-Ecuador** 

2016

#### CERTIFICACIÓN DEL TUTOR

Certifico que el presente proyecto técnico realizado por el señor Edisson Hernán Morales Gutama egresado de la Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica de la Universidad Técnica de Ambato, se desarrolló bajo mi tutela y dirección, es un trabajo personal e inédito y ha sido concluido bajo el tema "REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA."

Es todo cuanto puedo certificar en honor a la verdad.

Ambato, Noviembre de 2016

Ing. Mg. Jorge Guevara Robalino

TUTOR DEL PROYECTO

#### AUTORÍA DEL TRABAJO

Yo Edisson Hernán Morales Gutama, C.I. 180424371-3 egresado de la Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Carrera de Ingeniería Civil de la Universidad Técnica de Ambato, Certifico por medio de la presente, que este trabajo de Graduación bajo el tema: "REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA.", es de mi completa autoría y responsabilidad.

Ambato, Noviembre de 2016

\_\_\_\_\_

Edisson Hernán Morales Gutama

#### **DERECHOS DE AUTOR**

Autorizo a la Universidad Técnica de Ambato, para que se haga de esta tesis o parte de la misma 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 líneas de difusión pública, además apruebo la reproducción de esta tesis, dentro de las regulaciones de la Universidad, siempre y cuando ésta reproducción o suponga una ganancia económica y se realice respetando mis derechos de autor

Autor

Edisson Hernán Morales Gutama.

#### APROBACIÓN DEL TRIBUNAL DE 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: "REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA.", del egresado Edisson Hernán Morales Gutama, de la Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica.

Ambato, Noviembre de 2016

Para constancia Firma

#### **DEDICATORIA**

A mi Dios, que frente a las situaciones que se fueron presentando en el transcurso de mi vida fue poniendo en mí ese espíritu de lucha y voluntad inquebrantable, para nunca rendir mis sueños.

A mi padre, que sembró en mi vida ese amor por las cosas que hago, compañero fiel durante el tiempo que compartimos, su presencia siempre estará a mi lado.

A mi madre, por ser guía de mi vida e inculcar en mi las actitudes y valores que hoy en día me hacen lo que soy.

Al Ingeniero Alfonso Bucheli, un segundo padre que la vida me dio, quien con paciencia ha estado ahí para empujarme cada vez que pensaba en rendirme.

Hernán

**AGRADECIMIENTO** 

A Dios por permitirme llegar hasta donde estoy, demostrándome su infinito amor y que

siempre estará cuidándome.

Al Ingeniero Jorge Guevara, por su tutela, paciencia y compromiso para que el presente

proyecto se desarrolle de la mejor manera.

A mis padres Sandra y Antonio, por los incansables esfuerzos en formarme como una

persona íntegra, respetuosa y soñadora.

Al Ingeniero Alfonso Bucheli, por procurar que mi desempeño profesional sea el

adecuado, compartiendo día a día, conocimientos y gratas experiencias.

A mis hermanos, quienes siempre han estado ahí en las buenas y en las malas,

compartiendo la vida conmigo.

A mis amigos.

A todos Gracias.

VII

# PÁGINAS PRELIMINARES

CERTIFICACIÓN DEL TUTOR	II
AUTORÍA DEL TRABAJO	III
DERECHOS DE AUTOR	IV
APROBACIÓN DEL TRIBUNAL DE GRADO	V
DEDICATORIA	VI
AGRADECIMIENTO	VII
ÍNDICE GENERAL	VIII
ÍNDICE DE TABLAS	X
ÍNDICE DE GRÁFICOS	XI
ÍNDICE DE PLANOS	XI
RESUMEN EJECUTIVO	XII
ABSTRAC;Error! Marcac	lor no definido.
,	
ÍNDICE GENERAL	
CAPÍTULO I	14
EL PROBLEMA	14
1.1. TEMA	14
1.2. JUSTIFICACIÓN	14
1.3. OBJETIVOS	16
1.3.1. OBJETIVO GENERAL:	16
1.3.2. OBJETIVOS ESPECÍFICOS:	16
CAPÍTULO II	17
FUNDAMENTACIÓN	17

2.1. INVESTIGACIONES PREVIAS	17
2.2. FUNDAMENTACIÓN LEGAL	18
2.3. FUNDAMENTACIÓN TEÓRICA	21
2.3.1 EL AGUA POTABLE	21
2.3.2 BASES PARA EL DISEÑO DE UN SISTEMA DE	E AGUA POTABLE .21
2.3.3 CAPTACIÓN	28
2.3.4. LÍNEA DE CONDUCCIÓN	33
CAPÍTULO III	40
DISEÑO DEL PROYECTO	40
3.1. ESTUDIOS	40
3.1.1. ESTUDIO DE SUELOS	40
3.1.2. ANÁLISIS DE AGUA	41
3.1.3. ESTUDIO TOPOGRÁFICO	42
3.2. CÁLCULO DE LA ESTRUCTURA	43
3.2.1. CÁLCULO HIDRÁULICO	43
3.2.2. CÁLCULO ESTRUCTURAL	85
3.3. PLANOS DEL DISEÑO DEL PROYECTO	109
3.5. MEDIDAS AMBIENTALES	165
3.6. PRESUPUESTO Y CRONOGRAMA VALORADO DE	E TRABAJOS174
3.7. ANÁLISIS COSTO-BENÉFICO-EFICIENCIA DE LA	FUENTE
ALTERNATIVA DE ENERGÍA	180
3.8. ESPECIFICACIONES TÉCNICAS	
CAPÍTULO IV	183
CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	183
4.1. CONCLUSIONES	183
4.2. RECOMENDACIONES	184
BIBLIOGRAFÍA	185
ANEXOS	187
ANEXO A ESTUDIO DE SUELOS	187
ANEXO B ANÁLISIS DE AGUA	192
ANEXO C - DATOS TÉCNICOS TURBOBOMBA	193

ANEXO D INFORMACIÓN SENAGUA	.196
ANEXO E PROFORMAS SISTEMA DE BOMBERO TRADICIONAL	.200
ANEXO F ANEXO FOTOGRÁFICO	.208
ANEXO G PLANOS DEL PROYECTO	.210
ÍNDICE DE TABLAS	
TABLA Nº 1 Categorías de los sistemas de agua potable	22
TABLA N° 2 Vida útil sugerida para elementos de un sistema de agua potable	23
TABLA N° 3 Dotaciones recomendadas	25
TABLA N° 4 Dotación de agua contra incendios	26
${f TABLA}\ {f N}^{\circ}\ {f 5}$ Caudales de diseño para los elementos de un sistema de agua potable .	27
${f TABLA}\ {f N}^{\circ}$ ${f 6}$ Caudales de diseño para los elementos de un sistema de agua potable .	34
TABLA N° 7 Censo Poblacional Parroquia Ulba.	43
TABLA Nº 8 Determinación de la tasa de crecimiento método aritmético	44
TABLA Nº 9 Determinación de la tasa de crecimiento método geométrico	45
TABLA Nº 10 Determinación de la tasa de crecimiento método logarítmico	46
TABLA N° 11 Resumen de los resultados obtenidos de los tres métodos	
<b>TABLA N° 12</b> Resumen de los resultados obtenidos de los tres métodos	48
TABLA N° 13 Caudales de diseño Red Baja	
<b>TABLA N° 14</b> Caudales de diseño Red Alta	53
TABLA N° 15 Iteraciones Coeficiente de Fricción	
TABLA N° 16 Pérdidas por accesorios	
TABLA N° 17 Iteraciones Coeficiente de Fricción	
TABLA N° 18 Pérdidas por accesorios	
TABLA N° 19 Iteraciones Coeficiente de Fricción	
TABLA N° 20 Pérdidas por accesorios	68
TABLA N° 21 Iteraciones Coeficiente de Fricción	
TABLA N° 22 Pérdidas por accesorios	
TABLA N° 23 Iteraciones Coeficiente de Fricción	
TABLA N° 24 Pérdidas por accesorios	
TABLA N° 25 Iteraciones Coeficiente de Fricción	
TABLA N° 26 Pérdidas por accesorios	
TABLA N° 27 Peso tuberías	
${f TABLA~N^{\circ}~30}$ Valoración de la magnitud e importancia, matriz causa - efecto Leop	
<b>TABLA N° 31</b> Evaluación ambiental según Leopold	
TABLA N° 32 Evaluación ambiental según Leopold	.168

TABLA N° 33 Componentes ambientales	169
TABLA N° 34 Actividades de las etapas	170
$\textbf{TABLA N}^{\circ}~\textbf{35}~\textbf{Matriz}~\textbf{de}~\textbf{identificación}~\textbf{y}~\textbf{valoración}~\textbf{de}~\textbf{impactos}~\textbf{ambientales}$	172
ÍNDICE DE GRÁFICOS	
GRÁFICO N° 1 Captación de Manantial	29
GRÁFICO Nº 2 Curva de crecimiento de la población método aritmético	45
GRÁFICO Nº 3 Curva de crecimiento de la población método aritmético	46
GRÁFICO Nº 4 Curva de crecimiento de la población método logarítmico	47
GRÁFICO Nº 5 Áreas de servicio Red Alta y Red Baja	50
GRÁFICO Nº 6 Dimensiones Captación	85
GRÁFICO Nº 7 Modelado de la estructura	92
GRÁFICO N° 8 Tensiones resultantes	93
<b>GRÁFICO N° 9</b> Momentos y Cortantes de diseño	95
<b>GRÁFICO N° 10</b> Momentos y Cortantes de diseño	97
GRÁFICO Nº 11 Resultado del análisis	100
GRÁFICO N° 12 Reacciones	101
<b>GRÁFICO N° 13</b> Modelado de la estructura	106
GRÁFICO N° 14 Carga hidráulica	106
GRÁFICO N° 15 Momentos resultantes	107
GRÁFICO N° 16 Áreas de acero	107
ÍNDICE DE PLANOS	
Plano 1 IMPLANTACIÓN GENERAL DEL PROYECTO	211
Plano 2 PERFILES DEL PROYECTO	
Plano 3 CAPTACIÓN FUENTE AGUAS CRISTALINAS	
Plano 4 PASO ELEVADO SOBRE EL RÍO ULBA	
Plano 5 TANQUE - ESTACIÓN DE BOMBEO	
Plano 6 - TANOLIE - ESTACIÓN DE ROMBEO ESTRUCTURAI	

#### **RESUMEN EJECUTIVO**

**TEMA:** "REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA"

El presente proyecto contiene el diseño de una opción de mejoramiento, para el actual sistema de agua potable del centro urbano de la Parroquia Ulba, del cantón Baños de Agua Santa, aumentando los volúmenes disponibles y sobre todo la calidad del agua.

Se propone: la captación de las vertientes conocidas como Aguas Cristalinas; ubicadas a margen izquierda del Río Ulba aguas abajo de su cascada, dos conducciones a gravedad una desde la captación hasta el tanque de reserva bajo de 200 m3 existente, mismo que cuenta con un sistema de cloración, para abastecer a la red baja del sistema actual; y otra que llega al tanque de succión, para su bombeo a la reserva existente en la planta de tratamiento, misma que cuenta con una capacidad de 200m3; y que sirve a la red alta de Ulba. Para que las líneas de conducción puedan cruzar el cauce del Río Ulba, se diseña un paso elevado colgante.

El proyecto propone un sistema de bombeo con bombas de motores eléctricos, más se propone la implementación de un sistema de bombeo no tradicional, mismo que funciona aprovechando la energía hidráulica, del Río Chamana mediante una turbo bomba: Turbina Pelton – bomba de pistones; para el funcionamiento de este equipo se tiene una captación de fondo en el Río Chamana, un desarenador y una posterior conducción hacia el equipo de bombeo: Turbina – bomba.

El análisis financiero determina, por las condiciones existentes en el terreno, que la opción del bombeo no tradicional, utilizando energías alternativas, que contempla este proyecto, es más conveniente que un bombeo con motores eléctricos.

Para la realización del diseño se utilizaron las normas en vigencia como las de la Secretaria del Agua SENAGUA y las normas ambientales que regulan los procedimientos constructivos TULSMA.

#### **SUMARY**

**TOPIC:** "REPOTENCIATION OF THE DRINKING WATER SYSTEM FROM ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA THROUGH THE USE OF ALTERNATIVE ENERGY"

The present project contains the design of an improvement option for the current drinking water system in the urban center of the Ulba Parish in the Baños de Agua Santa canton, increasing the available volumes and, above all, water quality.

It is proposed: the catchment of watersheds known as Crystal Waters; Located on the left bank of the river Ulba downstream of its waterfall, two pipes with gravity one from the uptake to the existing low reserve tank of 200 m3, which has a chlorination system, to supply the low network of the current system; And another that reaches the suction tank, for its pumping to the existing reserve in the treatment plant, which has a capacity of 200m3; And that serves the high net of Ulba. In order for the driving lines to cross the river Ulba, a suspended overpass is designed.

The project proposes a pumping system with electric motors pumps, but also proposes the implementation of a non-traditional pumping system, which works by taking advantage of the hydroelectric power of the Chamana River by means of a turbo pump: Pelton turbine - piston pump; For the operation of this equipment there is a bottom uptake in the Chamana River, a desalinator and a subsequent conduction towards the pumping equipment: Turbine - pump.

The financial analysis determines, due to the existing conditions in the field, that the option of non-traditional pumping, using alternative energy, contemplated in this project, is more convenient than a pumping with electric motors.

For the realization of the design, the current regulations such as those of the SENAGUA Water Secretariat and the environmental norms that govern the TULSMA construction procedures were used.

#### CAPÍTULO I

#### **EL PROBLEMA**

#### **1.1. TEMA**

REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA.

#### 1.2. JUSTIFICACIÓN

Ecuador es uno de los países con mayores reservas de agua en América del Sur. Sin embargo, existen problemas graves con la distribución de este elemento. La mayor parte de este recurso está concentrado en manos de unos pocos: explotaciones agrícolas y grandes haciendas. [1]

El agua llega con problemas a cinco cantones de Tungurahua (Pillaro, Tisaleo, Patate, Quero y Pelileo) de los cuales varían las horas de servicio a la semana y esto se ha generado por la falta de fuentes de agua cercana a los cantones mencionados. Los cantones Baños, Ambato, Cevallos y Mocha no tienen mayor problema con la distribución de agua potable en la zona Urbana. [2]

La parroquia Ulba pertenece al cantón Baños de Agua Santa en la Provincia de Tungurahua, se puede acceder a la parroquia mediante las vías asfaltadas de acceso directo desde la ciudad de Baños en la vía hacia el Puyo, Ulba se encuentra a 2 Km en promedio del centro urbano de Baños, y en tiempo a 5 minutos.

Conforme el casco urbano de Baños ha saturado la oferta de servicios, se han instalado varios negocios tipo "Asadero", actividad que ha incrementado la demanda de agua potable por la presencia de un gran número de población flotante.

Por consiguiente, es necesario satisfacer esta necesidad, por lo que se debe contar con suficiente cantidad de agua mediante un estudio de agua potable que contemple la satisfacción de los requerimientos y repotenciación del sistema actual.

Actualmente la parroquia Ulba, dispone de un sistema de agua potable, proyecto cuya construcción empezó en 2015 con un costo aproximado de 1´500,000.00 (Un millón quinientos mil dólares americanos) y está completamente finalizado, el mismo que contempla en el sector Charguayacu una captación tipo Coanda, desde ahí existe una línea de conducción hasta la planta de tratamiento y tanque de reserva previamente existente de 200m3 para la red alta , y posteriormente hacia un segundo tanque de reserva construido en el proyecto de 2015 de 200 m3 mismo que también cuenta con la alimentación de una captación en el sector de San Antonio de Putzanpara dar servicio a la red baja. Aproximadamente el sistema cuenta con 600 acometidas domiciliarias.

Pasados varios meses luego de su finalización, se presentó un deslizamiento de tierra en el sector de Charguayacu, lo que inhabilitó esta captación, pese a los trabajos que se procuraron para restablecer su funcionamiento, no se ha logrado que la misma funcione correctamente.

Por esta razón El GAD Parroquial de Ulba requiere buscar una nueva captación que abastezca el caudal necesario para dotar eficientemente a su población del servicio de agua potable.

El GAD Parroquial de Ulba, tiene autorizado el derecho de uso de las aguas de las vertientes junto a la cascada del Rio Ulba, en un caudal de 10 l./s., por la Secretaria Nacional del Agua, caudal que desea incorporar al sistema existente.

#### 1.3. OBJETIVOS

#### 1.3.1. OBJETIVO GENERAL:

Repotenciar mediante el sistema más óptimo, procurando la utilización de una fuente alternativa de energía, el Sistema de Agua Potable del centro urbano de la parroquia rural Ulba del Cantón Baños de Agua Santa.

#### 1.3.2. OBJETIVOS ESPECÍFICOS:

- Solicitar información previa de análisis del agua de la fuente y ensayos de suelo del sector al GAD Ulba para determinar que cumplan los parámetros establecidos en las normas vigentes.
- Ejecutar el levantamiento topográfico de los sitios de interés para el proyecto.
- Planear la mejor alternativa de repotencian del sistema de agua potable para su posterior distribución.
- ➤ Investigar fuentes alternativas de producción de energía para el funcionamiento autosustentable del sistema.
- Analizar la implementación costo-benéfico-eficiencia de la fuente alternativa de energía

#### CAPÍTULO II

#### **FUNDAMENTACIÓN**

#### 2.1. INVESTIGACIONES PREVIAS

Existen investigaciones realizadas anteriormente en la Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Carrera de Ingeniería Civil, que se pueden considerar como referencia en el presente proyecto.

M.I. Icaza, "EL AGUA POTABLE Y SU INFLUENCIA EN LA CALIDAD DE VIDA DE LOS MORADORES DE LA PARROQUIA LLIGUA CENTRO DEL CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA PROVINCIA DE TUNGURAHUA", Tesis N° 820, Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Universidad Técnica de Ambato, Baños de Agua Santa, 2014. [3]

Muestra que:

La Organización Panamericana de la Salud y la Organización Mundial de la Salud nos dan anotar que el Ecuador es un país pequeño pero tiene una de las mayores reservas de agua en nuestro continente, como son lagos, lagunas, ríos, etc.

C.A. Sánchez, "ESTUDIO DE LAS CONDICIONES DE ABASTECIMIENTO DE AGUA POTABLE EN LA COMUNIDAD DE LA PALMA PARROQUIA LLIGUA DEL CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA PARA MEJORAR LA CALIDAD DE VIDA DE SUS HABITANTES", Tesis N°, Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica, Universidad Técnica de Ambato, Baños de Agua Santa, 2012. [4]

Indica:

Así mismo la creciente demanda de los servicios básicos en la ciudad de Ambato, principalmente de agua potable, ha motivado la necesidad de sus autoridades de establecer estudios, programas y proyectos para determinar fuentes de captación de agua que cumpla con las normas de calidad para consumo humano

#### 2.2. FUNDAMENTACIÓN LEGAL

Los fundamentos legales para el presente trabajo investigativo se basaron en:

"La constitución del Estado Ecuatoriano publicado el 20 de agosto del 2008, en el registro oficial número 449.- Capítulo Segundo

Derechos del buen vivir

Sección primera

Agua y alimentación

**Art. 12.-** El derecho humano al agua es fundamental e irrenunciable. El agua constituye patrimonio nacional estratégico de uso público, inalienable, imprescriptible, inembargable y esencial para la vida. [5]

#### Sección segunda

Ambiente sano

**Art. 15.-** El Estado promoverá, en el sector público y privado, el uso de tecnologías ambientalmente 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 al agua". [5]

#### Sección séptima

Salud

**Art. 32.-** La salud es un derecho que garantiza el Estado, cuya realización se vincula al ejercicio de otros derechos, entre ellos el derecho al agua, la alimentación, la educación, la cultura física, el trabajo, la seguridad social, los ambientes sanos y otros que sustentan el buen vivir. [5]

#### Capítulo sexto

Derechos de libertad

**Art. 66.-** Se reconoce y garantizará a las personas: 3. El derecho a una vida digna, que asegure la salud, alimentación y nutrición, agua potable, vivienda, saneamiento ambiental, educación, trabajo, empleo, descanso y ocio, cultura física, vestido, seguridad social y otros servicios sociales necesarios. [5]

#### Capítulo cuarto

Régimen de competencias

**Art. 264.-** Los gobiernos municipales tendrán las siguientes competencias exclusivas sin perjuicio de otras que determine la ley:

4. Prestar los servicios públicos de agua potable, alcantarillado, depuración de aguas residuales, manejo de desechos sólidos, actividades de saneamiento ambiental y aquellos que establezca la ley". [5]

"El Código Orgánico de Organización Territorial Autonomía y Descentralización publicado el 19 de octubre del 2010, en el registro oficial No. 303 dice:

**Artículo 55.-** Competencias exclusivas del gobierno autónomo descentralizado municipal.- [6]

Los gobiernos autónomos descentralizados municipales tendrán las siguientes competencias exclusivas sin perjuicio de otras que determine la ley:

d) Prestar los servicios públicos de agua potable, alcantarillado, depuración de aguas residuales, manejo de desechos sólidos, actividades de saneamiento ambiental y aquellos que establezca la ley". [6]

#### Ley Orgánica de Recursos Hídricos, usos y aprovechamiento del agua

#### Título III. Derechos, garantías y obligaciones

#### Capítulo I. Derecho humano al agua

"Artículo 57.- Definición. El derecho humano al agua es el derecho de todas las personas a disponer de agua limpia, suficiente, saludable, aceptable y asequible para el uso personal y doméstico en cantidad, calidad, continuidad y cobertura. [7]

Forma parte de este derecho el acceso al saneamiento ambiental que asegure dignidad humana, la salud, evite la contaminación y garantice la calidad de las reservas de agua para consumo humano.

El derecho humano al agua es fundamental e irrenunciable. Ninguna persona puede ser privada y excluida o despojada de este derecho.

El ejercicio del derecho humano al agua será sustentable, de manera que pueda ser ejercido por las futuras generaciones. La Autoridad Única del Agua definirá reservas de agua de calidad para el consumo humano de las presentes y futuras generaciones y será responsable de la ejecución de las políticas relacionadas con la efectividad del derecho humano al agua."

"Artículo 60.- Libre acceso y uso del agua. El derecho humano al agua implica el libre acceso y uso del agua superficial o subterránea para consumo humano, siempre que no se desvíen de su cauce ni se descarguen vertidos ni se produzca alteración en su calidad o disminución significativa en su cantidad ni se afecte a derechos de terceros y de conformidad con los límites y parámetros que establezcan la Autoridad Ambiental Nacional y la Autoridad Única del Agua mantendrá un registro del uso para consumo humano del agua subterránea." [7]

- Norma Técnica Ecuatoriana. Urbanización. Densidad de población
- Norma Técnica Ecuatoriana. Urbanización. Sistemas de abastecimiento de agua potable
- Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua potable, disposición de excretas y residuos en el área urbana CO 10.07-601
  - Quinta parte- Captación y conducción para proyectos de abastecimiento de agua potable.
  - Décimo primera parte- Estaciones de Bombeo.
- ➤ Acuerdo 061 Reforma Libro VI TULSMA RO 316 04 de mayo de 2015 del Sistema Único de Legislación Ambiental del Ministerio del Ambiente.
- ➤ Norma Ecuatoriana de la Construcción (2014 NEC 14).

#### 2.3. FUNDAMENTACIÓN TEÓRICA

#### 2.3.1 EL AGUA POTABLE.

Es el agua destinada para el consumo humano, debe estar exenta de organismos capaces de provocar enfermedades y de elementos o substancias que puedan producir efectos fisiológicos perjudiciales, y debe cumplir con los requisitos de estas normas. [8]

Es una necesidad para todos, pero especialmente para quienes habitan en las zonas rurales de los países en vías de desarrollo en donde la recolección y transporte del agua por lo general constituyen una actividad que consume mucho tiempo, energía y es un trabajo peligroso para la salud. [9]

#### 2.3.2 BASES PARA EL DISEÑO DE UN SISTEMA DE AGUA POTABLE

#### CLASIFICACIÓN DE LOS SISTEMAS DE AGUA POTABLE.

- 4.1.1 Clasificación de los sistemas de agua potable.
- 4.1.1.1 Los sistemas de abastecimiento deberán proyectarse considerando:
  - Que los recursos hídricos destinados al consumo humano tienen la primera prioridad;
  - La preservación y utilización múltiple de los recursos hídricos;
  - La cooperación y coordinación con los distintos organismos usuarios del agua;
  - ➤ Las posibles expansiones consideradas en los planes regionales y nacionales de desarrollo, en lo referente a expansión urbanística, administrativa e industrial de las ciudades y poblaciones a servir con el proyecto.

Bajo estas consideraciones es aconsejable planificar y diseñar simultáneamente los sistemas de agua potable y alcantarillado. [7]

#### TABLA Nº 1 Categorías de los sistemas de agua potable

	EN	FUNCIÓN	DE	LA
CARACTERÍSTICAS DE LOS USUARIOS	CON	FIABILIDAD		DE
	ABA	STECIMIENT	0	

Centros poblados con más de 50000 habitantes, en donde se permite disminuir el suministro de agua hasta en un 30% durante máximo 3 días en el año. A esta categoría también pertenecen los complejos petroquímicos, metalúrgicos y refinerías de petróleo.

Ciudades de hasta 50000 habitantes, en donde se permite disminuir el suministro de agua hasta en un 30% durante un mes y la suspensión del

servicio en un tiempo máximo de 5 horas en un día por año. En esta categoría también se encuentran las industrias livianas y las agroindustrias.	II
Pequeños complejos industriales, agroindustriales y poblaciones de hasta 5000 habitantes, en donde se permite disminuir el suministro de agua hasta en un 30% durante un mes y la suspensión del servicio en un tiempo máximo de 24 horas en el año.	III

**Fuente:** Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua potable, disposición de excretas y residuos en el área urbana

#### PERÍODO DE DISEÑO

- 4.1.2.1 Los sistemas de abastecimiento de agua potable deben garantizar la rentabilidad de todas las obras del sistema durante el período de diseño escogido. [8]
- 4.1.2.3 En ningún caso se proyectarán obras definitivas con períodos menores que 15 años. [8]
- 4.1.2.6 La vida útil de las diferentes partes que constituyen un sistema, se establece en la tabla 2. [8]

TABLA N° 2 Vida útil sugerida para elementos de un sistema de agua potable

COMPONENTE VIDA UTIL (AÑOS)

Diques grandes y túneles	50 a 100
Obras de captación	25 a 50

Pozos	10 a 25
Conducciones de hierro dúctil	40 a 50
Conducciones de asbesto cemento o PVC	20 a 30
Planta de tratamiento	30 a 40
Tanques de almacenamiento	30 a 40
Tuberías principales y secundarias de la red:	
De hierro dúctil	40 a 50
De asbesto cemento o PVC	20 a 25
Otros materiales	Variables de acuerdo especificaciones del fabricante

**Fuente:** Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua potable, disposición de excretas y residuos en el área urbana

#### ESTIMACIÓN DE LA POBLACIÓN FUTURA

- 4.1.3.1 Para el cálculo de la población futura se harán las proyecciones de crecimiento utilizando por lo menos tres métodos conocidos (proyección aritmética, geométrica, incrementos diferenciales, comparativo, etc.) que permitan establecer comparaciones que orienten el criterio del proyectista. La población futura se escogerá finalmente tomando en consideración, aspectos económicos, geopolíticos y sociales que influyan en los movimientos demográficos. [8]
- 4.1.3.2 En todo caso, debe contarse con la información del Instituto Nacional de Estadística y Censos, de la SAPYSB (encuestas sanitarias) y con recuento que el proyectista realizará al momento de ejecutar el estudio. El alcance de este recuento se fijará de común acuerdo con la SAPYSB. [8]

# DOTACIONES Y COEFICIENTES DE VARIACIÓN DOTACIÓN

**TABLA N° 3** Dotaciones recomendadas

POBLACIÓN CLIMA DOTACIÓN MEDIA FUTURA (l/hab/día)

	Frío	120 – 150
Hasta 5000	Templado	130 – 160
	Cálido	170 – 200
	Frío	180 – 200
5000 a 50000	Templado	190 – 220
	Cálido	200 – 230
	Frío	> 200
5000 a 50000	Templado	> 220
	Cálido	> 230

**Fuente:** Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua potable, disposición de excretas y residuos en el área urbana

Para la selección de la dotación se debe hacer, al menos, una investigación cualitativa de los hábitos de consumo, usos del agua y una aproximación del costo de los servicios y disponibilidades hídricas en las fuentes. [8]

Para poblaciones menores a 5 000 habitantes, se debe tomar la dotación mínima fijada. [8]

#### VARIACIONES DE CONSUMO

4.1.5.1 El consumo medio anual diario (en m3/s), se debe calcular por la fórmula: [8]

$$Qmed = q N/(1000 \times 86 400)$$

q = dotación en l/hab/día

N = número de habitantes.

El requerimiento máximo correspondiente al mayor consumo diario, se debe calcular por la fórmula:

Qmax. día = Kmax. día x Qmed

El coeficiente de variación del consumo máximo diario debe establecerse en base a estudios en sistemas existentes, y aplicar por analogía al proyecto en estudio.

En caso contrario se recomienda utilizar los siguientes valores:

$$Kmax. día = 1,3 - 1,5$$

El coeficiente de variación del consumo máximo horario debe establecerse en base a estudios en sistemas existentes, y aplicar por analogía al proyecto en estudio. En caso contrario se recomienda utilizar los siguientes valores:

$$Kmax.hor = (2 a 2,3) Qmed$$

4.1.5.3 Las dotaciones de agua contra incendios, así como el número de incendios simultáneos debe adoptarse según las indicaciones de la tabla 4: [8]

**TABLA N° 4** Dotación de agua contra incendios

(en miles)	NUMERO DE INCENDIOS SIMULTANEOS	INCENDIO (l/s)
5	1	10
10	1	10

25	2	10
50	2	20
100	2	25
200	3	25
500	3	25
1000	3	25
2000	3	25

**Fuente:** Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua potable, disposición de excretas y residuos en el área urbana

#### CAUDALES DE DISEÑO

4.1.6.1 Para el diseño de las diferentes partes de un sistema de abastecimiento de agua potable, se usarán los caudales que constan en la tabla 5 [8]

TABLA N° 5 Caudales de diseño para los elementos de un sistema de agua potable

ELEMENTO CAUDAL

Captación de aguas superficiales	Máximo diario + 20 %
Captación de aguas subterráneas	Máximo diario + 5 %
Conducción de aguas superficiales	Máximo diario + 10 %
Conducción de aguas subterráneas	Máximo diario + 5 %
Red de distribución	Máximo horario + incendio
Planta de tratamiento	Máximo diario + 10 %

**Fuente:** Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua potable, disposición de excretas y residuos en el área urbana

#### 2.3.3 CAPTACIÓN

Se conocen con el nombre de obras de captación las estructuras que se colocan directamente sobre las fuentes superficiales o subterráneas que se han seleccionado como económicamente utilizables para surtir una red de acueducto o para generar energía y desarrollar sistemas de riego entre otros fines. Las fuentes superficiales pueden presentarse bajo la forma de corrientes con desplazamiento continuo o bien como vasos o represas de una definida extensión. Entre las primeros se encuentran los ríos, vertientes o manantiales y entre las segundos, los lagos y embalses. [10]

Las aguas subterráneas, por otra parte, se presentan en estratos más o menos profundos, debajo de la superficie.

Los tipos de captación son esencialmente diferentes según que se deseen captar las aguas de ríos, manantiales, lagos, embalses, pozos profundos o someros.

Estructura que permite incorporar la cantidad necesaria de agua desde la fuente de abastecimiento hacia el sistema de agua potable. [8]

#### CAPTACIÓN DE VERTIENTES

La captación deberá prever la construcción de una cámara, para proteger los afloramientos contra problemas de contaminación y evitar que los mismos se obturen. Los afloramientos deberán descargar libremente, sin forzar ni alterar las condiciones hidráulicas naturales existentes. La cámara debe disponer de los accesorios básicos e indispensables para su correcto funcionamiento y control, tales como los siguientes: cernidera en el ingreso de la tubería de salida a la conducción, vertedero de excesos o una tubería de desborde al nivel de los afloramientos, sistema de desagüe, boca de visita con tapa sanitaria y válvula de control al inicio de la línea de conducción. Para interceptar aguas superficiales se diseñará alrededor de la cámara y según la topografía del terreno, una cuneta de coronación o zanja, que conduzca dichas aguas a sistemas de desagüe de tipo natural. El perímetro de la zona de captación debe cercarse con malla o alambre de púas, para evitar el ingreso de personas extrañas y de animales. [8]

Las aguas de manantial generalmente fluyen desde un estrato acuífero de arena y grava y afloran a la superficie debido a la presencia de un estrato de material impermeable, tal como arcilla o roca, que les impide fluir e infiltrarse. Los mejores lugares para buscar manantiales son las laderas de montañas. La vegetación verde en un cierto punto de un área seca puede indicar la presencia de un manantial en el lugar o aguas arriba. Los habitantes de la zona son los mejores guías, y probablemente, conocen todos los manantiales del área. [12]

El agua de manantial generalmente es potable, pero puede contaminarse si aflora en un estanque o al fluir sobre el terreno. Por esta razón el manantial debe protegerse con mampostería de tabique o piedra, de manera que el agua fluya directamente hacia una tubería, evitando así que pueda ser contaminada. [12]

Para proteger el manantial debe excavarse la ladera donde el agua sale y construirse un tanque o "caja de manantial", como se muestra en la figura la unión de la tubería con los codos a 90°, con el fin de permitir que el filtro sea levantado sobre el nivel del agua para su limpieza. Debe tenerse el cuidado de no excavar demasiado en el estrato impermeable, ya que puede provocarse que el manantial desaparezca o aflore en otro sitio. [12]

TAPA CON
CANDADO

DETALLE DE UNION

MALIA PLASTICA
TIPO
MOSQUITERO

DEMASIAS

ESTRATO
ACUIFERO

GRAVA

MURO DE
PIEDRA NO
JUNTEADA

AL TANQUE O
PUNTO DE
COLECCION

CANDADO

DETALLE DE UNION

JUNION

AL TANQUE O
PUNTO DE
COLECCION

GRÁFICO Nº 1 Captación de Manantial

Fuente: P. Rodríguez Ruiz, Abastecimiento de Agua

Antes de construir el muro de la caja de manantial adyacente a la ladera, es conveniente apilar rocas sin juntear contra el "ojo del manantial". Esto es con el fin de construir una cimentación adecuada del muro posterior para evitar que al salir el agua deslave el material del acuífero. Debe tenerse presente que después de una lluvia el agua puede fluir más rápidamente por lo que el muro debe quedar firmemente colocado, para ello se pueden emplear rocas de gran tamaño combinadas con algunas pequeñas, grava e incluso arena para llenar los espacios. [12]

La tubería de salida debe estar colocada a cuando menos 10 cm sobre el fondo de la caja y bajo el nivel donde aflora el agua. Si el nivel del agua en la caja del manantial fuera muy alto, los sedimentos podrían bloquear el afloramiento del agua. En el extremo de la tubería de salida, localizado en interior de la caja, debe instalarse un filtro para evitar que piedras, ramas u otros objetos obstruyan la tubería. Una manera de hacer este filtro es con un tramo corto de tubería de polietileno, taponado en un extremo y con pequeñas perforaciones a su alrededor. También debe instalarse una tubería de demasías de diámetro suficiente para desaguar el gasto máximo en época de lluvias bajo el nivel de afloramiento del agua. El extremo de la tubería de demasías localizado en el interior de la caja debe quedar cubierto con un filtro adecuado para mantener fuera a los mosquitos y a las ramas. La losa de la caja debe quedar al menos 30 cm arriba del nivel del terreno para evitar que el agua de lluvia entre a la caja. También con esta finalidad, el registro que se construye en el techo de la caja debe tener un reborde de 10 cm. La tapa de registro debe quedar asegurada con bisagras y candado. Una tercera tubería localizada en el fondo de la caja se instala con la finalidad de extraer los sedimentos. Esta tubería debe tener en su extremo un tapón que no pueda retirar cualquier persona sin herramientas. [12]

Si no es posible hacer una excavación suficiente para que el fondo de la caja del manantial esté 10 cm por debajo de la tubería de salida, entonces puede usarse una tubería de 5 cm de diámetro y conducir el agua a otra caja localizada a una distancia no mayor de 50 m a la cual se le llama "trampa de sedimentos" [12]

Para el correspondiente dimensionado se toma en cuenta

Q máx.= Gasto Máximo de la fuente en l/s.

V = Velocidad de paso (valor máximo recomendado de 0,60 m/s).

A = Área de la tubería en m2

Cd = Coeficiente de descarga (0,6 a 0,8).

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

H = Carga sobre el centro del orificio (m)

#### Diámetro de tubería de ingreso:

$$Dc = \sqrt{\frac{4 * A}{\pi}}$$

Dc= Diámetro calculado

#### Número de orificios en la pantalla:

$$Norif = \frac{\text{\'area del di\'ametro calculado}}{\text{\'area del di\'ametro asumido}} + 1$$

$$Norif = \left(\frac{Dc}{Da}\right)^2 + 1$$

Dc= Diámetro calculado

Da= Diámetro adoptado

#### Ancho de pantalla b:

$$b = 2(6D) + Norif * D + 3D(Norif - 1)$$

#### Distancia entre el punto de afloramiento y la cámara húmeda:

$$ho = 1.56 \frac{{V_2}^2}{2g}$$

Pérdida de carga afloramiento - reservorio:

$$Hf = (H - ho)$$

H = Carga sobre el centro del orificio (m),

Distancia entre el afloramiento y la captación:

$$L = \frac{Hf}{0.30}$$

Altura de la cámara húmeda:

A: Se considera una altura mínima de 10cm que permite la sedimentación

B: Se considera al diámetro de la tubería de salida.

C: Altura de agua para que el gasto de salida de la captación pueda fluir por la tubería de conducción se recomienda una altura mínima de 30cm.

$$ho = 1.56 \frac{{V_2}^2}{cd}$$

D: Desnivel mínimo entre el nivel de ingreso del agua de afloramiento y el nivel de agua de la cámara húmeda (mínima 5cm).

E: Borde libre (se recomienda de 10 a 30cm)

$$Ht = A + B + C + D + E$$

Rebose y limpieza

$$Dr = \frac{0.71 * Q^{0.38}}{hf^{0.21}}$$

Dr= Diámetro tubería de reboce

Vertederos

Para dimensionar los vertederos rectangulares se utiliza la siguiente expresión:

$$Q = 1.83 * L * H^{1.5}$$

H = Carga sobre el centro del orificio (m),

Q = Caudal m 3/2

L= Longitud en m.

#### 2.3.4. LÍNEA DE CONDUCCIÓN

La conducción es el componente de un sistema de abastecimiento de agua a través del cual se transporta ésta desde el desarenador hasta la planta de tratamiento, al tanque de almacenamiento o directamente a la red de distribución. Dependiendo la conexión, a alguno de los anteriores componentes, del tamaño del proyecto; de las características del agua; de ña capacidad financiera y de Inversión del municipio; de las condiciones topográficas; etcétera. [10]

Conjunto de conductos, obras de arte y accesorios destinados a transportar el agua procedente de la fuente de abastecimiento, desde el lugar de la captación hasta los tanques de almacenamiento o la planta de tratamiento. [8]

Se debe tomar en cuenta los siguientes aspectos para el cálculo:

#### GRADIENTE HIDRÁULICA

$$S = \frac{Hf}{L}$$

S= Gradiente hidráulica

Hf= Diferencia de cotas en la conducción

L= Longitud de la conducción

#### CÁLCULO DEL DIÁMETRO

$$D = \left(\frac{Q}{0.278 * C * S^{054}}\right)^{0.38}$$

D= Diámetro de la tubería de conducción

Q= Caudal conducción

C= Coeficiente de rugosidad (Hazen Williams) para tuberías de PVC

 $TABLA\ N^{\circ}\ 6$  Caudales de diseño para los elementos de un sistema de agua potable

	HAZEN	DARCY	MANNING
	WILLIAMS	WEISBACH	UNIVERSAL
MATERIAL	Chw	□□mm	n
Hierro Fundición	130	0,25	0.012-0.015
Hormigón o revestido de H.S.	120-140	0.3-3.0	0.012-0.017
Hierro Galvanizado	120	0.06-0.24	0.015-0.017
PVC – Plástico	140-150	0,0015	0.006-0.010
Acero	130	0.03-0.09	0.010-0.011
Cerámica	110	0,3	0.013-0.015
Cobre	130-140	0,0015	0.06-0.011
Hierro Dúctil	120	0.12-0.60	0.012-0.015

**Fuente:** Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua potable, disposición de excretas y residuos en el área urbana

## CÁLCULO DE LA VELOCIDAD DEL FLUJO

$$Vm = \frac{Q}{A}$$

Vm= Velocidad media del flujo

A= Área de la tubería

### CÁLCULO DEL NÚMERO DE REYNOLDS

$$Re = Vm * \frac{D}{\upsilon}$$

Re= Número de Reynolds

Vm= Velocidad del flujo

v= Viscosidad cinemática

#### CÁLCULO DEL COEFICIENTE F

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{Re*\sqrt{f}} + \frac{\xi}{371*D})$$

Re= Número de Reynolds

#### CÁLCULO DE LA VELOCIDAD CRÍTICA

$$Vc = Vm(1.43\sqrt{f} + 1.00)$$

Vc= Velocidad crítica

Vm= Velocidad media

## CÁLCULO DE LAS PÉRDIDAS POR FRICCIÓN

$$hf = f * \frac{L}{D} * \frac{V^2}{2g}$$

hf= Pérdidas por fricción

g= Gravedad 9.81 m/s2

#### 2.3.5. BOMBAS Y ESTACIÓN DE BOMBEO

La bomba hidráulica es la máquina más remota de la que pueda dar cuenta la historia de la humanidad, sus primeras versiones fueron las ruedas persas, las ruedas de agua o norias y el tomillo de Arquímedes, las que sustituyeron la energía natural por el esfuerzo muscular. Aún persiste su uso en los tiempos actuales. [10]

No obstante los avances tecnológicos a lo largo de todos los tiempos, aún la bomba ocupa un lugar de privilegio después del motor eléctrico, como la máquina de más común uso. Muchos trabajos importantes se han publicado sobre este tópico, también seminarios, talleres y cursos avanzados se han realizado para ilustrar a los ingenieros en este tema que se ha considerado electivo en los programas de ingeniería, cuando la necesidad de conocerlo y dominarlo es frecuente en los proyectos de ingeniería hidráulica. [10]

#### **DEFINICIÓN DE BOMBA**

Es una máquina hidráulica donde se produce un cambio de momentum angular de un impulsor rotativo por la acción de un motor que induce energía mecánica para que se transforme en energía hidráulica (aumento de velocidad y presión del fluido). [10]

#### DISEÑO DE ESTACIONES DE BOMBEO

Cuando haya necesidad de utilizar el bombeo en un sistema de acueducto, se debe tener en cuenta que esta alternativa resultar.1 más costosa desde el punto de vista de operación y mantenimiento, en comparación con las alternativas posibles de conducción por gravedad. [13]

#### Ubicación de la estación

En el caso de captación de agua por bombeo, la estación debe colocase aguas arriba de cualquier descarga de aguas residuales. Así mismo hay que estudiar la disponibilidad de energía eléctrica o combustible y el acceso a las instalaciones. [13]

#### Periodo y caudal de diseño

Teniendo en cuenta que la vida útil de los elementos electromecánicos de las estaciones de bombeo es menor que la de otros elementos, como las obras civiles, el periodo de

diseño de las estaciones de bombeo es generalmente menor para estaciones de bombeo con caudales pequeños en zonas rurales, puede acoplarse un periodo de diseño de quince años, mientras que para proyectos en grandes comunidades el periodo de diseño puede ser del orden de 30 años. Puede diseñarse el sistema de tal manera que haya un crecimiento por etapas a lo largo del horizonte del proyecto. [13]

El caudal de diseño de la estación de bombeo se determina teniendo en cuenta el número de horas de bombeo al día:

- > Bombeo de 24 horas al día: el caudal de diseño es el caudal máximo diario.
- ➤ Bombeo menor de 24 horas al día: el caudal de diseño es el caudal máximo diario dividido por el porcentaje de tiempo que se bombea al día.

#### Elementos de la estación de bombeo

A grandes rasgos, se pueden distinguir tres elementos en toda estación de bombeo:

- La tubería de succión y sus accesorios (anterior a la bomba).
- ➤ La bomba (generalmente centrífuga; se debe disponer siempre de una bomba de reserva)
- La tubería de impulsión y sus respectivos accesorios (posterior a la bomba). Los equipos de bombeo se pueden seleccionar para etapas que van de cinco a diez años, mientras que los diámetros de las tuberías de impulsión y succión se determinan con base en el caudal necesario para el período de diseño final.

El sistema de bombeo puede operarse de manera continua o no; esto depende de las características del diseño y del tamaño de los tanques resultantes. [13]

#### CÁMARA SECA Y CÁMARA HÚMEDA

#### CÁMARA HÚMEDA.

Ambiente en el cual se ha dispuesto el líquido, también se le conoce con el nombre de pozo de succión. [8]

#### CÁMARA SECA.

Ambiente en el cual se han dispuesto los equipos de bombeo. [8]

**5.1.1** Las estaciones de bombeo, excepto las estaciones reforzadoras, podrán estar constituidas por uno o dos tipos de cámaras. En caso de estaciones con dos tipos de cámaras, la una servirá para la disposición del líquido y del dispositivo de succión de la bomba (cámara húmeda o pozo de succión) y la otra servirá para alojar los equipos de bombeo (cámara seca). En el caso de estaciones de un solo tipo de cámara, en esta se dispondrán el líquido, el dispositivo de succión y los equipos de bombeo. [8]

## TUBERÍAS, VÁLVULAS Y ACCESORIOS

#### TUBERÍAS DE SUCCIÓN Y DESCARGA

5.6.1.1 En estaciones de bombeo la velocidad del agua, en las boquillas de succión y de descarga de la bomba, estará preferentemente entre 3 m/s a 4,25 m/s. Se pueden utilizar velocidades mayores, en esos puntos de la bomba, para cargas totales de bombeo superiores a los 30 m. [8]

5.6.1.2 La velocidad en la tubería de succión de la bomba, preferentemente debe estar entre 1,2 m/s a 1,8 m/s. [8]

5.6.1.3 La velocidad en la tubería de descarga de la bomba, preferentemente debe estar entre 1,8 m/s a 2,4 m/s. En ningún caso será menor a 0,6 m/s. [8]

#### **BOMBAS HIDRAULICAS**

#### **TURBO BOMBA**

Turbo-bomba, es una máquina compacta, robusta y de baja mantención. Para ser utilizada en saltos de agua superiores a los 10 metros de altura y caudal de accionamiento entre 5 y 30 litros por segundo. [14]

El elemento motor de la Turbo-bomba, es una bomba centrífuga que gracias a innovaciones constructivas funciona como una turbina que va unida a una bomba de diafragma. Con esta energía se bombea de 12.000 a 150.000 litros diarios de agua a 200 metros de altura. [14]

La bomba centrifuga que formará parte de la Turbo-bomba se define según potencial hidráulico a ocupar, existiendo 4 variaciones de este mismo modelo que se adaptan perfectamente a las condiciones hidráulicas de su proyecto. [14]

#### CARACTERÍSTICAS Y VENTAJAS DE LA TURBO-BOMBA

Las Ecobombas reducen los costos del bombeo de agua al funcionar de manera automática, ante un suministro de agua constante proveniente de un río o estero, ser de fácil instalación y de mínima mantención realizable por su propio dueño con un costo anual menor al 1% del costo del equipo, Equipo de bombeo trabaja sin costo energético alguno, siempre; Inversión amortizable entre 1 y 3 años; Servicio de asistencia técnica especializada; Ahorrar el costo de traslado del combustible; Bajos costos en obras civiles; Disfrutar de la instalación sin ruidos molestos; Mantención realizable por el propio dueño; Reducido costo en repuestos 1% de costo del equipo anualmente; Bajo impacto ambiental [14]

CAPÍTULO III

DISEÑO DEL PROYECTO

3.1. ESTUDIOS

3.1.1. ESTUDIO DE SUELOS

El trabajo fue realizado por el Ing. Jorge Martínez Castro en el centro urbano de la

parroquia de Ulba del cantón Baños de Agua Santa, para los estudios del Sistema de

Agua Potable de Ulba, con la finalidad de obtener datos para las estructuras necesarias

en el proyecto. Se han tomado los mismos como base del presente estudio.

En función de la topografía del sitio y proyecto, las perforaciones alcanzaron una

profundidad de 3.95 m.

Se realizaron tres 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 características físicas mecánicas del

suelo, como son: Propiedades índice (contenidos de humedad expresados en porcentaje

w%, pesos específicos γ, clasificación del suelo según el SUCS (Sistema Unificado de

Clasificación de Suelos), ángulo de fricción interna Φ, determinación del esfuerzo

admisible del suelo por medio de la fórmula de Karl Terzagui, y su comprobación

mediante los ábacos propuestos por B.K. HOCH en su obra "Basic Soil Enginnering").

Equipo:

> Equipo SPT

Personal:

40

- > Especialista
- ➤ 4 ayudantes

#### Materiales:

- > Pintura
- > Estacas

Debido a que los estudios son de la zona del proyecto, se tomarán las mismas consideraciones.

En base a los resultados obtenidos se puede concluir que:

- ➤ El esfuerzo admisible del suelo es de 2.5 kg/cm2, (25 TN/M2)
- $\triangleright$  La densidad del suelo es  $\gamma = 1,75 \text{ Kg/cm}3$
- La profundidad de cimentación de las estructuras es -1,50 m.
- Las tuberías deberán instalarse a -1,20 m de profundidad

Los resultados se presentan en el Anexo A.

#### 3.1.2. ANÁLISIS DE AGUA

Los análisis de agua del afloramiento, fueron realizados por el Gobierno Autónomo Descentralizado Parroquial Rural de Ulba, en los laboratorios de la EP-EMAPA-A, y se realizó con el equipo, material y personal apropiado. La toma de muestras se realizó con el equipo y personal indicado a continuación:

#### Equipo:

- > Hielera
- > Termómetro

#### Personal:

- > Especialista
- ➤ 1 ayudante

#### Materiales

- > Envases contenedores
- > Hielo

Según los resultados obtenidos en el estudio se puede concluir que:

El agua a utilizar es adecuada para el consumo humano, manteniendo sus parámetros dentro de los límites establecidos en la norma vigente.

El resultado se presenta en el Anexo B.

#### 3.1.3. ESTUDIO TOPOGRÁFICO

El estudio topográfico fue realizado en la parroquia Ulba, Cantón Baños de Agua Santa en las zonas correspondientes, con el equipo, material y personal a continuación descritos:

#### Equipo:

- > GPS
- > Estación total
- > Cinta
- Prismas

#### Personal:

- > Investigador
- ➤ 4 cadeneros

#### Materiales

- > Estacas
- Pintura

Según los resultados obtenidos en el estudio se puede concluir que:

El diseño se realizará en base a los datos obtenidos del levantamiento topográfico.

El resultado se presenta en el Anexo F.

#### 3.2. CÁLCULO DE LA ESTRUCTURA

#### 3.2.1. CÁLCULO HIDRÁULICO

#### 3.2.1.1. PERÍODO DE DISEÑO

El valor utilizado será de 25 años según indica la Tabla No 2 para tuberías principales y secundarias de la red de asbesto cemento, o PCV.

**Período de diseño** (n) = 25 años

#### 3.2.1.2. POBLACIÓN ACTUAL

La población actual de la parroquia Ulba Centro es de 3203 habitantes según datos proporcionados por el GAD Parroquial Rural de Ulba.

**Pa**= 3203 habitantes

#### 3.2.1.3. DETERMINACIÓN DE LA TASA DE CRECIMIENTO (r)

Para determinar el índice de crecimiento poblacional, utilizó tres métodos que son:

- Método lineal.
- Método geométrico.
- Método logarítmico o exponencial.

#### **DATOS INEC**

Los datos de la población para el presente proyecto, se obtienen de los censos realizados por el INEC en la parroquia Ulba, Cantón Baños de Agua Santa, en los diferentes años que dichos censos se realizaron, los mismos que se muestra en el siguiente cuadro:

**TABLA N° 7** Censo Poblacional Parroquia Ulba.

CENSO AÑO	POBLACION (HAB.)
1990	1907
2001	1855
2010	2532

Fuente: INEC, VII Censo de población y VI de vivienda. 2010

## MÉTODO ARITMÉTICO

Para obtener la tasa de crecimiento con el método aritmético se emplea la siguiente fórmula:

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

$$r = \frac{\frac{Pf}{Pa} - 1}{n}$$

 $\mathbf{r}$  = índice de crecimiento

Pf = población futura

Pa = población actual

**n** = número de años entre censados

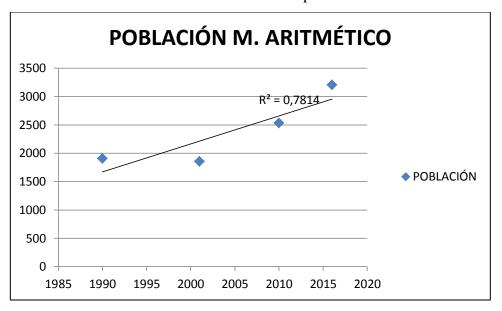
TABLA N° 8 Determinación de la tasa de crecimiento método aritmético.

Año	Población	Intervalo	Tasa de crecimiento
Censal	Hab.	años	r
1990	1907	11	-0.25
2001	1855	9	4.06
2010	2532	6	4.42
2016	3203		
Ta	sa promedio	r1	4.24

Fuente: Egdo. Hernán Morales

**Nota:** Se adopta como tasa de crecimiento futura al promedio aritmético de las tasas de crecimiento poblacional de los dos últimos periodos.

GRÁFICO Nº 2 Curva de crecimiento de la población método aritmético



Fuente: Egdo. Hernán Morales

## MÉTODO GEOMÉTRICO

Para obtener la tasa de crecimiento con el método geométrico se utiliza la siguiente fórmula:

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

$$r = \sqrt[n]{\frac{Pf}{Pa}} - 1$$

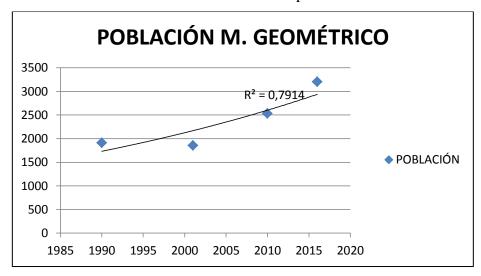
**TABLA N° 9** Determinación de la tasa de crecimiento método geométrico.

Año	Población	Intervalo	Tasa de crecimiento
Censal	Hab.	años	r
1990	1907	11	-0.25
2001	1855	9	3.52
2010	2532	6	4.00
2016	3203		
Tasa promedio		r2	3.76

Fuente: Egdo. Hernán Morales

**Nota:** Se adopta como tasa de crecimiento futura al promedio geométrico de las tasas de crecimiento poblacional de los dos últimos periodos.

GRÁFICO Nº 3 Curva de crecimiento de la población método aritmético



Fuente: Egdo. Hernán Morales

#### MÉTODO LOGARÍTMICO

Para obtener la tasa de crecimiento con el método logarítmico se emplea la siguiente expresión:  $\mathbf{Pf} = \mathbf{Pa} * \mathbf{e}^{(\mathbf{r} * \mathbf{n})}$ 

$$\mathbf{r} = \frac{\ln(\frac{\mathbf{Pf}}{\mathbf{Pa}})}{\mathbf{n}}$$

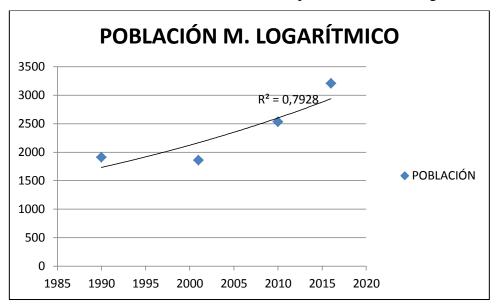
TABLA N° 10 Determinación de la tasa de crecimiento método logarítmico.

Año	Población	Intervalo	Tasa de crecimiento
Censal	Hab.	años	r
1990	1907	11	-0.25
2001	1855	9	3.46
2010	2532	6	3.92
2016	3203		
Tasa promedio		r3	3.69

Fuente: Egdo. Hernán Morales

**Nota:** Se adopta como tasa de crecimiento futura al promedio logarítmico de las tasas de crecimiento poblacional de los dos últimos periodos.

GRÁFICO Nº 4 Curva de crecimiento de la población método logarítmico



Fuente: Egdo. Hernán Morales

#### RESUMEN DE RESULTADOS OBTENIDOS

**TABLA Nº 11** Resumen de los resultados obtenidos de los tres métodos

Método	Tasa de	Coeficiente de correlación
Metodo	crecimiento (r)	(R2)
Aritmético	4.24%	0.7814
Geométrico	3.76%	0.7914
Logarítmico	3.69%	0.7928

Fuente: Egdo. Hernán Morales

#### 3.2.1.4. POBLACIÓN DE DISEÑO

Para determinar la población de diseño se ha tomado el valor de población actual antes indicado, y los índices de crecimiento poblacional promedio anual para la comunidad de La Parroquia Ulba, presentes en la Tabla 11.

La población de diseño es según el:

## > MÉTODO ARITMÉTICO

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

$$Pd = 3203 (1 + 4.24\% * 25)$$

$$Pd = 6224 Hab.$$

## > MÉTODO GEOMÉTRICO

Pd = Pa 
$$(1 + r)^n$$
  
Pd = 3203  $(1 + 3.76\%)^{25}$   
Pd = 7600 Hab.

## > MÉTODO LOGARÍTMICO

Pd = Pa \* 
$$e^{(r*n)}$$
  
Pd = 3203 \*  $e^{(3.69\%*25)}$   
Pd = 7600 Hab.

#### Dónde:

**Pd**= Población futura en el periodo de diseño

**Pa** = Población actual

**n** = Años de proyección (período de diseño)

 $\mathbf{r}$  = Tasa de crecimiento poblacional.

TABLA Nº 12 Resumen de los resultados obtenidos de los tres métodos

Método	Tasa de	Coeficiente de	Población
Metodo	crecimiento (r)	correlación	de Diseño

		(R2)	
Aritmético	4.24%	0.7814	6224
Geométrico	3.76%	0.7914	7600
Logarítmico	3.69%	0.7928	7600

Fuente: Egdo. Hernán Morales

Los valores que se van a adoptar para el diseño del proyecto son los resultantes del Método Logarítmico o exponencial por los siguientes argumentos:

- Se adopta la utilización del método Logarítmico o exponencial, porque es el que mejor se ajusta a nuestra población.
- La línea de tendencia del método Logarítmico o exponencial, se acerca más a 1.
- La población de diseño del método Logarítmico o exponencial es la más grande.

#### 3.2.1.5. DENSIDAD POBLACIONAL DE DISEÑO

Se determina una superficie total de proyecto de 88.20 Ha., dato obtenido del levantamiento topográfico del área a servirse. En consecuencia, el valor de la densidad poblacional de diseño, se obtiene de la siguiente expresión:

$$Dd_{2041} = \frac{Pd}{Area\ total}$$

$$Dd_{2041} = \frac{7600 \ hab.}{88.20 Ha.}$$

$$Dd_{2041} = 86.16 \frac{hab.}{Ha.}$$

#### **3.2.1.6. DOTACIONES**

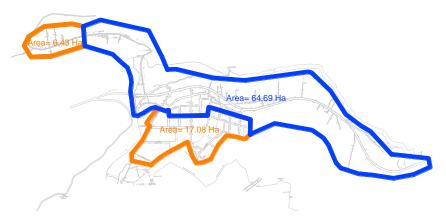
La dotación utilizada se indicada en la Tabla N° 3 correspondiente a dotaciones recomendadas, la cual es de **130 l./hab./día.**, partiendo de que el clima es templado, puesto que la temperatura oscila entre 15 y 20°C. En el caso del cantón Baños de Agua Santa se tiene una temperatura promedio anual de 19°C.

Dotación (q)= 130 l./hab./día.

#### 3.2.1.7. ZONIFICACIÓN Y CÁLCULO DE POBLACIÓN

Partiendo de que el actual sistema a repotenciar, consta de dos redes de distribución una red alta y una red baja, se realiza la siguiente zonificación:

**GRÁFICO Nº 5** Áreas de servicio Red Alta y Red Baja



Fuente: Egdo. Hernán Morales

Area red baja = 64.49 Ha.

 $Area \ red \ alta = 17.08 \ Ha + 6.43 \ Ha.$ 

Area red alta =  $23.51 \, Ha$ .

Para el cálculo de la población de cada una de las redes, se procede a realizar el siguiente cálculo.

Pd red baja = area red baja \* densidad poblacional de diseño

**Pd** red baja = 
$$64.49 \ Ha.* \ 86.16 \frac{hab.}{Ha.}$$

Pd red baja = 5574 hab.

 ${\it Pd\ red\ alta}={\it area\ red\ alta}*{\it densidad\ poblacional\ de\ dise\~no}$ 

**Pd red alta** = 
$$23.51 \, Ha.* \, 86.16 \frac{hab.}{Ha.}$$

Pd red alta = 2026 hab.

#### 3.2.1.8. VARIACIONES DE CONSUMO

Para el cálculo de las variaciones de consumo se utilizarán las ecuaciones previamente dadas, y se mantendrá el criterio de dos redes de distribución completamente independientes.

#### **RED BAJA**

#### CONSUMO MEDIO ANUAL DIARIO

$$Qmed = \frac{qN}{(1000 \times 86400)}$$

$$Qmed = \frac{5574 \ hab.* \ 130 \ l./hab./día.}{(1000 \ x \ 86400)}$$

 $Qmed = 0.00839 \, m3/s$ 

Qmed = 8.39 l./s.

# REQUERIMIENTO MÁXIMO CORRESPONDIENTE AL MAYOR CONSUMO DIARIO

Qmax. día = Kmax. día x Qmed

Kmax. día = 1,5

Qmax. día =  $1.5 \times 8.39 l./s$ .

Qmax. día = 12.58 l./s.

## COEFICIENTE DE VARIACIÓN DEL CONSUMO MÁXIMO DIARIO

 $Kmax.\,hor\,=\,(2\,a\,2.\,3)\,Qmed$ 

Kmax. hor = 2.3 \* 8.39 l./s.

Kmax. hor = 19.29 l./s.

**RED ALTA** 

#### **CONSUMO MEDIO ANUAL DIARIO**

$$Qmed = \frac{qN}{(1000 \times 86400)}$$

$$Qmed = \frac{2026 \ hab.* \ 130 \ l./hab./día.}{(1000 \ x \ 86400)}$$

Qmed = 0.00304m3/s

 $Qmed = 3.04 \ l./s.$ 

# REQUERIMIENTO MÁXIMO CORRESPONDIENTE AL MAYOR CONSUMO DIARIO

Qmax. día = Kmax. día x Qmed

Kmax. día = 1,5

Qmax. día =  $1.5 \times 3.04 l./s$ .

Qmax. dia = 4.57 l./s.

## COEFICIENTE DE VARIACIÓN DEL CONSUMO MÁXIMO DIARIO

Kmax.hor = (2 a 2.3) Qmed

Kmax. hor = 2.3 \* 8.39 l./s.

Kmax. hor = 7.01 l./s.

#### 3.2.1.9. CAUDALES DE DISEÑO

TABLA Nº 13 Caudales de diseño Red Baja

	QMD =	12.58 <i>l./s</i> .	
	ELEMENTO	CAUDAL DE DISEÑO	VALOR
			1./s.
1	Captación de aguas superficiales	Qd = QMD * 20% = 1,2QMD	15.09
2	Conducción de agua superficial	Qd = QMD * 10% = 1,1QMD	13.84

Fuente: Egdo. Hernán Morales

TABLA Nº 14 Caudales de diseño Red Alta

	QMD =	4.57 <i>l./s</i> .	
	ELEMENTO	CAUDAL DE DISEÑO	VALOR
			1./s.
1	Captación de aguas superficiales	Qd = QMD * 20% = 1,2QMD	5.48
2	Conducción de agua superficial	Qd = QMD * 10% = 1,1QMD	5.00

Fuente: Egdo. Hernán Morales

## 3.2.1.10. DISEÑO DE LA CAPTACIÓN DE MANANTIAL

Caudal de diseño captacion = 15.09 l./s. + 5.48 l./s.

Caudal de diseño captacion = 20.57 l./s.

Q máx.= Gasto Máximo de la fuente en l/s. (22 l/s)

V = Velocidad de paso (se asume 0,60 m/s, siendo menor que el valor máximo recomendado de 0,60 m/s).

A = Área de la tubería en m2

Cd = Coeficiente de descarga (0,6 a 0,8).

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

h = Carga sobre el centro del orificio (m), 0.30 m

#### Diámetro de tubería de ingreso:

$$Dc = \sqrt{\frac{4 * A}{\pi}}$$

$$Dc = \sqrt{\frac{4 * 0.022}{3.1416}}$$

$$Dc = 167 mm$$

Se asume un diámetro recomendado: Da = 2 plg

#### Número de orificios en la pantalla:

$$Norif = rac{cute{area~del~diametro~calculado}}{cute{area~del~diametro~asumido}} + 1$$
 
$$Norif = \left(rac{Dc}{Da}
ight)^2 + 1$$
 
$$Norif = \left(rac{167}{50}
ight)^2 + 1$$

$$Norif = 12.00 \ orificios$$

Se considera el ingreso en dos filas de 6 orificios cada una

#### Ancho de pantalla b:

$$b = 2(6D) + Norif * D + 3D(Norif - 1)$$

$$b = 2(6 * 0.05) + 0.05 * 6 + 3 * 0.05(6 - 1)$$

$$b = 1.65 m$$

Distancia entre el punto de afloramiento y la cámara húmeda:

$$ho = 1.56 \frac{V_2^2}{2g}$$

$$ho = 1.56 \frac{0.60^2}{2 * 9.81}$$

ho = 0.02862m

Pérdida de carga afloramiento - reservorio:

$$Hf = (H - ho)$$
  
 $Hf = 0.30 - 0.02862$   
 $Hf = 0.27m$ 

Distancia entre el afloramiento y la captación:

$$L = \frac{Hf}{0.30}$$
$$L = \frac{0.27}{0.30}$$
$$L = 0.90m$$

$$L a sumido = 1.00m$$

#### Altura de la cámara húmeda:

A: Se considera una altura mínima de 10cm que permite la sedimentación

$$A = 10cm$$

B: Se considera al diámetro de la tubería de salida.

$$B = 16cm$$

C: Altura de agua para que el gasto de salida de la captación pueda fluir por la tubería de conducción se recomienda una altura mínima de 30cm.

$$ho = 1.56 \frac{{V_2}^2}{cd}$$

$$ho = 1.56 \frac{0.60^2}{0.8}$$

$$ho = 0.70m$$

D: Desnivel mínimo entre el nivel de ingreso del agua de afloramiento y el nivel de agua de la cámara húmeda (mínima 5cm).

$$D = 10cm$$

E: Borde libre (se recomienda de 10 a 30cm)

$$E = 30cm$$

Resumen de datos:

$$A = 10.0cm$$

$$B = 16.0cm$$

$$C = 70.0cm$$

$$D = 5.0cm$$

$$E = 30.0cm$$

$$Ht = A + B + C + D + E$$

$$Ht = 10 + 16 + 70 + 5 + 30$$

$$Ht = 1.31cm$$

Altura asumida Ht = 1.30cm

#### Rebose y limpieza

$$Dr = \frac{0.71 * Q^{0.38}}{hf^{0.21}}$$

$$Dr = \frac{0.71 * 22 \ l./s.^{0.38}}{0.015^{0.21}}$$

$$Dr = 5.5 plg$$

Asumimos un diámetro comercial: Dr = 6plg

#### Vertederos

Partiendo de que la captación servirá para dos conducciones se propone un sistema de vertederos para el control de los caudales respectivos para cada conducción.

#### Vertedero 1

Caudal de diseño captacion 1 = 15.09 l./s.

$$Q = 1.83 * L * H^{1.5}$$

$$0.01509 \text{ m}3/\text{s.} = 1.83 * 0.30 * H^{1.5}$$

$$H = 0.09 \text{ m}$$

#### Vertedero 2

Caudal de diseño captacion = 5.48 l./s.

$$Q = 1.83 * L * H^{1.5}$$

$$0.01509 \text{ m}3/\text{s.} = 1.83 * \text{L} * .0.09^{1.5}$$

$$L = 0.10 \text{ m}$$

## 3.2.1.11. DISEÑO DE LAS CONDUCCIONES

#### 3.2.1.11.1. RED BAJA

Caudal de diseño conducción = 13.84 l./s.

TRAMO Nº 1 Abs. 0+000 - 0+260.00

Longitud = 260.00 m

Diferencia de cota = 7.72 m

 $Perdida\ asumida=1.00\ m$ 

## GRADIENTE HIDRÁULICA

$$S = \frac{hf}{L}$$

$$S = \frac{1.00 \ m}{260.00 \ m}$$

$$S=0.003846\frac{m}{m}$$

### DIÁMETRO CALCULADO

$$Q = 0.28 \, Chw * D^{2.63} * S^{054}$$

$$D = \left(\frac{Q}{0.28 \ Chw * S^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = \left(\frac{0.01384 \, m3/s}{0.28 * 140 * 003846^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = 0.1522 m$$

Una vez calculado el diámetro se debe buscar un diámetro comercial, para este diseño se escogió una tubería PVC norma INEN de 160 mm de 0.63 Mpa el mismo que tiene un Di= 152.2mm.

## CÁLCULO DE LA VELOCIDAD

$$Vm = \frac{Q}{A}$$

$$Vm = \frac{0.01384 \ m3/s}{\frac{\pi * (0.1522)^2}{4}}$$

$$Vm = 0.761 \, m/s$$

$$0.6m/s \le 0.761 \, m/s \le 4.5m/s$$

## CÁLCULO DEL NÚMERO DE REYNOLDS

$$T = 15 \,{}^{\circ}C$$

$$v = 1.142E - 6 \, m^2/sg$$

$$Re = Vm * \frac{D}{v}$$

$$Re = 0.761 \, m/s * \frac{0.1522}{1.142E - 6 \, m^2/sg}$$

$$Re = 101382$$

#### CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE FRICCIÓN

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{Re * \sqrt{f}} + \frac{\xi}{371 * D})$$

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{101382 * \sqrt{f}} + \frac{0.0015}{371 * 0.1522})$$

TABLA N° 15 Iteraciones Coeficiente de Fricción

VALOR	VALOR
ADOPTADO	CALCULADO
0.000631	0.025286
0.025286	0.016988
0.016988	0.017580
0.017580	0.017526
0.017526	0.017531
0.017531	0.017531

Fuente: Egdo. Hernán Morales

## CÁLCULO DE LA VELOCIDAD CRÍTICA

$$Vc = Vm(1.43\sqrt{f} + 1.00)$$
  
 $Vc = 0.761m/s * (1.43\sqrt{0.01753} + 1.00)$   
 $Vc = 0.905 m/s$ 

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR FRICCIÓN

$$hf = f * \frac{L}{D} * \frac{V^2}{2g}$$

$$hf = 0.01753 * \frac{260}{0.1522} * \frac{0.761^2}{2 * 9.81}$$

$$hf = 0.883 m$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR ACCESORIOS HASTA LA ABSCISA 0+260

TABLA Nº 16 Pérdidas por accesorios

NUMERO DE ACCESORIOS	TIPO DE ACCESORIO	K	K TOTAL
0	Codo de 90°	0.75	0
7	Codo de radio largo	0.7	4.9
1	Válvulas de corte	0.25	0.25
1	Salida Brusca	1	1
0	entrada brusca	0.5	0
Pérdida por accesorios (k)			6.15

Fuente: Schaum 1

$$hm = k * \frac{Vm^2}{2 * g}$$

$$hm = 6.15 * \frac{0.761^2}{2 * 9.81}$$

$$hm = 0.18 m$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA TOTAL

$$PEtotal = hf + hm$$

$$PEtotal = 0.883m + 0.18m$$

$$PEtotal = 1.06 m$$

## CÁLCULO DE LA PRESIÓN DINÁMICA

$$Pd = 7.72 m - 1.06 m$$

$$Pd = 6.66 m$$

$$5m \le 6.66m \le 50m$$

## GRADIENTE HIDRÁULICA REAL

$$S = \frac{1.06 \ m}{260.00 \ m}$$

$$S=0.00409\frac{m}{m}$$

TRAMO Nº 2 Abs. 0+ 260.00 - 0+336.00 Paso elevado sobre el Rio Ulba

Longitud = 76.00m

Diferencia de cota = 6.65 m

 $Perdida\ asumida=0.65\ m$ 

## GRADIENTE HIDRÁULICA

$$S = \frac{hf}{L}$$

$$S = \frac{0.65 \, m}{76.00m}$$

$$S=0.0085\frac{m}{m}$$

#### DIÁMETRO CALCULADO

$$Q = 0.28 \ Chw * D^{2.63} * S^{054}$$

$$D = \left(\frac{Q}{0.28 \ Chw * S^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = \left(\frac{0.01384 \, m3/s}{0.28 * 130 * 0.0085^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = 0.133 m$$

Una vez calculado el diámetro se debe buscar un diámetro comercial, para este diseño se escogió una tubería HG norma ASTM A 53, Ø 6"de 61.2 BAR, equivalentes a 6.12 Mpa el mismo que tiene un Di= 154.08mm.

#### CÁLCULO DE LA VELOCIDAD

$$Vm = \frac{Q}{A}$$

$$Vm = \frac{0.01384 \ m3/s}{\frac{\pi * (0.15408)^2}{4}}$$

$$Vm = 0.742m/s$$

 $0.6 \ m/s \le 0.742 \ m/s \le 4.5 m/s$ 

## CÁLCULO DEL NÚMERO DE REYNOLDS

$$T = 15 \, {}^{\circ}C$$

$$v = 1.142E - 6 m^2/sg$$

$$Re = Vm * \frac{D}{V}$$

$$Re = 0.742 \ m/s * \frac{0.15408}{1.142E - 6 \ m^2/sg}$$

$$Re = 100145$$

## CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE FRICCIÓN

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{Re * \sqrt{f}} + \frac{\xi}{371 * D})$$

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{\mathbf{100145} * \sqrt{f}} + \frac{0.025}{371 * 0.15408})$$

TABLA Nº 17 Iteraciones Coeficiente de Fricción

VALOR	VALOR
ADOPTADO	CALCULADO
0.000639	0.030136

0.030136	0.025517
0.025517	0.025599
0.025599	0.025597
0.025597	0.025597

Fuente: Egdo. Hernán Morales

## CÁLCULO DE LA VELOCIDAD CRÍTICA

$$Vc = Vm(1.43\sqrt{f} + 1.00)$$

$$Vc = 0.742 \, m/s * (1.43\sqrt{0.02559} + 1.00)$$

$$Vc = 0.912m/s$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR FRICCIÓN

$$hf = f * \frac{L}{D} * \frac{V^2}{2g}$$

$$hf = 0.02559 * \frac{76.00}{0.15408} * \frac{0.742^2}{2 * 9.81}$$

$$hf = 0.335 m$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR ACCESORIOS HASTA LA ABSCISA 0+336

TABLA N° 18 Pérdidas por accesorios

NUMERO DE ACCESORIOS	TIPO DE ACCESORIO	K	K TOTAL
0	Codo de 90°	0.75	0
0	Codo de radio largo	0.7	0
0	Válvulas de corte	0.25	0
0	Salida Brusca	1	0
0	entrada brusca	0.5	0
Pérdida por accesorios (k)		0	

Fuente: Schaum 1

$$hm = k * \frac{Vm^2}{2 * g}$$

$$hm = 0 * \frac{1.64^2}{2 * 9.81}$$

hm = 0.00 m

## CÁLCULO DE PÉRDIDA TOTAL

PEtotal = hf + hm

PEtotal = 0.335m + 0.0m

PEtotal = 0.335 m

## CÁLCULO DE LA PRESIÓN DINÁMICA

Pd = 6.655 m - 0.335 m

Pd = 6.30 m

 $5m \le 6.30m \le 50m$ 

## GRADIENTE HIDRÁULICA REAL

$$S = \frac{0.335m}{76.00 \ m}$$

$$S=0.0046\frac{m}{m}$$

#### TRAMO Nº 3 Abs. 0+ 336.00 - 0+661.89

Longitud = 325.89 m

 $Diferencia\ de\ cota=6.30\ m$ 

 $Perdida\ asumida=1.30\ m$ 

## GRADIENTE HIDRÁULICA

$$S = \frac{hf}{L}$$

$$S = \frac{1.30 \ m}{325.89m}$$

$$S=0.003987\frac{m}{m}$$

## DIÁMETRO CALCULADO

$$Q = 0.28 \, Chw * D^{2.63} * S^{054}$$

$$D = \left(\frac{Q}{0.28 \ Chw * S^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = \left(\frac{0.01384 \, m3/s}{0.28 * 140 * 0.003987^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = 0.151 m$$

Una vez calculado el diámetro se debe buscar un diámetro comercial, para este diseño se escogió una tubería PVC norma INEN, Ø 160 mm de 0.63 Mpa el mismo que tiene un Di= 152.2 mm.

#### CÁLCULO DE LA VELOCIDAD

$$Vm = \frac{Q}{A}$$

$$Vm = \frac{0.01384 \, m3/s}{\frac{\pi * (0.1522)^2}{4}}$$

$$Vm = 0.761 \, m/s$$

$$0.6 \ m/s \le 0.761 \ m/s \le 4.5 m/s$$

## CÁLCULO DEL NÚMERO DE REYNOLDS

$$T = 15 \,{}^{\circ}C$$

$$v = 1.142E - 6 \, m^2/sg$$

$$Re = Vm * \frac{D}{v}$$

$$Re = 0.761 \, m/s * \frac{0.1522}{1.142E - 6 \, m^2/sg}$$

$$Re = 101382.0$$

## CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE FRICCIÓN

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{Re * \sqrt{f}} + \frac{\xi}{371 * D})$$

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{\mathbf{101382} * \sqrt{f}} + \frac{0.0015}{371 * 0.1522})$$

TABLA Nº 19 Iteraciones Coeficiente de Fricción

VALOR	VALOR	
ADOPTADO	CALCULADO	
0.000631	0.025286	
0.025286	0.016988	
0.016988	0.017580	
0.017580	0.017526	
0.017526	0.017531	

Fuente: Egdo. Hernán Morales

## CÁLCULO DE LA VELOCIDAD CRÍTICA

$$Vc = Vm(1.43\sqrt{f} + 1.00)$$

$$Vc = 0.761 \, m/s * (1.43\sqrt{0.0175} + 1.00)$$

$$Vc = 0.905 \, m/s$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR FRICCIÓN

$$hf = f * \frac{L}{D} * \frac{V^2}{2g}$$

$$hf = 0.0175 * \frac{325.89}{0.1522} * \frac{0.761^2}{2 * 9.81}$$

$$hf = 1.11 m$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR ACCESORIOS HASTA LA ABSCISA 0+661.89

TABLA N° 20 Pérdidas por accesorios

NUMERO DE ACCESORIOS	TIPO DE ACCESORIO	K	K TOTAL
0	Codo de 90°	0.75	0
2	Codo de radio largo	0.7	1.4
1	Válvulas de corte	0.25	0.25
0	Salida Brusca	1	0
1	entrada brusca	0.5	0.5
Pérdic	la por accesorios (k)		2.15

Fuente: Schaum 1

$$hm = k * \frac{Vm^2}{2 * g}$$

$$hm = 2.15 * \frac{0.761^2}{2 * 9.81}$$

$$hm = 0.06 m$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA TOTAL

$$PEtotal = hf + hm$$

$$PEtotal = 1.11m + 0.06m$$

PEtotal = 1.17 m

### CÁLCULO DE LA PRESIÓN DINÁMICA

$$Pd = 6.30 m - 1.17 m$$

Pd = 5.13 m

 $5m \le 5.13m \le 50m$ 

## GRADIENTE HIDRÁULICA REAL

$$S = \frac{1.17 \ m}{325.89 \ m}$$

$$S=0.00359\frac{m}{m}$$

## 3.2.1.11.2. RED ALTA A TANQUE DE IMPULSIÓN

Caudal de diseño conducción = 5.00 l./s.

#### TRAMO Nº 1 Abs. 0+000 - 0+260.00

Longitud = 260.00 m

 $Diferencia\ de\ cota = 14.07m$ 

 $Perdida \ asumida = 1 \ m$ 

#### GRADIENTE HIDRÁULICA

$$S = \frac{hf}{L}$$

$$S = \frac{2.00 \ m}{260. \ m}$$

$$S=0.00769\frac{m}{m}$$

#### DIÁMETRO CALCULADO

$$Q = 0.28 Chw * D^{2.63} * S^{054}$$

$$D = \left(\frac{Q}{0.28 Chw * S^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = \left(\frac{0.005 m3/s}{0.28 * 140 * 0.00769^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = 0.089 m$$

Una vez calculado el diámetro se debe buscar un diámetro comercial, para este diseño se escogió una tubería PVC norma INEN de 90 mm de 0.63 Mpa el mismo que tiene un Di= 85.6mm.

### CÁLCULO DE LA VELOCIDAD

$$Vm = \frac{Q}{A}$$
 
$$Vm = \frac{0.005 \ m3/s}{\frac{\pi * (0.0856)^2}{4}}$$
 
$$Vm = \mathbf{0.87} \ m/s$$
 
$$\mathbf{0.6m/s} \le \mathbf{0.87} \ m/s \le \mathbf{4.5m/s}$$

### CÁLCULO DEL NÚMERO DE REYNOLDS

$$T = 15 \,{}^{\circ}C$$

$$\upsilon = 1.142E - 6 \, m^2/sg$$

$$Re = Vm * \frac{D}{\upsilon}$$

$$Re = 0.87 \, m/s * \frac{0.0856}{1.142E - 6 \, m^2/sg}$$

$$Re = 65123.00$$

## CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE FRICCIÓN

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{Re * \sqrt{f}} + \frac{\xi}{371 * D})$$

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{65212.00 * \sqrt{f}} + \frac{0.0015}{371 * 0.0856})$$

TABLA N° 21 Iteraciones Coeficiente de Fricción

VALOR	VALOR
ADOPTADO	CALCULADO
0.000983	0.023893
0.023893	0.017069
0.017069	0.017572
0.017572	0.017527
0.017527	0.017531
0.017531	0.017531

Fuente: Egdo. Hernán Morales

### CÁLCULO DE LA VELOCIDAD CRÍTICA

$$Vc = Vm(1.43\sqrt{f} + 1.00)$$
  
 $Vc = 0.87m/s * (1.43\sqrt{0.01753} + 1.00)$   
 $Vc = 1.03 m/s$ 

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR FRICCIÓN

$$hf = f * \frac{L}{D} * \frac{V^2}{2g}$$

$$hf = 0.0197 * \frac{260.00}{0.0856} * \frac{0.87^2}{2 * 9.81}$$

$$hf = 2.05 m$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA POR ACCESORIOS HASTA LA ABSCISA 0+260.00

TABLA N° 22 Pérdidas por accesorios

NUMERO DE ACCESORIOS	TIPO DE ACCESORIO	К	K TOTAL
0	Codo de 90°	0.75	0
7	Codo de radio largo	0.7	4.9
1	Válvulas de corte	0.25	0.25
1	Salida Brusca	1	1
0	entrada brusca	0.5	0
Pérdida por accesorios (k)		6.15	

Fuente: Schaum 1

$$hm = k * \frac{Vm^2}{2 * g}$$

$$hm = 6.15 * \frac{0.87^2}{2 * 9.81}$$

$$hm = 0.24 m$$

## CÁLCULO DE PÉRDIDA TOTAL

$$PEtotal = hf + hm$$

$$PEtotal = 2.05m + 0.24m$$

PEtotal = 2.29 m

## CÁLCULO DE LA PRESIÓN DINÁMICA

$$Pd = 14.07 m - 2.29 m$$

$$Pd = 11.78 m$$

$$5m \le 11.78m \le 50m$$

# GRADIENTE HIDRÁULICA REAL

$$S = \frac{2.29 \ m}{260.00 \ m}$$

$$S=0.0088\frac{m}{m}$$

# TRAMO Nº 2 Abs. 0+ 260.00 - 0+336.00 Paso elevado sobre el Rio Ulba

Longitud = 76.00 m

 $Diferencia\ de\ cota = 11.78\ m$ 

 $Perdida\ asumida=1\ m$ 

# GRADIENTE HIDRÁULICA

$$S = \frac{hf}{L}$$

$$S = \frac{1.00 \ m}{76.00m}$$

$$S=0.013\frac{m}{m}$$

# DIÁMETRO CALCULADO

$$Q = 0.28 \ Chw * D^{2.63} * S^{054}$$

$$D = \left(\frac{Q}{0.28 \, Chw * S^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = \left(\frac{0.005 \, m3/s}{0.28 * 130 * 0.013^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = 0.083 m$$

Una vez calculado el diámetro se debe buscar un diámetro comercial, para este diseño se escogió una tubería HG norma ASTM A 53, Ø 3"de 61.2 BAR, equivalentes a 6.12 Mpa el mismo que tiene un Di= 77.92mm.

# CÁLCULO DE LA VELOCIDAD

$$Vm = \frac{Q}{A}$$

$$Vm = \frac{0.005 \ m3/s}{\frac{\pi * (0.07792)^2}{4}}$$

$$Vm = 1.05m/s$$

$$0.6 \ m/s \le 1.05 \ m/s \le 4.5 m/s$$

# CÁLCULO DEL NÚMERO DE REYNOLDS

$$T = 15 \,{}^{\circ}C$$

$$v = 1.142E - 6 \, m^2/sg$$

$$Re = Vm * \frac{D}{v}$$

$$Re = 1.05 \, m/s * \frac{0.0779}{1.142E - 6 \, m^2/sg}$$

$$Re = 71542.00$$

# CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE FRICCIÓN

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{Re * \sqrt{f}} + \frac{\xi}{371 * D})$$

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{71542.00 * \sqrt{f}} + \frac{0.025}{371 * 0.0779})$$

TABLA N° 23 Iteraciones Coeficiente de Fricción

VALOR	VALOR
ADOPTADO	CALCULADO
0.000895	0.029399
0.029399	0.025529
0.025529	0.025598
0.025598	0.025597
0.025597	0.025597
0.025597	0.025597

Fuente: Egdo. Hernán Morales

# CÁLCULO DE LA VELOCIDAD CRÍTICA

$$Vc = Vm(1.43\sqrt{f} + 1.00)$$
  
 $Vc = 1.05 \, m/s * (1.43\sqrt{0.02559} + 1.00)$   
 $Vc = 1.29 \, m/s$ 

# CÁLCULO DE PÉRDIDA POR FRICCIÓN

$$hf = f * \frac{L}{D} * \frac{V^2}{2g}$$

$$hf = 0.02559 * \frac{76.00}{0.0779} * \frac{1.05^2}{2 * 9.81}$$

$$hf = 1.40 m$$

# CÁLCULO DE PÉRDIDA POR ACCESORIOS HASTA LA ABSCISA 0+336.00

TABLA N° 24 Pérdidas por accesorios

NUMERO DE ACCESORIOS	TIPO DE ACCESORIO	К	K TOTAL
0	Codo de 90°	0.75	0

0	Codo de radio largo	0.7	0
0	Válvulas de corte	0.25	0
0	Salida Brusca	1	0
0	entrada brusca	0.5	0
Pérdida por accesorios (k)		0	

Fuente: Schaum 1

$$hm = k * \frac{Vm^2}{2 * g}$$

$$hm = 0 * \frac{1.64^2}{2 * 9.81}$$

$$hm = 0.00 m$$

# CÁLCULO DE PÉRDIDA TOTAL

$$PEtotal = hf + hm$$

$$PEtotal = 1.40m + 0.0m$$

$$PEtotal = 1.40 m$$

# CÁLCULO DE LA PRESIÓN DINÁMICA

$$Pd = 11.78 m - 1.40 m$$

$$Pd = 10.38 m$$

$$5m \le 10.38m \le 50m$$

# GRADIENTE HIDRÁULICA REAL

$$S = \frac{1.40 \ m}{76.00m}$$

$$S=0.01841\frac{m}{m}$$

## TRAMO Nº 3 Abs. 0+ 336.00 - 0+357.15

Longitud = 21.15m

Diferencia de cota = 10.38 m

 $Perdida \ asumida = 2 \ m$ 

# GRADIENTE HIDRÁULICA

$$S = \frac{hf}{L}$$

$$S = \frac{2.00 \ m}{21.15m}$$

$$S=0.00613\frac{m}{m}$$

# DIÁMETRO CALCULADO

$$Q = 0.28 \ Chw * D^{2.63} * S^{054}$$

$$D = \left(\frac{Q}{0.28 \ Chw * S^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = \left(\frac{0.005 \, m3/s}{0.28 * 140 * 0.00613^{054}}\right)^{0.38}$$

$$D = 0.94 m$$

Una vez calculado el diámetro se debe buscar un diámetro comercial, para este diseño se escogió una tubería PVC norma INEN de 90 mm de 0.63 Mpa el mismo que tiene un Di= 85.6mm.

# CÁLCULO DE LA VELOCIDAD

$$Vm = \frac{Q}{A}$$

$$Vm = \frac{0.005 \ m3/s}{\frac{\pi * (0.0856)^2}{4}}$$

$$Vm = 0.896 \, m/s$$

 $0.6 \ m/s \le 0.896 \ m/s \le 4.5 m/s$ 

# CÁLCULO DEL NÚMERO DE REYNOLDS

$$T = 15 \, {}^{\circ}C$$

$$\upsilon = 1.142E - 6 \, m^2/sg$$

$$Re = Vm * \frac{D}{\upsilon}$$

$$Re = 0.896 \, m/s * \frac{0.0856}{1.142E - 6 \, m^2/sg}$$

## Re = 65123.00

# CÁLCULO DEL COEFICIENTE DE FRICCIÓN

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{Re * \sqrt{f}} + \frac{\xi}{371 * D})$$

$$\frac{1}{\sqrt{f}} = -2\log(\frac{2.51}{65123 * \sqrt{f}} + \frac{0.0015}{371 * 0.0856})$$

**TABLA N° 25** Iteraciones Coeficiente de Fricción

VALOR	VALOR	
ADOPTADO	CALCULADO	
0.000983	0.023893	
0.023893	0.017069	
0.017069	0.017572	

0.017572	0.017527
0.017527	0.017531
0.017531	0.017531

Fuente: Egdo. Hernán Morales

# CÁLCULO DE LA VELOCIDAD CRÍTICA

$$Vc = Vm(1.43\sqrt{f} + 1.00)$$
  
 $Vc = 0.896 \, m/s * (1.43\sqrt{0.0175} + 1.00)$ 

 $Vc = 1.03 \ m/s$ 

# CÁLCULO DE PÉRDIDA POR FRICCIÓN

$$hf = f * \frac{L}{D} * \frac{V^2}{2g}$$

$$hf = 0.0175 * \frac{21.15}{0.0856} * \frac{0.896^2}{2 * 9.81}$$

$$hf = 0.17 m$$

# CÁLCULO DE PÉRDIDA POR ACCESORIOS HASTA LA ABSCISA 0+357.15

TABLA N° 26 Pérdidas por accesorios

NUMERO DE ACCESORIOS	TIPO DE ACCESORIO	K	K TOTAL
1	Codo de 90°	0.75	0.75
0	Codo de radio largo	0.7	0
0	Válvulas de corte	0.25	0
0	Salida Brusca	1	0
1	entrada brusca	0.5	0.5
Pérdio	la por accesorios (k)		1.25

Fuente: Schaum 1

$$hm = k * \frac{Vm^2}{2 * g}$$

$$hm = 1.25 * \frac{0.896^2}{2 * 9.81}$$

hm = 0.05 m

# CÁLCULO DE PÉRDIDA TOTAL

PEtotal = hf + hm

PEtotal = 0.17m + 0.05m

PEtotal = 0.22 m

# CÁLCULO DE LA PRESIÓN DINÁMICA

Pd = 10.38 m - 0.22 m

Pd = 10.16 m

 $5m \le 10.16 \ m \le 50m$ 

# GRADIENTE HIDRÁULICA REAL

$$S = \frac{0.22 \ m}{21.15 \ m}$$

$$S=0.01\frac{m}{m}$$

# 3.2.1.12. DISEÑO DEL SISTEMA DE BOMBEO

Caudal maximo diario = 4.57 l./s.

Longitud = 240.49m

 $Diferencia\ de\ cota=81.32\ m$ 

Horas de bombeo (N) = 8 H recomendado por CEPIS

# CAUDAL DE DISEÑO

$$Qb = Qmax \ d.* \frac{24}{N}$$

$$Qb = 4.57.*\frac{24}{8}$$

$$Qb = 13.71 \ l./s.$$

# TUBERÍA DE IMPULSIÓN

Según la ecuación de Bresse, para instalaciones que operen de manera continua:

$$D = k * \sqrt{Q}$$

$$D = 1.2 * \sqrt{0.01371}$$

$$D = 0.1405$$

Una vez calculado el diámetro se debe buscar un diámetro comercial, para este diseño se escogió una tubería PVC norma INEN, Ø 160 mm de 1.60 Mpa el mismo que tiene un Di= 140.8 mm.

# CÁLCULO DE LA VELOCIDAD

$$Vm = \frac{Q}{A}$$

$$Vm = \frac{0.01371 \, m3/s}{\frac{\pi * (0.11408)^2}{4}}$$

$$Vm = 0.88 m/s$$

# TUBERÍA DE SUCCIÓN

Se considera el mismo diámetro de impulsión.

# ALTURA DINÁMICA DE ELEVACIÓN

Altura estática total = 81.32 m

## Pérdidas en la succión

Se considera las longitudes equivalentes

Valvula de pie con coladera = 23m.

Codo de radio largo a  $90^{\circ} = 2.1$ m

Reduccion excentrica = 1.5m

Entrada de borda = 3.2m

Longitud de tuberia = 5m

$$L. E. 1 = 34.80 m$$

# Pérdidas en la impulsión

Se considera las longitudes equivalentes

Expansion concentriaca = 2m.

Valvula de retencion horizontal = 12.9m

Codo de  $90^{\circ}$  ( 5 codos ) = 10.5m

Salida de tuberia = 3.2m

Longitud de tuberia = 240.49

$$L. E. 2 = 269.09 \text{ m}$$

$$LET = LE1 + LE2$$

$$LET = 34.80 \text{m} + 269.09 \text{ m}$$

$$LET = 299.89 \text{m}$$

## Utilizando la ecuación de Hazen:

$$Q = 0.28 \, Chw * D^{2.63} * S^{054}$$

$$0.01371m3/s = 0.28 * 140 * 0.1408^{2.63} * S^{054}$$
  
$$S = 0.005 m/m$$

# Pérdida de carga total

 $Perdida\ de\ carga\ total = 299.89m*0.005$ 

# $Perdida\ de\ carga\ total = 1.67m$

# Altura de Velocidad

$$hv = \frac{v^2}{2g}$$

$$hv = \frac{0.88^2}{2g}$$

$$hv = 0.04m$$

## Altura dinámica de elevación

$$TDH = 81.32 + 1.67 + 0.04$$
  
 $TDH = 83.03$ 

# CARGA NETA DE SUCCIÓN POSITIVA (NPSH)

NPSH disponible = 
$$H_{atm} - (H_{vap} + h_s + \Delta h_s)$$
  
NPSH disponible =  $8m - (0.174 + 0 + 1.04)$   
NPSH disponible =  $6.79m$ 

# POTENCIA REQUERIDA

$$Pb = \frac{vQHt}{e}$$

$$Pb = \frac{9.81 * 0.0137 * 90.05}{0.65}$$

$$Pb = 18.63 \ Kw$$

$$Pb = 25 HP$$

Con los valores de caudal a bombear 13.71 l./s., TDH = 85m se puede seleccionar una bomba a partir de sus curvas características, suministradas por el fabricante. Se recomienda que la bomba trabaje con por los menos un 60% de eficiencia.

## VOLUMEN DE LA CISTERNA DE BOMBEO

El volumen mínimo del pozo de succión se obtendrá de la siguiente forma:

Volumen reserva = 30 % (volumen consumido en un día)

$$Vr = 0.3 * (4.57 l./s.* 86400)$$

$$Vr = 118.45 \, m3$$

La reserva existente al final de la línea de bombeo propuesta, es de 200 m3, misma que es suficiente para satisfacer las necesidades del sistema de A.P. de la red Alta.

Volumen cisterna de bombeo = 25 % (Volumen de reserva)

$$VCb = 0.25 * (200 m3)$$

$$VCb = 50 m3$$

# 3.2.1.13. SELECCIÓN DEL SISTEMA DE BOMBEO MEDIANTE ENERGÍA ALTERNATIVA.

Por el carácter del presente trabajo: Tesis previa a la obtención del título de Ingeniería Civil, se plantea el análisis de la conveniencia de un bombeo convencional o tradicional con el uso de bombas accionadas por motores eléctricos, o de un bombeo utilizando la energía hidráulica disponible en la zona del proyecto.

En efecto las condiciones particulares de Ulba donde se dispone de las cascadas del Río Chamana, hacen posible y necesario análisis antes mencionado

El bombeo no convencional con energía hidráulica funciona convirtiendo la energía potencial y de velocidad del agua; en energía mecánica a través de una turbina en este caso del tipo Pelton cuyo eje acciona el mecanismo de pistones que bombean un caudal a una altura determinada.

En este proyecto se plantea realizar una captación en el Río Chamana, y una posterior conducción al sitio propuesto para la estación de bombeo.

Los Datos Técnicos de la turbobomba a utilizar se presentan en el Anexo C

# 3.2.2. CÁLCULO ESTRUCTURAL

# 3.2.2.1. CAPTACIÓN DE MANANTIAL

#### **Datos**

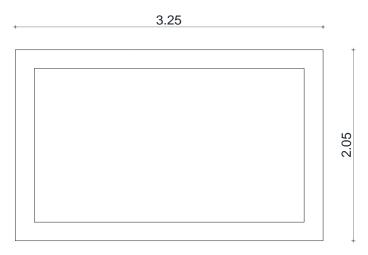
L = 3.25 m

A = 2.05 m

H1 = 1.60 m

e = 0.20 m

GRÁFICO Nº 6 Dimensiones Captación



Fuente: Egdo. Hernán Morales

# Empuje del suelo sobre el muro (P)

$$P = \frac{C_{ah} * \delta s * h^2}{2}$$

# Coeficiente de empuje

$$C_{ah} = \frac{1 - sen \, \Phi}{1 + sen \, \Phi}$$

 $\Phi = 19^{\circ}$  estudio de suelos

$$C_{ah} = \frac{1 - sen 19}{1 + sen 19}$$

$$C_{ah} = 0.57$$

$$P = \frac{0.51 * 1.6 ton/m3 * 1.6 m^2}{2}$$

$$P = 1.04 Ton/m$$

## Momento de vuelco (Mo)

Mo = 
$$P \times Y$$
 donde  $Y = \frac{h}{3}$ 

Mo = 
$$1.04 \times \frac{1.6}{3}$$

$$Mo = 0.56 ton * m$$

# Momento de estabilización (Mr)

$$Mr = W x X$$

$$Mr = (5.4 \text{ m}3 * 2.4 \text{ ton/m}3) * (\frac{3.25}{2})$$

$$Mr = (5.4 \text{ m}3 * 2.4 \text{ ton/m}3) * (\frac{3.25}{2})$$

$$Mr = 21.06 \text{ ton } * \text{ m}$$

# Chequeo por vuelco, por carga máxima unitaria y por deslizamiento

## Por vuelco

$$C_{dv} = \frac{Mr}{Mo}$$

$$C_{dv} = \frac{21.06}{0.56}$$

$$C_{dv} = 37.01$$

$$37.81 > 1.6 \quad \mathbf{0k}$$

## Por máxima carga unitaria

$$P_{1} = 4L - 6a * \frac{Wt}{L^{2}}$$

$$P_{1} = (4 * (3.25m) - 6 * (2.05m)) * \frac{12.96 ton}{3.25m^{2}}$$

$$P_{1} = 0.86 ton/m2$$

$$P_{2} = 6a - 2L * \frac{Wt}{L^{2}}$$

$$P_{2} = (6 * (2.05m) - 2 * (3.25m)) * \frac{12.96 ton}{3.25m^{2}}$$

$$P_{2} = 7.12 ton/m$$

$$P_{1} y P_{2} < 25 ton/m2 0k$$

Se utiliza acero mínimo 1 Φ 12 mm @ 20 cm

# 3.2.2.2. PASO ELEVADO SOBRE EL RIO ULBA

Dentro del trazado se plantea un cruce sobre el Rio Ulba de dos tuberías de HG de 6" y 3" de diámetro que tiene una de luz libre entre torres de 76.00 m. El análisis estructural se ha realizado utilizando una modelación en el software de diseño y procurando que cumplan con las capacidades admisibles de los elementos de la estructura, la capacidad portante del suelo y los factores de seguridad correspondientes.

## **Predimencionamiento**

#### - Altura de torres

$$H_t = \frac{L}{15}$$

$$H_t = \frac{76m}{15}$$

$$H_t = 5.06 m$$

# Para el presente se adopta una altura de torres = 6m

- Flecha

$$f = H_t - 0.50 m$$

$$f = 6m - 0.50 m$$

$$f=5.50~m$$

- Luces Laterales

$$L_1 = \frac{H_t}{4 * n}$$

$$n = (\frac{f}{L})$$

$$L_1 = \frac{6m}{4 * (\frac{5.5m}{76m})}$$

$$L_1=20.35\,m$$

# - Ángulo del cable

$$Tan \theta = 4 * n$$

$$Tan \ \theta = 4 * (\frac{5.5m}{76m})$$

$$\theta = 16^{\circ}$$

# Diseño de las péndolas

Se proyecta que los módulos sean de 3 m, y la celosía tendrá 0.60m de ancho.

Carga viva y de mantenimiento = 200 Kg/m2

$$CVt = 200 \ kg/m2 * 3m * 0.60m$$

$$CVt = 360 \, kg/m$$

# - Carga muerta

Peso de celosía

$$3\Phi \ 3/4" * 3m = 9m$$

$$30 \oplus 1/2" * 0.5m = 15m$$

$$9 m * 2.46 kg/m = 22.19 kg$$

$$15m * 0.88kg/m = 13.32kg$$

$$W_{celocia} = 13.32 kg + 22.19 kg$$

$$W_{celocia} = 35.51 \, kg$$

#### Peso tuberías llenas

TABLA N° 277 Peso tuberías

	Peso por	Peso	
D tubería	metro	agua	Total
6"	28.31	20.1	48.41
3"	11.31	6.08	17.39
	Total		65.8

Fuente: Egdo. Hernán Morales

$$W_{Tuberias} = 65.8 kg * 3m$$
  
 $W_{Tuberias} = 197.4 kg$ 

$$Cm_T = W_{celocia} + W_{Tuberias}$$

$$Cm_T = 197.4 kg + 35.51$$

$$Cm_T = 232.91 \, kg$$

Combinación de cargas

$$I_C = 1.7 \ Cv + 1.4 \ Cm$$
 
$$I_C = 1.7 * 360 + 1.4 * 232.91$$
 
$$I_C = 938.07 \ Kg$$

Considerando que son dos péndolas

$$Carga_{pendola} = \frac{938.07Kg}{2}$$

$$Carga_{pendola} = 469.03 \ kg$$

Diseño del cable en acero A36

$$A_s = \frac{\lambda * T}{\phi * Fy}$$

$$A_s = \frac{3*469.03kg}{0.75*2536.36 \, Kg/cm2}$$

$$A_s = 0.74 \, cm2$$

$$D = 0.97 \, cm$$

## Se utilizara cable de 1/2" o 1.3cm

# Diseño cable principal

$$Carga_{Total} = 938.07Kg * 26 modulos$$
 
$$Carga_{Total} = 24,389.82 Kg$$
 
$$Carga_{distribuida} = \frac{24,389.82 Kg}{76m}$$
 
$$Carga_{distribuida} = 320.91 kg/m$$

#### Tensión horizontal

$$TH = \frac{UL^2}{8f}$$

$$TH = \frac{320.91 \ kg/m \ * (76m)^2}{8(5.5m)}$$

$$TH = 42,127.87 \ Kg$$

## Tensión máxima

$$T = TH * \sqrt{1 + \frac{16f^2}{L^2}}$$

$$T = 42,127.87 \, Kg * \sqrt{1 + \frac{16 * (5.5)^2}{(76)^2}}$$

$$T = 43,857.41 \, Kg$$

Considerando que son dos cables principales

$$T_{por\ cable} = \frac{43,857.41\ Kg}{2}$$

$$T_{por\ cable} = 21,928.71\ kg$$

Diseño del cable tipo boa

$$A_{s} = \frac{\lambda * T}{\phi * Fy}$$

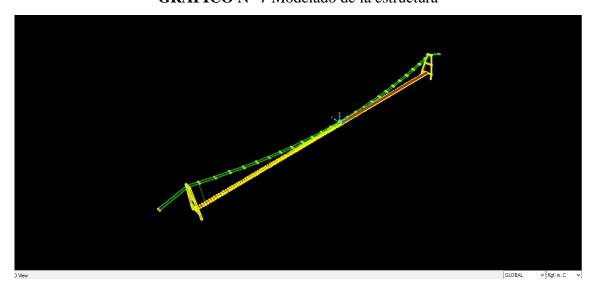
$$A_{s} = \frac{1.5 * 21,928.71 \ kg}{0.75 * 15,000.00 \ Kg/cm2}$$

$$A_{s} = 2.92 \ cm2$$

$$D = 1.9 \ cm$$

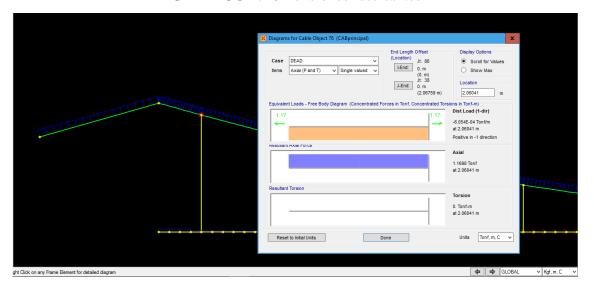
# Se utilizara cable de 3/4" o 1.9cm con una resistencia a la rotura de 26.7 ton

GRÁFICO Nº 7 Modelado de la estructura



Fuente: Egdo. Hernán Morales

# **GRÁFICO Nº 8** Tensiones resultantes



Fuente: Egdo. Hernán Morales

El resultado de la tensión es de 1.63 ton, considerando que el cable estaba pretensado con 20 ton, en total la tensión actuante en el cable es de 21.63 ton. Se utilizara cable de 3/4" o 1.9cm con una resistencia a la rotura de 26.7 ton

Se utilizara cable de 3/4" para el cable principal y 1/2" para las péndolas

# DISEÑO DE LA TORRE

## - VIGA

b = 30cm

h = 30 cm

r = 3cm

d = h - r = 30 cm - 3cm = 27 cm

 $Fy = 4200 \, Kg/cm^2$ 

 $F'c = 240Kg/cm^2$ 

 $\emptyset = 0.9$ 

#### Cálculo de k

$$K = 0.85 * f'c * b * d$$

$$K = 0.85 * 240 Kg/cm^2 * 30 cm * 27 cm = 165240 kg$$

#### Cálculo de la cuantía de acero máxima

$$\rho_{m\acute{a}x} = 0.5 \rho_{b}$$

$$\rho_{b} = 0.85 * \beta_{1} * \frac{f'c}{fy} * \left(\frac{6300}{6300 + fy}\right)$$

$$= 0.85 * 0.85 * \frac{240 \ Kg/cm^{2}}{4200 \ Kg/cm^{2}} * \left(\frac{6300}{6300 + 4200 \ Kg/cm^{2}}\right)$$

$$\rho_{b} = 0.0248$$

#### Cuantía de acero máxima:

$$\rho_{m\acute{a}x} = 0.5 \rho_{h} = 0.5 * 0.0248 = 0.0124$$

## Cálculo de la cuantía de acero mínimo

$$\rho_{min} = \frac{14}{fy} = \frac{14}{4200 \, Kg/cm^2} = 0.00333$$

#### Cálculo del área de acero mínimo

$$As_{min} = \rho_{min} * b * d$$

$$As_{min} = 0.0033 * 30cm * 27 cm = 2.67 cm^2$$

#### Cálculo del área de acero máximo

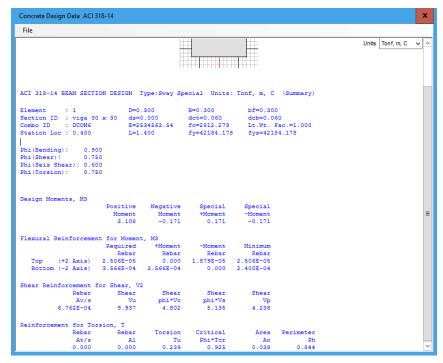
$$As_{max} = \rho_{m\acute{a}x} * b * d$$

$$As_{max} = 0.0124 * 30cm * 27 cm = 10.04 cm^2$$

#### Para el área de acero

$$As = \frac{K}{fy} * \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * Mu}{\emptyset Kd}}\right)$$

# GRÁFICO Nº 9 Momentos y Cortantes de diseño



Fuente: Egdo. Hernán Morales

## Cálculo del área de acero

## Cálculo de As para momentos negativos

$$As^{-} = \frac{165240 \ kg}{4200 \frac{kg}{cm^{2}}} * \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 17084.41 \ Kg * cm}{0.9 * 165240 \ kg * 27cm}}\right) = 0.16 \ cm^{2}$$

Se emplea As mínimo de 2.67  $cm^2 = 3\phi$  12mm

# Cálculo de As para el momento central

$$As^{+} = \frac{165240kg}{4200\frac{kg}{cm^{2}}} * \left(1 - \sqrt{1 - \frac{2 * 310764 Kg * cm}{0.9 * 165240 kg * 27cm}}\right) = 3.17 cm^{2}$$

$$3.17 \ cm^2 = 3 \phi \ 12 \text{mm}$$

## Chequeo a corte

## Cálculo del cortante del concreto

$$Vc = 0.53\sqrt{f'c} * bw * d = 0.53\sqrt{240\frac{Kg}{cm^2}} * 30cm * 27cm = 13301.36kg$$

#### Cálculo del cortante último

$$Vu = 9937 \, kg$$

$$\emptyset Vn > Vu$$

$$0.85 * 13.30 \text{ ton} > 9.93 \text{ ton}$$

$$11.30 \text{ ton} > 9.93 \text{ ton}$$

# $\emptyset Vn > Vu : no necesita acero de corte$

## Separación entre estribos

## Lindero

$$S \le d/4 = 32/3 = 10.25$$
 cm

$$8 * \emptyset_L = 8 * 1.4 = 11.2 \text{ cm}$$

Centro

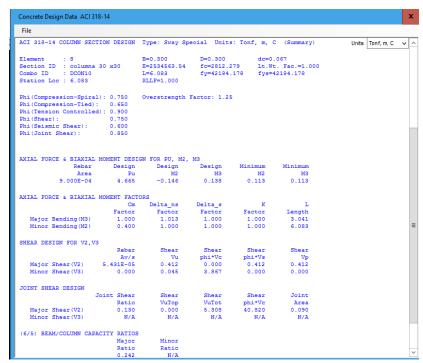
$$S \le d/2 = 32/2 = 20.5 \text{ cm}$$

#### **Máx. 30 cm** Mín. 10 cm

- ∴ Se colocaran 1 E Ø 10 @ 20 cm en las franja central.
- $\therefore$  Se colocaran **1**  $E \varnothing 10 @ 15$  cm en las franjas de lindero.

#### - COLUMNA

GRÁFICO Nº 10 Momentos y Cortantes de diseño



Fuente: Egdo. Hernán Morales

Pu = 4.66 Ton

Mx = 0.15 Ton \* m

My = 0.14 Ton \* m

 $b = 30 \, cm$ 

 $H = 30 \, cm$ 

r = 3 cm

$$Fy = 4200 \ Kg/cm^2$$

$$F'c = 240 \; \frac{Kg}{cm^2}$$

# Área de columna

$$Ag = \frac{Pu * \overline{K}}{(0.85 * f'c + 0.015 fy) * \emptyset} = \frac{4.66 * 10^{3} * 1.15}{(0.85 * 240 + 0.015 (4200)) * 0.7}$$

$$Ag = 15 cm^{2}$$

$$Ag_{min} = 900 cm^{2}$$

#### Cálculo del momento último

$$Mu = \sqrt{Mux^2 + Muy^2} = \sqrt{(0.15 \ T.m)^2 + (0.14T.m)^2}$$

$$Mu = 0.21 \ T.m$$

## Cálculo de (d)

$$d = H - r = 30cm - 3cm$$

d = 27 cm

$$\frac{d}{H} = \frac{27 \ cm}{30 \ cm} = 0.90$$

# Cálculo de f''c

$$f''c = 0.85 * f'c = 0.85 * 240 \frac{kg}{cm^2}$$
  
 $f''c = 204 \frac{kg}{cm^2}$ 

#### Cálculo de K

$$K = \frac{Pu}{fr. b. H. f''c} = \frac{4.66 * 10^3 kg}{0.7 * 30 cm * 30 cm * 204 \frac{kg}{cm^2}}$$
$$K = 0.03 \approx 0.1$$

# Cálculo de R

$$R = \frac{Mu}{fr. b. H^2. f''c} = \frac{0.21 * 10^5 kg. cm}{0.7 * 30 cm * (30)^2 cm^2 * 204 kg/cm^2}$$
$$R = 0.005 \approx 0.01$$

# Cálculo de q

Del ábaco se obtiene

$$q = 0.2$$

#### Cálculo de la cuantía

$$p = q \frac{f''c}{fy} = 0.2 * \frac{204 \frac{kg}{cm^2}}{4200 \frac{kg}{cm^2}} = 0.0097$$

$$1\% \le p \le 3\%$$

$$0.0097 \% \le 0.01\% : Usamos 1\%$$

# Cálculo de As

$$As = p * b * H = 0.01 * 30cm * 30 cm$$
  
 $As = 9 cm^{2}$   
 $As real = 8012 = 9.04 cm^{2}$ 

# Cálculo de $\rho_{real}$

$$\rho_{real} = \frac{As \ real}{Ac} = \frac{9.04 \ cm^2}{30cm * 30cm}$$

$$\rho_{real} = 0.01005$$

$$\mathbf{1}\% \le \rho_{real} \le \mathbf{3}\%$$

$$1\% \le 1.005 \% \le 3\% \quad \therefore OK$$

#### Diseño a corte

#### Cálculo de Vu

$$vu = 5.30 T$$

$$Vu = \frac{vu}{\emptyset * bw * d} = \frac{5.30 * 10^3 kg}{0.85 * 30cm * 27cm}$$
$$Vu = 7.69 \frac{kg}{cm^2}$$

Cálculo de Vc

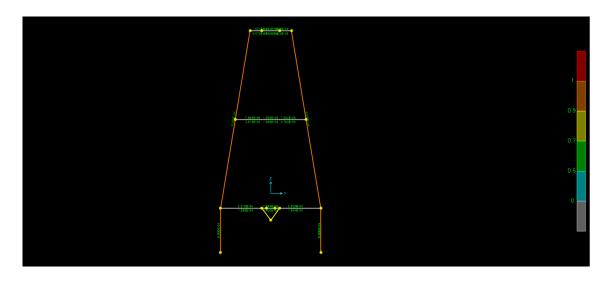
$$Vc = 0.53\sqrt{f'c} = 0.53\sqrt{240\frac{kg}{cm^2}}$$
$$Vc = 8.87\frac{kg}{cm^2}$$

Vu < Vc : No se necesitan estribos, se colocan por codigo

Av = 1010mm

∴ Se colocaran 1 E Ø 10 @ 10 cm

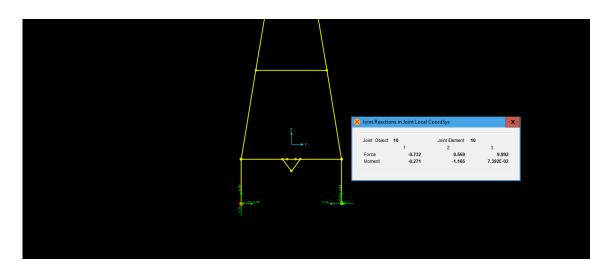
 $\mathbf{GR\acute{A}FICO}\ \mathbf{N}^{\circ}\ \mathbf{11}\ \mathbf{Resultado}\ \mathbf{del}\ \mathbf{an\'{a}lisis}$ 



Fuente: Egdo. Hernán Morales

# - ZAPATAS

# **GRÁFICO Nº 12** Reacciones



# Fuente: Egdo. Hernán Morales

 $q \ adm = 25 \ Ton/m2$ 

 $Fy = 4200 \; Kg/cm^2$ 

$$F'c = 240 \; \frac{Kg}{cm^2}$$

Columna = 30 cm \* 30 cm

a = 30 cm

b = 30 cm

r = 7 cm

Mx = 0.27 Ton \* m

 $My = 1.17 \ Ton * m$ 

 $P = 9.99 \, Ton$ 

# Área de fundación

$$Af = \frac{P * f}{q \ adm}$$

$$Af = \frac{9.99 \ ton * 1}{25 \ ton/m2}$$

$$Af = 0.4 \ m2$$

# Se utilizara una zapata cuadrada de L= 1m

# Esfuerzo real

$$qreal = \frac{P}{B*L}$$

$$qreal = \frac{9.99 \text{ ton}}{1m*1m}$$

$$qreal = 9.99 \text{ ton/m2}$$

$$qreal < q \text{ adm } \textbf{OK}$$

# Peralte efectivo

$$Vadm = 0.53\sqrt{f'c} = 0.53\sqrt{240\frac{kg}{cm^2}}$$

$$Vadm = 8.87\frac{kg}{cm^2} = 88.70\frac{ton}{m^2}$$

$$qult = \frac{P}{B*L}$$

$$qreal = \frac{9.99\ ton}{1m*1m}$$

$$qreal = 9.99\ ton/m2$$

$$\left(Vadm + \frac{qult}{4}\right)h^2 + \left(Vadm + \frac{qult}{2}\right)w * h = (AF - w^2)\frac{qult}{4}$$

$$\left(88.7 + \frac{9.99}{4}\right)h^2 + \left(88.7 + \frac{9.99}{2}\right)*0.30 * h = (1 - 0.30^2)\left(\frac{9.99}{4}\right)$$

$$91.19 h^2 + 28.11h - 2.27 = 0$$

$$h = 0.06 \text{ m}$$

Se utilizara 0.40 m con un peralte efectivo de 0.33m, valores con los cuales los chequeos a corte y punzonamiento, cumplen satisfactoriamente

## Cálculo del momento último

$$M = \frac{qreal * z^{2} * B}{2}$$

$$M = \frac{9.99 * 0.40^{2} * 1}{2}$$

$$M = 0.8 ton * m$$

$$Mu = 0.8 * 1.55$$

$$Mu = 1.23 ton * m$$

#### Cálculo de K

$$K = \frac{Mu}{\phi * f'c * L * d^{2}}$$

$$K = \frac{1.23 * 10^{5}}{0.9 * 240 * 100 * 33^{2}}$$

$$K = 0.0052$$

## Cálculo de q

$$q = \frac{1 - \sqrt{1 - 2.36 * k}}{1.18}$$
$$q = \frac{1 - \sqrt{1 - 2.36 * 0.0052}}{1.18}$$

$$q = 0.0052$$

Cálculo de cuantía de acero

$$\rho = \frac{\mathbf{f}'\mathbf{c}}{f\mathbf{y}} * \mathbf{q}$$

$$\rho = \frac{240}{4200} * .0052$$

$$\rho = 0.0003$$

Cálculo de cuantía minina

$$\rho = \frac{14}{fy}$$

$$\rho = \frac{14}{4200}$$

$$\rho = 0.0033$$

Se trabajara con la cuantía mínima

Cálculo del área de acero

$$Asx = Asy$$

$$Asx = \rho * B * d$$

$$Asx = 0.0033 * 100 * 33$$

$$Asx = 10.89 cm 2$$

$$Asx = 8 \phi 14mm = 12.3 cm2$$

$$Asx = 1\phi 14mm@ 10cm$$

- BLOQUE DE ANCLAJE

Angulo del cable =  $16^{\circ}$ 

Angulo de fricción del suelo =  $19^{\circ}$ 

Tención máx. = 21.92 ton

W 
$$H^{\circ}C^{\circ} = 2.25 \text{ ton/m}3$$

 $\gamma$  suelo = 1.75 ton/m3

#### Tensión vertical

$$Tv = Tmax * cos 16^{\circ}$$
 $Tv = 21.92 ton * cos 16^{\circ}$ 
 $Tv = 21.07 ton$ 

Se diseña un bloque de anclaje de 2.5m \* 2.5m \* 2.5m

$$W = 15.63 \, m3 * 2.25 \, ton/m3$$
  
 $W = 35.16 \, ton$   
 $W = 35.16 \, ton > Tv = 21.07 \, ton$ 

#### **Arrastre**

$$Fa = Tmax * sen 16^{\circ}$$
 $Fa = 21.92 ton * sen 16^{\circ}$ 
 $Fa = 6.04 ton$ 

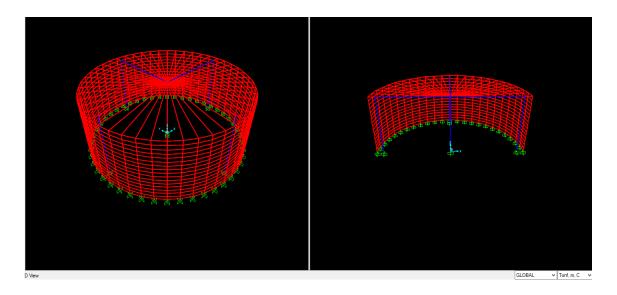
#### Fuerza de fricción

$$Fr = W * u$$
 $u = Tan \ 19^{\circ}$ 
 $Fr = 35.16 \ ton * Tan \ 19^{\circ}$ 
 $Fr = 12.10 \ ton$ 
 $Fr = 12.08 \ ton > 2 \ Fa = 12.08 \ ton$ 

# 3.2.2.3. CISTERNA DE BOMBEO

Para obtener el diseño estructural del tanque circular, se tomó la alternativa de su modelación, y se optó por la utilización 5 columnas, una central y cuatro laterales, de esta manera el diseño cumple con las especificaciones requeridas.

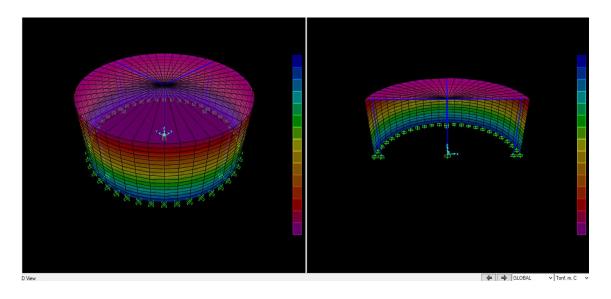
 $\mathbf{GR\acute{A}FICO}\ \mathbf{N}^{\circ}\ \mathbf{13}\ \mathbf{Modelado}\ \mathbf{de}\ \mathbf{la}\ \mathbf{estructura}$ 



Fuente: Egdo. Hernán Morales

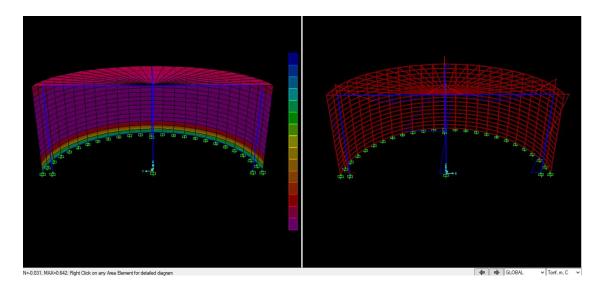
En este modelo se considera la carga viva, muerta y la de la presión del agua.

 $\mathbf{GR\acute{A}FICO}\ \mathbf{N}^{\circ}\ \mathbf{14}$  Carga hidráulica



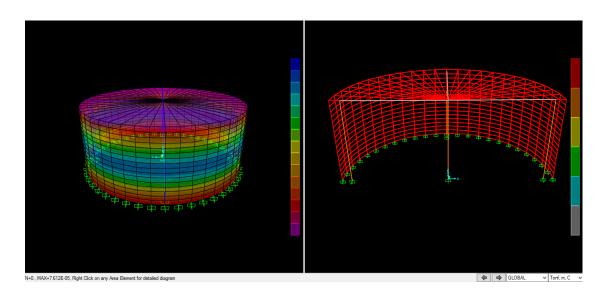
Fuente: Egdo. Hernán Morales

**GRÁFICO N° 15** Momentos resultantes



Fuente: Egdo. Hernán Morales

**GRÁFICO Nº 16** Áreas de acero



Fuente: Egdo. Hernán Morales

## Refuerzo longitudinal para columnas

Asmin=0.01Ag

Asmáx=0.08Ag

Columna 30 x 30 cm

*Asm*(*n*=0.01\*30*cm*\*30*cm*=9*cm*2

## Armadura= 8Ø12mm, 1 E Ø10mm @10 y 20cm

Refuerzo longitudinal para vigas

Cálculo de la cuantía de acero máxima

$$\rho_{m\acute{a}x} = 0.5 \rho_{b}$$

$$\rho_{b} = 0.85 * \beta_{1} * \frac{f'c}{fy} * \left(\frac{6300}{6300 + fy}\right)$$

$$= 0.85 * 0.85 * \frac{240 \, Kg/cm^{2}}{4200 \, Kg/cm^{2}} * \left(\frac{6300}{6300 + 4200 \, Kg/cm^{2}}\right)$$

$$\rho_{b} = 0.0248$$

Cuantía de acero máxima:

$$\rho_{m\acute{a}x} = 0.5 \rho_{h} = 0.5 * 0.0248 = 0.0124$$

Cálculo de la cuantía de acero mínimo

$$\rho_{min} = \frac{14}{fv} = \frac{14}{4200 \, Ka/cm^2} = 0.00333$$

Cálculo del área de acero mínimo

$$As_{min} = \rho_{min} * b * d$$

$$As_{min} = 0.0033 * 30cm * 17 cm = 1.68 cm^{2}$$

#### Cálculo del área de acero máximo

$$As_{max} = \rho_{m\acute{a}x} * b * d$$

$$As_{max} = 0.0124 * 30cm * 17 cm = 6.32 cm^2$$

El área de acero calculada es menor que la mínima, se usará la mínima

Armadura= 6Ø12mm, 1 E Ø10mm @10 y 15cm

Los muros, estos se dividirán en 3 partes, la del fondo será la más cargada ya que tiene presión mayor por el agua, entonces será:

Anillos horizontales en el fondo 1Ø12 mm @10cm

Anillos horizontales intermedios 1Ø12 mm@15cm

Anillos horizontales superiores 1Ø12mm@20cm

El refuerzo vertical será 1Ø12 mm @20cm

En la losa de techo ya que se consideró alivianada por su baja solicitación se colocará 1Ø 12mm en cada nervio y el acero de temperatura 1Ø12mm cada nervio.

En la losa de piso se consideró hierros radiales y los anillos 1Ø12mm @20 cm.

### 3.3. PLANOS DEL DISEÑO DEL PROYECTO

El proyecto tiene siete planos los cuales se listaran a continuación:

- Plano 1.- IMPLANTACIÓN GENERAL DEL PROYECTO
- Plano 2.- PERFILES DEL PROYECTO
- Plano 3.- CAPTACIÓN FUENTE AGUAS CRISTALINAS
- Plano 4.- PASO ELEVADO SOBRE EL RÍO ULBA
- Plano 5.- TANQUE ESTACIÓN DE BOMBEO
- Plano 6.- TANQUE ESTACIÓN DE BOMBEO ESTRUCTURAL

## 3.4. PRECIOS UNITARIOS

# UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA AL TERMATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 1 DE 55** 

RUBRO : 1 UNIDAD: M2

DETALLE: REPLANTEO Y NIVELACION DE ESTRUCTURAS

EQUIPO DESCRIPCION	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.		В	U-AXB	, ,	0.04
ESTACION TOTAL	1.00	5.00	5.00	0.050	0.25
SUBTOTAL M					0.29
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
TOPOGRAFO 2 EO C1	1.00	3.82	3.82	0.050	0.19
CADENERO EO D2	4.00	3.41	13.64	0.050	0.68
SUBTOTAL N					0.87
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
CLAVOS DE 2 A 8"		KG	0.040	4.20	0.17
ESTACAS		U	0.050	0.25	0.01
PIOLA		ROLLO	0.100	2.00	0.20
SUBTOTAL O					0.38
TRANSPORTE DESCRIPCION SUBTOTAL P		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB 0.00
	Γ		DIRECTO (M. N. C		1 54

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		1.54
NDIRECTOS (%) 20.00%		0.31
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		1.85
VALOR UNITARIO		1.85

SON: UN DÓLAR CON OCHENTA Y CINCO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 2 DE 55

RUBRO : 2

DETALLE: LIMPIEZA Y DESBROCE

UNIDAD: M2

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.07
SUBTOTAL M					0.07
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEÓN EO E2	4.00	3.41	13.64	0.100	1.36
SUBTOTAL N					1.36
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
SUBTOTAL O					0.00
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		1.43
INDIRECTOS (%) 20.00%		0.29
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		1.72
VALOR UNITARIO		1.72

SON: UN DÓLAR CON SETENTA Y DOS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

#### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

CANTIDAD

HOJA 3 DE 55 UNIDAD: M3

RUBRO : 3

EQUIPO

DETALLE: EXCAVACION MANUAL EN PRESENCIA DE AGUA

COSTO HORA RENDIMIENTO COSTO
C=AxB R D=CxR
1.07

DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						1.07
SUBTOTAL M						1.07
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	1.000	0.96
PEÓN	EO E2	6.00	3.41	20.46	1.000	20.46
SUBTOTAL N						21.42
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL O						0.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TARIFA

TOTAL COSTO DIRECTO (M+	22.49	
INDIRECTOS (%) 20.00%		4.50
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		26.99
VALOR UNITARIO		26.99

SON: VEINTE Y SEIS DÓLARES CON NOVENTA Y NUEVE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 4 DE 55

RUBRO: 4

DETALLE : REPLANTILLO DE HORMIGÓN SIMPLE F"C=140 KG/CM2 E=7 CM, PIEDRA E=15CM

UNIDAD: M2

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.38
CONCRETERA 1 SACO		1.00	5.00	5.00	0.200	1.00
SUBTOTAL M						1.38
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
MAESTRO MAYOR EJEC. OBRA CIVIL	EO C1	1.00	3.82	3.82	0.200	0.76
ALBAÑIL	EO D2	3.00	3.45	10.35	0.200	2.07
ALBAÑIL PEON	EO D2 EO E2	3.00 6.00	3.45 3.41	10.35 20.46	0.200 0.200	2.07 4.09

SUBTOTAL N				7.61
MATERIALES	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB
CEMENTO PORTLAND	KG	15.000	0.17	2.55
ARENA	M3	0.030	12.00	0.36
RIPIO TRITURADO	M3	0.050	15.00	0.75
AGUA	M3	0.010	2.00	0.02
PIEDRA MEDIO CIMIENTO	M3	0.150	20.00	3.00
SUBTOTAL O				6.68
TRANSPORTE	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P				0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		15.67
INDIRECTOS (%)	20.00%	3.13
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		18.80
VALOR UNITARIO		18.80

SON: DIECIOCHO DÓLARES CON OCHENTA CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 5 DE 55

RUBRO : 5

DETALLE: ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2

UNIDAD: KG

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.03
SUBTOTAL M					0.03
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEÓN EO E2	1.00	3.41	3.41	0.090	0.3
ALBAÑIL EO D2	1.00	3.45	3.45	0.090	0.3
SUBTOTAL N					0.62
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
ACERO DE REFUERZO		KG	1.020	0.90	0.92
ALAMBRE DE AMARRE		KG	0.050	4.00	0.20
SUBTOTAL O					1.12
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		1.77
INDIRECTOS (%) 20.00%		0.35
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		2.12
VALOR UNITARIO		2.12

SON: DOS DÓLARES CON DOCE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 6 DE 55

RUBRO : 6

DETALLE: ENCOFRADO RECTO

UNIDAD: M2

EQUIPO DESCRIPCION	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.			U-AXD	Α	0.17
SUBTOTAL M					0.17
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEON EO E2	2.00	3.41	6.82	0.333	2.27
ENCOFRADOR EO D2	1.00	3.45	3.45	0.333	1.15
SUBTOTAL N					3.42
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
TABLERO TRIPLEX CORRIENTE E = 12MM		M2	1.000	8.75	8.75
ALFAJIAS 5x5x240 cm		U	0.830	4.00	3.32
CLAVOS 2 1/2"		KG	0.150	4.20	0.63
ACEITE QUEMADO		GLN	0.050	0.50	0.03
SUBTOTAL O					12.73
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

VALOR UNITARIO		19.58
COSTO TOTAL DEL RUBRO		19.58
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
INDIRECTOS (%)	20.00%	3.26
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	16.32	

SON: DIECINUEVE DÓLARES CON CINCUENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 7 DE 55** 

RUBRO : 7

DETALLE: HORMIGON SIMPLE F'C=210 KG/CM2

UNIDAD: M3

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						4.32
VIBRADOR		1.00	3.00	3.00	2.500	7.50
CONCRETERA 1 SACO		1.00	5.00	5.00	2.500	12.50
SUBTOTAL M						24.32
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN	EO E2	8.00	3.41	27.28	2.500	68.20
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	2.500	8.63
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	1.00	3.82	3.82	2.500	9.55
SUBTOTAL N						86.38
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
CEMENTO			KG	350.000	0.17	59.50
ARENA			M3	0.500	12.00	6.00
RIPIO			M3	0.900	14.00	12.60
AGUA			M3	0.200	2.00	0.40
SUBTOTAL O						78.50
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M-	189.20	
INDIRECTOS (%)	20.00%	37.84
UTILIDAD (%)	0.00	
COSTO TOTAL DEL RUBRO		227.04
VALOR UNITARIO		227.04

**SON**: DOSCIENTOS VEINTE Y SIETE DÓLARES CON CUATRO CENTAVOS

ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 8 DE 55 UNIDAD: M2

0.00

RUBRO: 8

SUBTOTAL P

DETALLE: ENLUCIDO PASTEADO FINO CON IMPERMEABILIZANTE

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.26
ANDAMIOS METALICOS		1.00	3.00	3.00	0.500	1.50
SUBTOTAL M						1.76
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEON	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.500	1.71
ALBAÑIL	EO D2	2.00	3.45	6.90	0.500	3.45
SUBTOTAL N						5.16
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
CEMENTO			KG	20.000	0.17	3.40
ARENA			M3	0.021	12.00	0.25
ADITIVO IMPERM. SIKA 1			KG	0.667	0.89	0.59
AGUA			М3	0.006	2.00	0.01
SUBTOTAL O						4.25
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB

TOTAL COSTO DIRECTO (M+	11.17	
INDIRECTOS (%)	2.23	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		13.40
VALOR UNITARIO	13.40	

SON: TRECE DÓLARES CON CUARENTA CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 9 DE 55 UNIDAD: M2

RUBRO : 9

DETALLE: ENLUCIDO PALETEADO

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	соѕто
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.26
ANDAMIOS METALICOS	1.00	3.00	3.00	0.500	1.50
SUBTOTAL M					1.76
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	A	В	C=AxB	R	D=CxR
PEON EO I	1.00	3.41	3.41	0.500	1.71
ALBAÑIL EO I	2.00	3.45	6.90	0.500	3.45
SUBTOTAL N					5.16
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
CEMENTO		KG	12.000	0.17	2.04
AGUA		М3	0.010	2.00	0.02
ARENA		M3	0.020	12.00	0.24
SUBTOTAL O					2.30
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M-	9.22	
INDIRECTOS (%)	20.00%	1.84
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		11.06
VALOR UNITARIO		11.06

SON: ONCE DÓLARES CON SEIS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 10 DE 55 UNIDAD: U

RUBRO : 10

DETALLE: TAPA SANITARIA EN ACERO INOXIDABLE E=1MM ESTRUCTURADA

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.72
SUBTOTAL M						0.72
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	2.000	0.76
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	2.000	6.90
PEÓN	EO E2	1.00	3.41	3.41	2.000	6.82
SUBTOTAL N						14.48
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
ARENA			М3	0.001	12.00	0.01
CEMENTO			KG	10.000	0.17	1.70
AGUA			M3	0.001	2.00	0.00
TAPA SANITARIA EN ACERO INOXIDA	BLE		U	1.000	140.00	140.00
SUBTOTAL O						141.71
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	156.91	
INDIRECTOS (%)	31.38	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		188.29
VALOR UNITARIO		188.29

SON: CIENTO OCHENTA Y OCHO DÓLARES CON VEINTE Y NUEVE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

#### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 11 DE 55** 

RUBRO: 11

UNIDAD: GLB

414.49

2,486.94 **2,486.94** 

0.00

20.00%

0.00%

DETALLE: ACCESORIOS EN CAPTACION

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION  Herramienta Menor 5% de M.O.		Α	В	C=AxB	R	<i>D=CxR</i> 0.07
SUBTOTAL M						0.07
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		A A	JORNAL/HR B	C=AxB	RENDIMIENTO	D=CxR
PEON	EO E2	2.00	3.41	6.82	0.100	0.68
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.100	0.35
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.100	0.35
SUBTOTAL N						1.38
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
NEPLO PASAMURO HG Ø 6" *0	.25		u	3.000	30.00	90.00
NEPLO PASAMURO HG Ø 3" *0	.25		u	2.000	20.00	40.00
VALVULA DE COMPUETA EN B	RONCE Ø 3"		u	2.000	180.00	360.00
VALVULA DE COMPUETA EN B	RONCE Ø 6"		u	2.000	450.00	900.00
ELEMENTOS DE ACOPLE VALV	/ULAS DE Ø 3"		u	2.000	40.00	80.00
ELEMENTOS DE ACOPLE VALV	/ULAS DE Ø 6"		u	4.000	60.00	240.00
TRAMO CORTO. HG Ø 3" X 0.52	2 M		u	2.000	15.00	30.00
TRAMO CORTO. HG Ø 6" X 0.52	2 M		u	1.000	20.00	20.00
ADAPTADOR HG - PVC Ø 3"X90	MM		u	1.000	10.00	10.00
ADAPTADOR HG - PVC Ø 6"X16	OMM		u	2.000	23.00	46.00
TEFLON			rollo	10.000	0.50	5.00
TUBERIA LA Ø6"			М	2.000	60.00	120.00
BOCA DE CAMPANA PVC Ø 6">	<b>K</b> 8"		U	1.000	40.00	40.00
CODO LA Ø = 6"			U	1.000	30.00	30.00
TEE LA Ø 6"			u	1.000	60.00	60.00
SUBTOTAL O						2,071.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P					L	0.00
		[	TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N+C	)+P)	2,072.45
		ļ			,	2,0.2.10

SON: DOS MIL CUATROCIENTOS OCHENTA Y SEIS DÓLARES CON NOVENTA Y CUATRO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

INDIRECTOS (%)

COSTO TOTAL DEL RUBRO

**VALOR UNITARIO** 

UTILIDAD (%)

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 12 DE 55

RUBRO : 12 UNIDAD: KM

DETALLE: REPLANTEO Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION) AGUA POTABLE

EQUIPO DESCRIPCION	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.	•				6.98
ESTACION TOTAL	1.00	5.00	5.00	8.000	40.00
SUBTOTAL M					46.98
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
TOPOGRAFO 2 EO (	1.00	3.82	3.82	8.000	30.56
CADENERO EO I	2 4.00	3.41	13.64	8.000	109.12
SUBTOTAL N					139.68
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
ESTACAS		U	50.000	0.25	12.50
CLAVOS		KG	0.120	4.20	0.50
SUBTOTAL O					13.00
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	199.66	
INDIRECTOS (%)	20.00%	39.93
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		239.59
VALOR UNITARIO		239.59

SON: DOSCIENTOS TREINTA Y NUEVE DÓLARES CON CINCUENTA Y NUEVE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 13 DE 55** 

RUBRO : 13 UNIDAD: M3

DETALLE: EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		A	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.58
SUBTOTAL M						0.58
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.800	0.77
PEÓN	EO E2	4.00	3.41	13.64	0.800	10.91
SUBTOTAL N						11.68
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL O						0.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	12.26	
INDIRECTOS (%)	20.00%	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		14.71
VALOR UNITARIO	14.71	

SON: CATORCE DÓLARES CON SETENTA Y UN CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 14 DE 55** 

RUBRO : 14 UNIDAD: M3

DETALLE: COLCHON ARENA FINA E = 10 CM

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.55
SUBTOTAL M						0.55
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEON E	O E2	4.00	3.41	13.64	0.800	10.91
SUBTOTAL N						10.91
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
ARENA			М3	1.000	12.00	12.00
SUBTOTAL O						12.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	23.46		
INDIRECTOS (%)	DIRECTOS (%) 20.00%		
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00	
COSTO TOTAL DEL RUBRO		28.15	
VALOR UNITARIO	28.15		

SON: VEINTE Y OCHO DÓLARES CON QUINCE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 15 DE 55 UNIDAD: M

RUBRO : 15

DETALLE: S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (0.63MPA), PRUEBA

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		A	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.03
BOMBA DE PRUEBA		1.00	5.00	5.00	0.300	1.50
SUBTOTAL M						1.53
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN PEÓN	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.067	0.23
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.067	0.23
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.067	0.23
SUBTOTAL N	LOCI	0.23	3.02	0.90	0.007	0.52
		I	LINUDAD	CANTIDAD	DDEOLO LINIT	
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
TUBERIA PVC U/Z D=160mm 0.63Mpa			М	1.000	8.54	8.54
LUBRICANTE			CC	2.000	0.01	0.02
AGUA			M3	0.020	2.00	0.04
SUBTOTAL O		<del>.</del>				8.60
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	10.65	
INDIRECTOS (%)	<b>PS (%)</b> 20.00%	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		12.78
VALOR UNITARIO		12.78

SON: DOCE DÓLARES CON SETENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 16 DE 55 UNIDAD: M

RUBRO: 16

DETALLE: S. C. TUBERIA U-PVC UZ 90MM (0.63MPA), PRUEBA

			1	1		
EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.03
BOMBA DE PRUEBA		1.00	5.00	5.00	0.100	0.50
SUBTOTAL M						0.53
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEÓN	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.067	0.23
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.067	0.23
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.067	0.06
SUBTOTAL N						0.52
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
TUBERIA PVC U/Z D=90mm 0.63Mpa			М	1.000	4.23	4.23
LUBRICANTE			CC	0.790	0.01	0.01
AGUA			M3	0.003	2.00	0.01
SUBTOTAL O						4.25
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	5.30	
INDIRECTOS (%)	RECTOS (%) 20.00%	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		6.36
VALOR UNITARIO		6.36

SON: SEIS DÓLARES CON TREINTA Y SEIS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 17 DE 55

RUBRO : 17 UNIDAD: M3

DETALLE: RELLENO COMPACTADO DE ZANJA EN CAPAS DE 20CM MAX CON MATERIAL DE PRESTAMO

EQUIPO DESCRIPCION	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.	, , , ,	<del>'</del>	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,		0.23
VIBRO-COMPACTADOR 2T	1.0	0 4.00	4.00	0.330	1.32
SUBTOTAL M					1.55
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN EC	E2 4.0	0 3.41	13.64	0.330	4.50
ALBAÑIL EC	D2 0.1	0 3.45	0.35	0.330	0.12
SUBTOTAL N					4.62
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
AGUA		M3	0.100	2.00	0.20
Material de prestamo para relleno		M3	1.000	15.00	15.00
SUBTOTAL O					15.20
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P				Į	0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	21.37	
INDIRECTOS (%)	20.00%	4.27
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		25.64
VALOR UNITARIO	25.64	

SON: VEINTE Y CINCO DÓLARES CON SESENTA Y CUATRO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 18 DE 55** 

RUBRO : 18 UNIDAD: U

DETALLE: S. C. VALVULA DE AIRE TRIPLE ACCION D= 2"

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					
SUBTOTAL M					1.37
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEÓN EO E2	1.00	3.41	3.41	4.000	13.64
PLOMERO EO D2	1.00	3.45	3.45	4.000	13.80
SUBTOTAL N					27.44
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
VALVULA DE AIRE TRIPLE ACCION H. D. D=2"		U	1.000	280.00	280.00
COLLARIN L. A. D= variable x 2"		U	1.000	50.00	50.00
SUBTOTAL O					330.00
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

VALOR UNITARIO		430.57
COSTO TOTAL DEL RUBRO	430.57	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
INDIRECTOS (%)	71.76	
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	358.81	

SON: CUATROCIENTOS TREINTA DÓLARES CON CINCUENTA Y SIETE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS

**HOJA 19 DE 55** 

RUBRO : 19 UNIDAD: U

DETALLE: S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 6" 150PSI

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.69
SUBTOTAL M					0.69
MANO DE OBRA	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEÓN EO E2	1.00	3.41	3.41	2.000	6.82
PLOMERO EO D2	1.00	3.45	3.45	2.000	6.90
SUBTOTAL N					13.72
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
VAULVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 6" 150PSI		U	1.000	480.00	480.00
SUBTOTAL O					480.00
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P	•				0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	494.41	
INDIRECTOS (%)	20.00%	98.88
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		593.29
VALOR UNITARIO		593.29

SON: QUINIENTOS NOVENTA Y TRES DÓLARES CON VEINTE Y NUEVE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 20 DE 55

RUBRO : 20

UNIDAD: U

DETALLE: S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 3" 150PSI

CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Α	В	C=AxB	R	D=CxR
				0.69
				0.69
CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Α	В	C=AxB	R	D=CxR
1.00	3.41	3.41	2.000	6.82
1.00	3.45	3.45	2.000	6.90
				13.72
	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
		Α	В	C=AxB
SI	U	1.000	150.00	150.00
				150.00
	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
		Α	В	C=AxB
	·			0.00
	CANTIDAD A 1.00	CANTIDAD   JORNAL/HR   B   1.00   3.41   1.00   3.45   UNIDAD   SI   U	CANTIDAD   JORNAL/HR   COSTO HORA   A   B   C=AxB     1.00   3.41   3.41     1.00   3.45   3.45     UNIDAD   CANTIDAD   A     UNIDAD   CANTIDAD   CANTID	CANTIDAD   JORNAL/HR   COSTO HORA   RENDIMIENTO   R

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	164.41	
INDIRECTOS (%)	20.00%	32.88
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		197.29
VALOR UNITARIO		197.29

SON: CIENTO NOVENTA Y SIETE DÓLARES CON VEINTE Y NUEVE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 21 DE 55

RUBRO : 21 UNIDAD: U

DETALLE: UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=160 MM

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.36
SUBTOTAL M						0.36
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEON	EO E2	1.00	3.41	3.41	1.000	3.41
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	1.000	3.45
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	1.000	0.38
SUBTOTAL N						7.24
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
UNION GIBAULT ASIMETRICA 160mm			U	1.000	90.00	90.00
SUBTOTAL O						90.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	97.60	
INDIRECTOS (%)	20.00%	19.52
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		117.12
VALOR UNITARIO		117.12

SON: CIENTO DIECISIETE DÓLARES CON DOCE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 22 DE 55 UNIDAD: U

RUBRO : 22

DETALLE: UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=90 MM

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.36
SUBTOTAL M						0.36
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
PEON	EO E2	1.00	3.41	3.41	1.000	3.41
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	1.000	3.45
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	1.000	0.38
SUBTOTAL N						7.24
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
UNION GIBAULT ASIMETRICA 90 mm			U	1.000	55.00	55.00
SUBTOTAL O						55.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+1	62.60	
INDIRECTOS (%)	20.00%	12.52
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		75.12
VALOR UNITARIO		75.12

SON: SETENTA Y CINCO DÓLARES CON DOCE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 23 DE 55 UNIDAD: M

RUBRO : 23

DETALLE: S. C. TUBERIA U-PVC UZ 110MM (0.63 MPA), PRUEBA

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR	
Herramienta Menor 5% de M.O.					-		0.02
BOMBA DE PRUEBA		1.00	5.00	5.00	0.200		1.00
SUBTOTAL M							1.02
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR	
PEÓN	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.056		0.19
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.056		0.19
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.056		0.05
SUBTOTAL N							0.43
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB	
TUBERIA PVC U/Z D=110mm 0.63 Mpa			М	1.000	6.12		6.12
LUBRICANTE			CC	1.670	0.01		0.02
AGUA			M3	0.010	2.00		0.02
SUBTOTAL O							6.16
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO	
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB	
SUBTOTAL P							0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M-	7.61	
INDIRECTOS (%) 20.00%		1.52
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		9.13
VALOR UNITARIO		9.13

SON: NUEVE DÓLARES CON TRECE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 24 DE 55

RUBRO : 24 UNIDAD: GLB

DETALLE: ACCESORIOS EN CONDUCCION

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		A	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.				-		2.14
SUBTOTAL M						2.14
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	4.000	1.52
PLOMERO	EO D2	2.00	3.45	6.90	4.000	27.60
PEÓN	EO E2	1.00	3.41	3.41	4.000	13.64
SUBTOTAL N						42.76
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
ADAPTADOR HG - PVC Ø 4"X160MM			u	2.000	18.00	36.00
CODO PRESION X 90° PVC 1160 MM			U	6.000	15.00	90.00
SUBTOTAL O						126.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

VALOR UNITARIO		205.08
COSTO TOTAL DEL RUBRO		205.08
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
INDIRECTOS (%)	CTOS (%) 20.00%	
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	170.90	

SON: DOSCIENTOS CINCO DÓLARES CON OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

#### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 25 DE 55 UNIDAD: M3

RUBRO : 25
DETALLE: HORMIGON CICLOPEO: 40% PIEDRA + H. S. F'C=180 KG/CM2

**EQUIPO** CANTIDAD TARIFA COSTO HORA RENDIMIENTO costo DESCRIPCION D=CxR C=AxB Herramienta Menor 5% de M.O. 3.89 CONCRETERA 1 SACO 1.00 5.00 5.00 2.500 12.50 VIBRADOR 1.00 3.00 3.00 2.500 7.50 SUBTOTAL M 23.89 COSTO HORA MANO DE OBRA CANTIDAD JORNAL/HR RENDIMIENTO costo DESCRIPCION C=AxB PEÓN EO E2 8.00 3.41 27.28 2.500 68.20 ALBAÑIL EO D2 1.00 3.45 3.45 2.500 8.63 M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES EO C1 0.10 3.82 0.38 2.500 0.95 SUBTOTAL N 77.78 MATERIALES UNIDAD CANTIDAD PRECIO UNIT. COSTO **DESCRIPCION** C=AxB 180.000 CEMENTO KG 0.17 30.60 ARENA 0.300 12.00 МЗ 3.60 RIPIO МЗ 0.600 14.00 8.40 AGUA 0.120 2.00 0.24 М3 PIEDRA MEDIO CIMIENTO 0.400 20.00 8.00 М3 SUBTOTAL O 50.84 TRANSPORTE UNIDAD CANTIDAD TARIFA COSTO DESCRIPCION C=AxB Α В SUBTOTAL P 0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	152.51	
INDIRECTOS (%)	20.00%	30.50
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		183.01
VALOR UNITARIO		183.01

SON: CIENTO OCHENTA Y TRES DÓLARES CON UN CENTAVO ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 26 DE 55** 

RUBRO : 26 UNIDAD: M

DETALLE: S.C. DE CABLE D=3/4"(ALMA DE ACERO)

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.14
SUBTOTAL M						0.14
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	1.00	3.82	3.82	0.100	0.38
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.100	0.35
PEON	EO E2	6.00	3.41	20.46	0.100	2.05
SUBTOTAL N						2.78
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
CABLE D=3/4"(ALMA DE ACERO)			m	1.000	6.15	6.15
SUBTOTAL O						6.15
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	9.07	
INDIRECTOS (%)	20.00%	1.81
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	10.88	
VALOR UNITARIO	10.88	

SON: DIEZ DÓLARES CON OCHENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 27 DE 55

RUBRO : 27 UNIDAD: M

DETALLE: S.C. DE CABLE D=1/2"(ALMA DE ACERO)

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	соѕто
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.04
SUBTOTAL M						0.04
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	1.00	3.82	3.82	0.050	0.19
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.050	0.17
PEON	EO E2	2.00	3.41	6.82	0.050	0.34
SUBTOTAL N						0.70
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
CABLE D=1/2"(ALMA DE ACERO)			m	1.000	3.80	3.80
SUBTOTAL O						3.80
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

VALOR UNITARIO		5.45 <b>5.45</b>
COSTO TOTAL DEL DURDO		E 1E
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
INDIRECTOS (%)	20.00%	0.91
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	4.54	

SON: CINCO DÓLARES CON CUARENTA Y CINCO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 28 DE 55** 

RUBRO : 28 UNIDAD: U

DETALLE: S.C. GUARDACABLE D= 1/2" (ACERO)

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR	
Herramienta Menor 5% de M.O.							0.08
SUBTOTAL M							0.08
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR	
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.200		0.19
ALBAÑIL	EO D2	2.00	3.45	6.90	0.200		1.38
SUBTOTAL N							1.57
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB	
GUARDACABLE D= 1/2" (ACERO)			u	1.000	5.00		5.00
SUBTOTAL O							5.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO	
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB	
SUBTOTAL P							0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		6.65
INDIRECTOS (%)	20.00%	1.33
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		7.98
VALOR UNITARIO	7.98	

SON: SIETE DÓLARES CON NOVENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 29 DE 55

RUBRO : 29 UNIDAD: U

DETALLE: S.C. MORDAZAS PARA CABLE D = 3/4"

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.08
SUBTOTAL M						0.08
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.200	0.19
ALBAÑIL	EO D2	2.00	3.45	6.90	0.200	1.38
SUBTOTAL N						1.57
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
MORDAZA DE ACERO Ø 3/4			u	1.000	15.00	15.00
SUBTOTAL O						15.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		16.65
INDIRECTOS (%)	20.00%	3.33
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		19.98
VALOR UNITARIO		19.98

SON: DIECINUEVE DÓLARES CON NOVENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 30 DE 55 UNIDAD: U

RUBRO : 30

DETALLE: S.C. GRILLETES PARA CABLE D = 1/2" PENDOLAS

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.08
SUBTOTAL M						0.08
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.200	0.19
ALBAÑIL	EO D2	2.00	3.45	6.90	0.200	1.38
SUBTOTAL N						1.57
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
GRILLETE Ø 1/2"			u	1.000	10.00	10.00
SUBTOTAL O						10.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P					l	0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		11.65
INDIRECTOS (%)	20.00%	2.33
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		13.98
VALOR UNITARIO	13.98	

SON: TRECE DÓLARES CON NOVENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 31 DE 55

RUBRO : 31 UNIDAD: U

DETALLE: S.C. TENSOR D= 1" (ACERO)

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.20
SUBTOTAL M						0.20
MANO DE OBRA		CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.500	0.48
ALBAÑIL	EO D2	2.00	3.45	6.90	0.500	3.45
SUBTOTAL N						3.93
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
TENSOR D= 1" (ACERO)			u	1.000	35.00	35.00
SUBTOTAL O						35.00
TRANSPORTE			UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N-	39.13			
INDIRECTOS (%)	IDIRECTOS (%) 20.00%			
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00		
COSTO TOTAL DEL RUBRO	46.96			
VALOR UNITARIO	46.96			

SON: CUARENTA Y SEIS DÓLARES CON NOVENTA Y SEIS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 32 DE 55

59.44 59.44

RUBRO: 32

UNIDAD: U

DETALLE: ABRAZADERAS SEGUN DISEÑO

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.20
SUBTOTAL M						0.20
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.500	0.48
ALBAÑIL	EO D2	2.00	3.45	6.90	0.500	3.45
SUBTOTAL N						3.93
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
Abrazaderas acero inoxidales			u	1.000	40.00	40.00
Pernos de acero inoxidable			u	3.000	1.80	5.40
SUBTOTAL O						45.40
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00
		r			1	
			TOTAL COSTO I	DIRECTO (M+N+C	D+P)	49.53
			INDIRECTOS (%)	•	20.00%	9.91
			UTILIDAD (%)		0.00%	0.00

COSTO TOTAL DEL RUBRO

**VALOR UNITARIO** 

SON: CINCUENTA Y NUEVE DÓLARES CON CUARENTA Y CUATRO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 33 DE 55

RUBRO : 33 UNIDAD: M

DETALLE: CELOSIA DE SOPORTE

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.			<u> </u>	U-AXD	X	1.68
SOLDADORA		1.00	5.00	5.00	2.000	10.00
SUBTOTAL M						11.68
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	3.000	2.88
SOLDADOR	EO C1	1.00	3.45	3.45	3.000	10.35
PEÓN	EO E2	2.00	3.41	6.82	3.000	20.46
SUBTOTAL N						33.69
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
VARILLA Ø 3/4			m	3.000	1.00	3.00
VARILLA Ø1/2			m	6.400	0.90	5.76
ELECTRODOS 60/11			lb	0.200	3.00	0.60
GRILLETES			u	1.000	5.00	5.00
SUBTOTAL O						14.36
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					L	0.00
		[		NDEOTO (1. N. 6		F0 70

VALOR UNITARIO		71.68
COSTO TOTAL DEL RUBRO	71.68	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
INDIRECTOS (%)	11.95	
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N-	59.73	

SON: SETENTA Y UN DÓLARES CON SESENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 34 DE 55** 

RUBRO : 34 UNIDAD: M

DETALLE: GALAPAGO - RIEL PARA CABLE

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						1.12
SOLDADORA		1.00	5.00	5.00	2.000	10.00
SUBTOTAL M						11.12
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	2.000	1.92
SOLDADOR	EO C1	1.00	3.45	3.45	2.000	6.90
PEÓN	EO E2	2.00	3.41	6.82	2.000	13.64
SUBTOTAL N						22.46
MATERIALES			UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION				Α	В	C=AxB
ELECTRODOS 60/11			lb	0.200	3.00	0.60
GALAPAGO			u	1.000	150.00	150.00
SUBTOTAL O						150.60
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00
		Ī	TOTAL COSTO I	DIRECTO (M+N+C	)+P)	184.18
				•		20.04

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	184.18	
INDIRECTOS (%)	20.00%	36.84
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	221.02	
VALOR UNITARIO	221.02	

SON: DOSCIENTOS VEINTIÚN DÓLARES CON DOS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

#### **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 35 DE 55

RUBRO : 35

UNIDAD: M

DETALLE : S. C. TUBERIA HG ASTM 6" + PRUEBA

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.				0-100		0.13
BOMBA DE PRUEBA		1.00	5.00	5.00	0.500	2.50
SUBTOTAL M						2.63
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.250	0.86
PEON	EO E2	2.00	3.41	6.82	0.250	1.71
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	0.250	0.10
SUBTOTAL N						2.67
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
TUB. H.G. ASTM 6"			М	1.000	75.00	75.00
UNION UNIVERSAL H.G. 6"			U	0.333	50.00	16.65
TEFLON			rollo	1.000	0.50	0.50
SUBTOTAL O						92.15
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					L	0.00
			TOTAL COSTO I	DIRECTO (M+N+C	)+P)	97.45

VALOR UNITARIO		116.94
COSTO TOTAL DEL RUBRO	116.94	
UTILIDAD (%)	0.00	
INDIRECTOS (%)	19.49	
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+	97.45	

SON: CIENTO DIECISEIS DÓLARES CON NOVENTA Y CUATRO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 36 DE 55

RUBRO: 36

UNIDAD: M

DETALLE: S. C. TUBERIA HG ASTM 3" + PRUEBA

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.13
BOMBA DE PRUEBA		1.00	5.00	5.00	0.500	2.50
SUBTOTAL M						2.63
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.250	0.86
PEON	EO E2	2.00	3.41	6.82	0.250	1.71
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	0.250	0.10
SUBTOTAL N						2.67
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
TUB. H.G. ASTM 3"			М	1.000	35.00	35.00
UNION UNIVERSAL H.G. 3"			U	0.333	15.00	5.00
TEFLON			rollo	0.333	0.50	0.17
SUBTOTAL O		•		•		40.17
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00
		Ī				

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	45.47	
INDIRECTOS (%)	20.00%	9.09
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		54.56
VALOR UNITARIO	54.56	

SON: CINCUENTA Y CUATRO DÓLARES CON CINCUENTA Y SEIS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 37 DE 55

RUBRO: 37

UNIDAD: U

DETALLE: S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 4" 150PSI

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	A	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.34
SUBTOTAL M					0.34
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN EO E2	1.00	3.41	3.41	1.000	3.41
PLOMERO EO D2	1.00	3.45	3.45	1.000	3.45
SUBTOTAL N					6.86
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
VAULVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 4" 150PSI		U	1.000	350.00	350.00
SUBTOTAL O					350.00
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	357.20	
INDIRECTOS (%)	20.00%	71.44
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		428.64
VALOR UNITARIO		428.64

SON: CUATROCIENTOS VEINTE Y OCHO DÓLARES CON SESENTA Y CUATRO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

#### ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS

HOJA 38 DE 55

RUBRO : 38 UNIDAD: GLB

DETALLE: ACCESORIOS EN CONDUCCION Y ENTRADA A TANQUE

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.				V-7 IX.2		2.13
SUBTOTAL M						2.13
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	4.000	1.52
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	4.000	13.80
PEÓN	EO E2	2.00	3.41	6.82	4.000	27.28
SUBTOTAL N						42.60
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
ADAPTADOR HG - PVC Ø 4"X110MM			U	2.000	15.00	30.00
CODO PRESION X 90° PVC 110 MM			U	2.000	10.00	20.00
CODO H-G Ø = 4"			U	2.000	10.00	20.00
TUB. H.G. ASTM 4"			М	3.000	40.00	120.00
VALVULA FLOTADORA 2"			U	1.000	90.00	90.00
SUBTOTAL O					L	280.00
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00
			TOTAL COSTO I	DIRECTO (M+N+C	)+P)	324.73

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	324.73	
INDIRECTOS (%)	20.00%	64.95
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	389.68	
VALOR UNITARIO	389.68	

SON: TRESCIENTOS OCHENTA Y NUEVE DÓLARES CON SESENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 39 DE 55

RUBRO : 39 UNIDAD: GLB

DETALLE: ACCESORIOS EN CONDUCCION

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.		,		-		2.13
SUBTOTAL M						2.13
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	4.000	1.52
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	4.000	13.80
PEÓN	EO E2	2.00	3.41	6.82	4.000	27.28
SUBTOTAL N						42.60
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
ADAPTADOR HG - PVC Ø 3"X63MM			U	2.000	8.00	16.00
CODO PRESION X 90° PVC 63 MM			U	2.000	6.00	12.00
VALVULA FLOTADORA 2"			U	1.000	90.00	90.00
VALVULA DE COMPUETA EN BRONCE	Ø 3"		u	1.000	180.00	180.00
ELEMENTOS DE ACOPLE VALVULAS	DE Ø 3"		u	2.000	40.00	80.00
SUBTOTAL O						378.00
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

VALOR UNITARIO		507.28
COSTO TOTAL DEL RUBRO		507.28
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
INDIRECTOS (%)	20.00%	84.55
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N-	422.73	

SON: QUINIENTOS SIETE DÓLARES CON VEINTE Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 40 DE 55 UNIDAD: M3

RUBRO : 40

DETALLE: EXCAVACION A MAQUINA SIN CLASIFICAR

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.03
RETROEXCAVADORA		1.00	30.00	30.00	0.058	1.74
SUBTOTAL M						1.77
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
OPERADOR EQUIPO PESADO 1	OP C1	1.00	4.05	4.05	0.058	0.23
PEÓN	EO E2	2.00	3.41	6.82	0.058	0.40
SUBTOTAL N						0.63
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL O						0.00
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	2.40	
INDIRECTOS (%)	20.00%	0.48
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		2.88
VALOR UNITARIO	2.88	

SON: DOS DÓLARES CON OCHENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 41 DE 55

RUBRO : 41

UNIDAD: M

DETALLE: DRENES DE TANQUE

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR	
Herramienta Menor 5% de M.O.					•	(	).27
SUBTOTAL M						(	).27
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR	
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	0.500	(	0.19
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.500	1	1.73
PEÓN	EO E2	2.00	3.41	6.82	0.500	3	3.41
SUBTOTAL N						5	5.33
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB	
TUBERIA PVC DESAGUE D=110mm			М	1.000	4.00	4	4.00
RIPIO			М3	0.090	14.00	1	1.26
SUBTOTAL O						5	5.26
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB	
SUBTOTAL P						(	0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	10.86			
INDIRECTOS (%)	RECTOS (%) 20.00%			
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00		
COSTO TOTAL DEL RUBRO	13.03			
VALOR UNITARIO	13.03			

SON: TRECE DÓLARES CON TRES CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 42 DE 55 UNIDAD: U

RUBRO : 42

DETALLE: ALIVIANAMIENTO BLOQUE (40x20x10)

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	A	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.02
SUBTOTAL M					0.02
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEON EO	E2 1.00	3.41	3.41	0.100	0.34
MAESTRO MAYOR EJEC. OBRA CIVIL EO	C1 1.00	3.82	3.82	0.010	0.04
SUBTOTAL N					0.38
MATERIALES		UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
BLOQUE e=10 cm		U	2.000	0.40	0.80
SUBTOTAL O					0.80
TRANSPORTE		UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
DESCRIPCION			Α	В	C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

VALOR UNITARIO	1.44	
COSTO TOTAL DEL RUBRO	1.44	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
INDIRECTOS (%)	0.24	
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	1.20	

SON: UN DÓLAR CON CUARENTA Y CUATRO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 43 DE 55

RUBRO : 43 UNIDAD: GLB

DETALLE: ACCESORIOS INGRESO TANQUE

EQUIPO DESCRIPCION	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.	A	Ь	C=AXB	K	2.13
SUBTOTAL M					2.13
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES EO (	0.10	3.82	0.38	4.000	1.52
PLOMERO EO [	02 1.00	3.45	3.45	4.000	13.80
PEÓN EO E	2.00	3.41	6.82	4.000	27.28
SUBTOTAL N					42.60
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
TUB. H.G. ASTM 2"		М	2.000	25.00	50.00
CODO H-G Ø = 2"		U	2.000	5.00	10.00
VALVULA FLOTADORA 2"		U	1.000	90.00	90.00
SUBTOTAL O					150.00
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					0.00
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N+C	D+P)	194.73

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	194.73	
INDIRECTOS (%)	20.00%	38.95
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		233.68
VALOR UNITARIO	233.68	

SON: DOSCIENTOS TREINTA Y TRES DÓLARES CON SESENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 44 DE 55** 

5.69

5.69

RUBRO : 44

UNIDAD: M2

DETALLE: PINTURA DE CAUCHO EXTERIOR

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.15
ANDAMIOS METALICOS		1.00	3.00	3.00	0.330	0.99
SUBTOTAL M						1.14
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEON	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.330	1.13
PINTOR	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.330	1.14
MAESTRO MAYOR EJEC. OBRA CIVIL	EO C1	1.00	3.82	3.82	0.165	0.63
SUBTOTAL N						2.90
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
PINTURA DE CAUCHO			GLN	0.040	15.00	0.60
BROCHA			U	0.020	5.00	0.10
SUBTOTAL O						0.70
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					L	0.00
		]	TOTAL COSTO I	DIRECTO (M+N+C	)+P)	4.74
			INDIRECTOS (%)		20.00%	0.95
			UTILIDAD (%)		0.00%	0.00

COSTO TOTAL DEL RUBRO

**VALOR UNITARIO** 

SON: CINCO DÓLARES CON SESENTA Y NUEVE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 45 DE 55

RUBRO : 45 UNIDAD: M2

DETALLE: MAMPOSTERIA BLOQUE PESADO e=10 cm

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.			<del>-</del>			0.26
SUBTOTAL M						0.26
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEON	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.600	2.05
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.600	2.07
MAESTRO MAYOR EJEC. OBRA CIVIL	EO C1	1.00	3.82	3.82	0.300	1.15
SUBTOTAL N						5.27
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
BLOQUE PESADO e=10 cm VIBRADO			U	14.000	0.40	5.60
CEMENTO PORTLAND			SACO	0.096	8.00	0.77
ARENA			M3	0.016	12.00	0.19
AGUA			M3	0.004	2.00	0.01
SUBTOTAL O						6.57
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	12.10	
INDIRECTOS (%)	20.00%	2.42
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	14.52	
VALOR UNITARIO	14.52	

SON: CATORCE DÓLARES CON CINCUENTA Y DOS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

**HOJA 46 DE 55** 

RUBRO : 46 UNIDAD: U

DETALLE: PUERTA DE HIERRO( PLANCHA 1/16 GALVANIZADO)

EQUIPO	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION	Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.44
SUBTOTAL M					0.44
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEON EO E2	1.00	3.41	3.41	1.000	3.41
ALBAÑIL EO D2	1.00	3.45	3.45	1.000	3.45
MAESTRO MAYOR EJEC. OBRA CIVIL EO C1	1.00	3.82	3.82	0.500	1.91
SUBTOTAL N					8.77
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
PUERTA DE HIERRO		U	1.000	200.00	200.00
CEMENTO PORTLAND		SACO	0.100	8.00	0.80
ARENA		М3	0.003	12.00	0.04
AGUA		M3	0.001	2.00	0.00
SUBTOTAL O					200.84
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	210.05	
INDIRECTOS (%)	20.00%	42.01
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	252.06	
VALOR UNITARIO	252.06	

SON: DOSCIENTOS CINCUENTA Y DOS DÓLARES CON SEIS CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

**PROYECTO:** REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 47 DE 55 UNIDAD: U

RUBRO : 47

DETALLE: VENTANA DE HIERRO

EQUIPO	CA	NTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR	
Herramienta Menor 5% de M.O.						(	0.44
SUBTOTAL M						(	0.44
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CA	NTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR	
PEON EC	) E2	1.00	3.41	3.41	1.000	;	3.41
ALBAÑIL EC	D2	1.00	3.45	3.45	1.000	;	3.45
MAESTRO MAYOR EJEC. OBRA CIVIL EC	C1	1.00	3.82	3.82	0.500		1.91
SUBTOTAL N							8.77
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB	
VENTANA DE HIERRO			M2	1.000	150.00	150	0.00
SUBTOTAL O						15	0.00
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB	
SUBTOTAL P							0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	159.21	
INDIRECTOS (%)	20.00%	31.84
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		191.05
VALOR UNITARIO		191.05

SON: CIENTO NOVENTA Y UN DÓLARES CON CINCO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 48 DE 55

RUBRO : 48 UNIDAD: U

DETALLE: SISTEMA DE BOMBEO Q = 13 l./s. TDH= 85 mca

Herramienta Menor 5% de M.O.	EQUIPO DESCRIPCION	•	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
SUBTOTAL M   98.9			A	В	C=AXB	K	98.92
DESCRIPCION							98.92
PLOMERO			_			_	
ELECTRICISTA	M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	1.00	3.82	3.82	80.000	305.60
AYUDANTES   EOC1   4.00   3.41   13.64   80.000   1,091.2	PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	80.000	276.00
SUBTOTAL N	ELECTRICISTA	EO D2	1.00	3.82	3.82	80.000	305.60
MATERIALES DESCRIPCION         UNIDAD         CANTIDAD A         PRECIO UNIT. B         C=AxB           BOMBA CENTRIFUGA HORIZONTAL Q 13L/S TDH 85 mca         U         2.000         3,000.00         6,000.0           MANIFOL DE SUCCION         U         1.000         300.00         300.00           MANIFOLD DE DESCARGA         U         1.000         250.00         250.00           TABLERO ELECTRICO COMPLETO CON ARRANCADOR DIRECTO SWICH DE OPERAC         U         1.000         7,000.00         7,000.00           MANOMETRO 0 - 200 PSI         U         1.000         150.00         150.00           SKID METALICO         U         1.000         100.00         100.00           MATERIAL ELECTRICO DE MONTAJE         GLB         1.000         320.00         320.00           SUBTOTAL O         UNIDAD         CANTIDAD         TARIFA         COSTO C=AXB	AYUDANTES	EOC1	4.00	3.41	13.64	80.000	1,091.20
DESCRIPCION	SUBTOTAL N						1,978.40
MANIFOL DE SUCCION         U         1.000         300.00         300.00           MANIFOLD DE DESCARGA         U         1.000         250.00         250.00           TABLERO ELECTRICO COMPLETO CON ARRANCADOR DIRECTO SWICH DE OPERAC         U         1.000         7,000.00         7,000.00           MANOMETRO 0 - 200 PSI         U         1.000         150.00         150.00           SKID METALICO         U         1.000         100.00         100.00           MATERIAL ELECTRICO DE MONTAJE         GLB         1.000         320.00         320.00           SUBTOTAL O         UNIDAD         CANTIDAD         TARIFA         COSTO C=AXB				UNIDAD	_		
MANIFOLD DE DESCARGA         U         1.000         250.00         250.00           TABLERO ELECTRICO COMPLETO CON ARRANCADOR DIRECTO SWICH DE OPERAC         U         1.000         7,000.00         7,000.00           MANOMETRO 0 - 200 PSI         U         1.000         150.00         150.00           SKID METALICO         U         1.000         100.00         100.00           MATERIAL ELECTRICO DE MONTAJE         GLB         1.000         320.00         320.00           SUBTOTAL O         TRANSPORTE         UNIDAD         CANTIDAD         TARIFA         COSTO           DESCRIPCION         A         B         C=AXB	BOMBA CENTRIFUGA HORIZONTAL (	Q 13L/S TDH	H 85 mca	U	2.000	3,000.00	6,000.00
TABLERO ELECTRICO COMPLETO CON ARRANCADOR DIRECTO SWICH DE OPERAC	MANIFOL DE SUCCION			U	1.000	300.00	300.00
MANOMETRO 0 - 200 PSI         U         1.000         150.00         150.00           SKID METALICO         U         1.000         100.00         100.00           MATERIAL ELECTRICO DE MONTAJE         GLB         1.000         320.00         320.00           SUBTOTAL O         14,120.0         14,120.0         14,120.0           TRANSPORTE DESCRIPCION         UNIDAD A B B C=AxB         C=AxB	MANIFOLD DE DESCARGA			U	1.000	250.00	250.00
SKID METALICO         U         1.000         100.00         100.00           MATERIAL ELECTRICO DE MONTAJE         GLB         1.000         320.00         320.00           SUBTOTAL O         14,120.0         14,120.0         TARIFA         COSTO           DESCRIPCION         A         B         C=AxB	TABLERO ELECTRICO COMPLETO CON ARRANCADOR DIRE	ECTO SWICH DE O	PERAC	U	1.000	7,000.00	7,000.00
MATERIAL ELECTRICO DE MONTAJE         GLB         1.000         320.00         320.00           SUBTOTAL O         14,120.0         14,120.0           TRANSPORTE DESCRIPCION         UNIDAD A B CANTIDAD A B C=AxB         TARIFA COSTO C=AxB	MANOMETRO 0 - 200 PSI			U	1.000	150.00	150.00
SUBTOTAL O 14,120.0  TRANSPORTE UNIDAD CANTIDAD TARIFA COSTO A B C=AxB	SKID METALICO			U	1.000	100.00	100.00
TRANSPORTE UNIDAD CANTIDAD TARIFA COSTO DESCRIPCION A B C=AxB	MATERIAL ELECTRICO DE MONTAJE			GLB	1.000	320.00	320.00
DESCRIPCION A B C=AxB	SUBTOTAL O						14,120.00
SUBTOTAL P 0.0				UNIDAD			
	SUBTOTAL P						0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	16,197.32	
INDIRECTOS (%)	20.00%	3,239.46
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		19,436.78
VALOR UNITARIO		19,436.78

SON: DIECINUEVE MIL CUATROCIENTOS TREINTA Y SEIS DÓLARES CON SETENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 49 DE 55

188.64

RUBRO : 49 UNIDAD: U

DETALLE: S. C. PUERTA METALICA 0.7 \* 2.00 M

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					T.	0.34
SUBTOTAL M						0.34
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN E	O E2	1.00	3.41	3.41	1.000	3.41
FIERRERO	O D2	1.00	3.45	3.45	1.000	3.45
SUBTOTAL N						6.86
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
PUERTA DE MALLA 2.00X0.9			U	1.000	150.00	150.00
SUBTOTAL O						150.00
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00
		[	TOTAL COSTO [	DIRECTO (M+N+C	)+P)	157.20
			INDIRECTOS (%)		20.00%	31.44
			UTILIDAD (%)		0.00%	0.00

COSTO TOTAL DEL RUBRO

**VALOR UNITARIO** 

SON: CIENTO OCHENTA Y OCHO DÓLARES CON SESENTA Y CUATRO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 50 DE 55

RUBRO : 50 UNIDAD: M

DETALLE: MURO DE HORMIGON CICLOPEO: 40% PIEDRA + H. S. F'C=180 KG/CM2 30\*30\*40 CM

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.16
CONCRETERA 1 SACO		1.00	5.00	5.00	0.100	0.50
VIBRADOR		1.00	3.00	3.00	0.100	0.30
SUBTOTAL M						0.96
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN	EO E2	8.00	3.41	27.28	0.100	2.73
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.100	0.35
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	0.100	0.04
SUBTOTAL N						3.12
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
CEMENTO			KG	18.000	0.17	3.06
ARENA			M3	0.030	12.00	0.36
RIPIO			M3	0.060	14.00	0.84
AGUA			M3	0.012	2.00	0.02
PIEDRA MEDIO CIMIENTO			M3	0.040	20.00	0.80
SUBTOTAL O						5.08
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00
			TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N+C	)+P)	9.16
			INDIRECTOS (%)	)	20.00%	1.83

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N-	9.16	
INDIRECTOS (%)	20.00%	1.83
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		10.99
VALOR UNITARIO	10.99	

SON: DIEZ DÓLARES CON NOVENTA Y NUEVE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 51 DE 55

RUBRO : 51 UNIDAD: M

DETALLE : S. C. TUBO POSTE HG D=4"

EQUIPO		CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
DESCRIPCION		Α	В	C=AxB	R	D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.03
SUBTOTAL M						0.03
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.090	0.31
ALBAÑIL	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.090	0.31
SUBTOTAL N						0.62
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
TUBERIA GALVANIZADA ISO-L2 F	POSTE 4"		М	1.000	15.00	15.00
SUBTOTAL O				-		15.00
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					l	0.00
		Γ			T	45.05

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	15.65	
INDIRECTOS (%)	20.00%	3.13
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO		18.78
VALOR UNITARIO		18.78

SON: DIECIOCHO DÓLARES CON SETENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 52 DE 55

0.00

8.27

8.27

0.00%

RUBRO : 52 UNIDAD: M2

DETALLE: S. C. MALLA ELECTROSOLDADA 15X15X6MM

EQUIPO DESCRIPCION	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.05
SOLDADORA	1.00	5.00	5.00	0.100	0.50
SUBTOTAL M					0.55
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN EO E2	1.00	3.41	3.41	0.100	0.34
ALBAÑIL EO D2	1.00	3.45	3.45	0.100	0.35
SOLDADOR EO C1	1.00	3.45	3.45	0.100	0.35
SUBTOTAL N					1.04
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
MALLA ELECTROSOLDADA 15 X 15 X 6 MM		M2	1.000	5.00	5.00
ELECTRODOS 60/11		lb	0.100	3.00	0.30
SUBTOTAL O					5.30
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P					0.00
	-				
		TOTAL COSTO	DIRECTO (M+N+C	)+P)	6.89

UTILIDAD (%)

COSTO TOTAL DEL RUBRO
VALOR UNITARIO

SON: OCHO DÓLARES CON VEINTE Y SIETE CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 53 DE 55

RUBRO : 53 UNIDAD: M

DETALLE: S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (1.6MPA), PRUEBA

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						0.03
BOMBA DE PRUEBA		1.00	5.00	5.00	0.300	1.50
SUBTOTAL M						1.53
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN	EO E2	1.00	3.41	3.41	0.067	0.23
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	0.067	0.23
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.25	3.82	0.96	0.067	0.06
SUBTOTAL N						0.52
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
TUBERIA PVC U/Z D=160mm 1.6 Mpa			М	1.000	12.00	12.00
LUBRICANTE			CC	2.000	0.01	0.02
AGUA			М3	0.020	2.00	0.04
SUBTOTAL O						12.06
TRANSPORTE DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P						0.00
			TOTAL 000TO 1	DIDECTO (M. N. C	, p)	1111

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	14.11	
INDIRECTOS (%)	20.00%	2.82
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	16.93	
VALOR UNITARIO	16.93	

SON: DIECISEIS DÓLARES CON NOVENTA Y TRES CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 54 DE 55

RUBRO : 54
DETALLE : RELLENO COMPACTADO DE ZANJA EN CAPAS DE 20CM MAX CON MATERIAL PROPIO DE LA UNIDAD: M3

**EXCAVACION** 

EQUIPO DESCRIPCION	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.					0.18
VIBRO-COMPACTADOR 2T	1.00	4.00	4.00	0.250	1.00
SUBTOTAL M					1.18
MANO DE OBRA DESCRIPCION	CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
PEÓN EO E	4.00	3.41	13.64	0.250	3.41
ALBAÑIL EO [	0.10	3.45	0.35	0.250	0.09
SUBTOTAL N					3.50
MATERIALES DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
AGUA		M3	0.100	2.00	0.20
SUBTOTAL O					0.20
TRANSPORTE DESCRIPCION		UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB
SUBTOTAL P				L	0.00

TOTAL COSTO DIRECTO (M+1	4.88	
INDIRECTOS (%)	20.00%	0.98
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	5.86	
VALOR UNITARIO	5.86	

SON: CINCO DÓLARES CON OCHENTA Y SEIS CENTAVOS **ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA** 

PROYECTO: REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, CANTÓN BAÑOS DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTERNATIVA

UBICACION: Parroquia Ulba Canton Baños de Agua Santa

## **ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

HOJA 55 DE 55

RUBRO : 55 UNIDAD: GLB

DETALLE: ACCESORIOS EN CONDUCCION Y ENTRADA A TANQUE

EQUIPO DESCRIPCION		CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
Herramienta Menor 5% de M.O.						2.13
SUBTOTAL M						2.13
MANO DE OBRA DESCRIPCION		CANTIDAD A	JORNAL/HR B	COSTO HORA C=AxB	RENDIMIENTO R	COSTO D=CxR
M MAYOR EJEC. OBRAS CIVILES	EO C1	0.10	3.82	0.38	4.000	1.52
PLOMERO	EO D2	1.00	3.45	3.45	4.000	13.80
PEÓN	EO E2	2.00	3.41	6.82	4.000	27.28
SUBTOTAL N						42.60
MATERIALES DESCRIPCION			UNIDAD	CANTIDAD A	PRECIO UNIT. B	COSTO C=AxB
ADAPTADOR HG - PVC Ø 4"X110MM			U	2.000	15.00	30.00
CODO PRESION X 90° PVC 110 MM			U	2.000	10.00	20.00
CODO H-G Ø = 4"			U	2.000	10.00	20.00
TUB. H.G. ASTM 4"			М	5.000	40.00	200.00
SUBTOTAL O						270.00
TRANSPORTE DESCRIPCION SUBTOTAL P			UNIDAD	CANTIDAD A	TARIFA B	COSTO C=AxB 0.00
		Г				

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N	314.73	
INDIRECTOS (%)	62.95	
UTILIDAD (%)	0.00%	0.00
COSTO TOTAL DEL RUBRO	377.68	
VALOR UNITARIO	377.68	

SON: TRESCIENTOS SETENTA Y SIETE DÓLARES CON SESENTA Y OCHO CENTAVOS ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

## 3.5. MEDIDAS AMBIENTALES

El objetivo de la evaluación ambiental es la identificación y manejo de los efectos que pueda causar la construcción y la operación de la REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, con el propósito de que los mismos no afecten la sustentabilidad del proyecto a construirse, en base de minimizar, controlar, compensar o suprimir los impactos negativos.

La información que se presenta fue extraída del PDOT de Baños de agua Santa

# CARACTERÍSTICAS DEL ÁREA DE INFLUENCIA DEL PROYECTO GEOLOGÍA.

[14] Las unidades geológicas presentes en el área de influencia del sector son principalmente placas de granito esquistos y arcillas.

#### COBERTURA Y USOS DEL SUELO.

[14] En el cantón Baños predomina el uso en lo referente a los bosques tanto intervenidos como naturales en su totalidad debido a que está rodeado por las reservas ecológicas Sangay y Llanganates, además que la principal actividad del cantón es el ecoturismo por lo que se busca preservar dichos territorios ecológicos para que se mantengan los servicios ambientales de protección que estos brindan.

[14] El cambio de uso de suelo que se ha venido dando en el cantón baños de agua santa después de realizar la respectiva comparación entre coberturas de los años 2000 y 2010 nos demuestra que ha existido un aumento en el territorio de las áreas pobladas reduciendo así las zonas de bosque natural y páramo del cantón, además el aumento en las zonas de pastizales para ganadería ha sido muy fuerte casi 20 veces más que lo existente en el año 2000, es decir el cantón está presentando un cambio de uso de suelo hacia el crecimiento poblacional y por tanto al cumplimiento de las necesidades básicas de las nuevas zonas urbanizadas cambiando lugares de vegetación natural para áreas de mono cultivos y pastizales.

## CLIMATOLOGÍA.

[14] El cantón de Baños de Agua Santa, cuenta con la presencia de tres tipos de clima, siendo el predominante el clima ecuatorial mesotermico semi húmedo. Esto se debe a la presencia de niveles considerables de precipitación y rangos de temperatura que fluctúan entre 6 a 20 grados centígrados.

[14] Debido a las formaciones vegetales y relieve que podemos encontrar dentro del Cantón Baños de Agua Santa las temperaturas dentro del cantón fluctúan entre los 6 a 20 °C, teniendo una mayor presencia de temperaturas que van desde los 10 a los 16 °C distribuidas a lo largo del valle.

[14] Por la presencia de los bosques húmedos que se encuentran en las estribaciones de la cordillera oriental, Baños es un cantón con altas precipitaciones en su territorio sobrepasando los 4000 metro cúbicos al año, la cercanía a la Región Amazónica del Ecuador hace que la mayoría de vegetación sea del tipo bosque húmedo tropical, además de la existencia de grandes extensiones de páramos en las reservas ecológicas de Sangay y Llanganates, dan una gran cantidad de agua para la población, sin tener un alto riesgo de inundaciones por el relieve existente en este territorio.

## HIDROLOGÍA

[14] La cuenca alta y media del río Pastaza está ubicada en el sector oriental de la Cordillera Central de los Andes, dentro de las provincias de Tungurahua, Chimborazo, Pastaza Y Morona Santiago. Tiene un área aproximada de 12650,92 km. hasta la junta con el río Palora.

[14] Los principales ríos que cubren el cantón Baños es: río Pastaza, río Ulba, río Verde, río Negro, río Cristal y río Tigre. La mayor parte del territorio del cantón Baños pertenece a la delimitación hidrográfica del Río Pastaza y un porcentaje minúsculo a la cuenca del Río Napo

## **FAUNA Y FLORA**

[14] Existen diferentes tipos de vegetación en si mayoría arbustos, distintas especies de orquídeas, y en cuanto a fauna se registran varias especies de mamíferos y aves.

## **METODOLOGÍA**

La metodología utilizada para evaluar el impacto ambiental derivado del proyecto será a través de la Matriz de Leopold, la cual está fundada en la relación causa- efecto, permitiendo conocer los aspectos que podrían verse afectados con la construcción del proyecto.

Se ejecuta una estimación cuantitativa de 1 a 10 para evaluar la magnitud e importancia del impacto.

TABLA Nº 28 Valoración de la magnitud e importancia, matriz causa - efecto Leopold

N	IAGNITUD	)	IMPORTANCIA				
Calificación Intensidad Afec		Afectación	Calificación	Intensidad	Afectación		
1	Baja	Baja	1	Temporal	Puntual		
2	Baja	Media	2	Media	Puntual		
3	Baja	Alta	3	Permanente	Puntual		
4	4 Media Ba		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

Y los resultados se evalúan de acuerdo a la siguiente tabla

TABLA N° 29 Evaluación ambiental según Leopold

Rango	Impacto				
-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

El nivel de significancia de los valores obtenidos en la evaluación de impactos se obtiene de la siguiente manera:

$$Ca = \sqrt{\frac{Agregacion\ de\ impactos}{N\'umero\ de\ inte}}$$

Donde:

Ca= Calificación ambiental

 $TABLA\ N^{\circ}\ 30$  Evaluación ambiental según Leopold

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	Crítico

Fuente: Leopold

Los elementos ambientales están compuestos por los elementos físicos y bióticos que conforman los recursos naturales y el medio ambiente o factores del paisaje, que interactúan entre sí.

A continuación los componentes ambientales considerados para la caracterización de la evaluación ambiental.

**TABLA N° 31** Componentes ambientales

	G 1	Calidad	Estructura del suelo
	Suelo	Contaminación	Generación de desechos solidos
Físicas	Agua	Calidad	Uso de fuente de manantial
	11544	Contaminación	Generación de desechos solidos
	Aire	Calidad	Gases
		Candad	Polvo
		Contaminación	Ruido
Biológicas	I	Flora	Árboles, hierva y arbustos
Diologicas	F	<sup>2</sup> auna	Especies autóctonas mamíferos y aves
Socio económicas	Económico	Generación de empleo	Contratación de mano de obra local
cconomicas		Valor de la	Plusvalía

	tierra	
Social	Modo de vida	Condiciones sanitarias adecuadas
Social	Estético / Paisajístico	Alteración

Fuente: Egdo. Hernán Morales

A continuación se identifican las actividades a realizarse en las diversas etapas del proyecto.

 $TABLA\ N^{\circ}\ 32$  Actividades de las etapas

ETAPA	DESGLOSE DE ACTIVIDADES			
ETAPA D	E CONSTRUCCION			
Replanteo y nivelación de estructuras y tuberías	Uso de aparatos de precisión y herramienta menor.  Ubicación y colocación de estacas y mojones.			
Limpieza y desbroce	Retiro de la capa vegetal con herramienta menor.  Contratación de mano de obra local.  Generación de desechos vegetales.			
Excavaciones	Retiro de la capa de rodadura (suelo natural o lastrado).  Uso de equipo y herramienta menor.  Generación de polvo.  Contratación de mano de obra local.			
Rellenos	Uso de equipo liviano y emisiones de ruido			
Construcción paso elevado	Generación de ruido, emisiones gaseosas, vibración y polvo. Instalación de tuberías, cables y accesorios de acero, pintura.			

	Generación de ruido, emisiones gaseosas,
Construcciones de estructuras de	vibración y
captaciones	polvo.
	Instalación de tuberías y accesorios
	Distribución de material de apoyo.
	Colocación de tubería y accesorios.
	Uso de maquinaria, equipo y herramienta
Instalación de tuberías y accesorios	menor.
	Generación de ruido, emisiones gaseosas,
	vibración y
	polvo.
Construcción de la Fuente de	Generación de ruido, emisiones gaseosas,
	vibración y polvo.
Energía Alternativa Captación Río	Instalación de tuberías, cables y accesorios de
Chamana y estación de bombeo	acero, pintura
ETAPA DI	E MANTENIMIENTO
Funcionamiento del sistema de	
conducción de agua potable	Constante funcionamiento
Mantenimiento de las estructuras del	Limpieza y mantenimiento
sistema	Mano de obra local.

Fuente: Egdo. Hernán Morales

 $TABLA\ N^{\circ}\ 33\ \text{Matriz}$  de identificación y valoración de impactos ambientales

Actividades		lación	oce			05	de	orios	la ía ación	del gua	de las	positivas				
Factores ambientale	25		Replanteo y nivelación de estructuras y tuberías	Limpieza y desbroce	Excavaciones	Rellenos	Construcción paso elevado	Construcciones c estructuras de captaciones	Instalación de tuberías y accesorios	Construcción de la Fuente de Energía Alternativa Captación Río Chamana v	Funcionamiento del sistema de conducción de agua potable	imiento iras del	Afectaciones pos	Afectaciones negativas	Agregacion de impactos	Iteraciones
	a .	Calidad	-2 3	-5 3	-4 4	-5 1	-1 1	-2 2	<sup>-6</sup> 4	-1 1		-1 1	0	9	-77	9
	Suelo	Contaminacion	-1 2	-3 5	-2 3	-4 2	-2 2	-2 2	-2 2	-2 2		-1 1	0	9	-65	9
Físicas	A	Calidad						-3 2		-3 2	-2 1	-2 1	0	4	-12	4
FISICAS	Agua	Contaminacion						-1 1				-3 2	0	2	-2	2
	4.	Calidad		-3 1	-1 1	-1 1	-1 1	-1 1	-3 2	-2 1			0	7	-86	7
	Aire	Contaminacion		-5 1	-1 1	-1 1	-3 1	-4 1	-2 1	-3 1	-1 1	-1 1	0	9	-24	9
D. I.		Flora	-2 4	-6 <sub>2</sub>	-1 1	-2 1							0	4	-34	4
Biológicas		Fauna	-1 1	-3 1		-1 1							0	3	-25	3
		Generación de empleo	2 2	2 2	3 2	3 2	2 1	1 2	1 1	1 1	1 5	1 5	10	0	196	10
Socio económicas	Económico	Valor de la tierra	2 5	2 5	-1 1	1 1	1 1	2 1	1 1	1 1	1 3	1 3	9	1	45	10
Socio economicas	Social	Modo de vida		2 1		1 1					1 2	1 2	4	0	12	4
	Social	Estético / Paisajístico		-2 1	-1								0	2	4	2
Afectaciones positivas		2	3	1	3	2	2	2	2	3	3	23		_		
A	Afectaciones negativas		4	7	7	6	4	6	4	5	2	5		50		
A	Agregacion de impactos		-1	-5	-12	-8	-18	-4	-9	-8	-1	-2			-68	
	Iteraciones		6	10	8	9	6	8	6	7	5	8				73

Fuente: Egdo. Hernán Morales

De la matriz realizada se concluye que existen 23 afectaciones positivas y 50 negativas, existe una agregación de impactos de -68 y 73 interacciones.

Con éstos resultados el nivel de significancia será:

$$Ca = \sqrt{\frac{68}{73}}$$

$$Ca = 0.97$$

El nivel de significancia de 0,97 es considerado bajo ya que no supera al 2,5; esto implica que no es necesario tomar medidas para corregir las diversas etapas del proyecto.

## MEDIDAS DE CONTROL Y MONITOREO AMBIENTAL.

Se procurará la aplicación del Marco Legal vigente, para el control y monitoreo ambiental durante la etapa de construcción, operación y mantenimiento del proyecto.

Señalización informativa y preventiva para prevenir accidentes sobre peatones y vehículos durante la construcción de las obras.

Vallas prefabricadas para la delimitación de las obras y alineamiento del tráfico vehicular a utilizarse en las zonas urbanas y urbano-periféricas, y en aquellas vías o caminos públicos con circulación vehicular permanente.

Agua para control de polvo para ser utilizada en la humectación de la tierra suelta proveniente de la excavación de zanjas.

Confinamiento y reutilización del material sobrante (tierra) de la excavación de las zanjas e instalación de tubería.

Confinamiento del material sobrante, no reutilizable (desechos de la construcción).

Manejo ambiental para la instalación, operación y mantenimiento de campamentos y talleres de mantenimiento y maquinaria de construcción.

## Prevención de riesgos de trabajo.

La Fiscalización exigirá que los materiales sobrantes provenientes de la excavación o de las labores de limpieza, sean retirados en forma inmediata de las zanjas y áreas de trabajo, debiendo ser depositados en los centros de acopio o botaderos designados por la Fiscalización y/o Entidad contratante. En general se prohíbe la disposición en lechos de ríos, quebradas, fallas geológicas o en sitios donde se permitan su disposición. Tampoco podrán depositarse en lugares que causen impacto a las condiciones ambientales y paisajísticas.

El Constructor es responsable por los daños que se puedan ocasionar en las propiedades privadas, edificaciones y demás elementos que se localizan en y junto a las vías públicas, esto es: zonas verdes, andenes, cordones, cercos, engramados, cunetas, etc, en consecuencia tomará todas las precauciones para su protección, a menos que sea necesaria su remoción, la misma que será autorizada por la Fiscalización.

El Constructor tendrá especial cuidado en restablecer aquellas superficies o zonas afectadas por la ejecución de las obras, en forma tal que las condiciones de reposición sean iguales o mejores a las existentes antes de la iniciación de los trabajos, para lo cual se recomienda el uso de fotografías para determinar su estado inicial. El Constructor observará las instrucciones del Fiscalizador para la reconstrucción de andenes, zonas verdes, cercas, postes, parterres, o cualquier otro tipo de estructura que pueda ser afectada.

#### 3.6. PRESUPUESTO Y CRONOGRAMA VALORADO DE TRABAJOS

<u>No.</u>	<u>Rubro / Descripción</u>	<u>Unidad</u>	<u>Cantidad</u>	Precio unitario	Precio global
	CAPTACION FUENTE AGUAS CRISTALINAS				
1	REPLANTEO Y NIVELACION DE ESTRUCTURAS	M2	20.25	1.85	37.46
2	LIMPIEZA Y DESBROCE	M2	20.25	1.72	34.83
3	EXCAVACION MANUAL EN PRESENCIA DE	М3			
	AGUA		10.66	26.99	287.71
4	REPLANTILLO DE HORMIGÓN SIMPLE F"C=140 KG/CM2 E=7 CM, PIEDRA E=15CM	M2	6.71	18.80	126.15
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	489.17	2.12	1,037.04
6	ENCOFRADO RECTO	M2	46.40	19.58	908.51

7	HORMIGON SIMPLE F'C=210 KG/CM2	М3	5.40	227.04	1,226.02
8	ENLUCIDO PASTEADO FINO CON IMPERMEABILIZANTE	M2	10.56	13.40	141.50
9	ENLUCIDO PALETEADO	M2	26.08	11.06	288.44
10	TAPA SANITARIA EN ACERO INOXIDABLE E=1MM ESTRUCTURADA	U	2.00	188.29	376.58
11	ACCESORIOS EN CAPTACION	GLB	1.00	2,486.94	2,486.94
	CONDUCCIONES HASTA PASO ELEVADO				
12	REPLANTEO Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION) AGUA POTABLE	KM	0.26	239.59	62.29
2	LIMPIEZA Y DESBROCE	M2	260.00	1.72	447.20
13	EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	M3	187.20	14.71	2,753.71
14	COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	M3	26.00	28.15	731.90
15	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (0.63MPA), PRUEBA	M	260.00	12.78	3,322.80
16	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 90MM (0.63MPA), PRUEBA	M	260.00	6.36	1,653.60
17	RELLENO COMPACTADO DE ZANJA EN CAPAS DE 20CM MAX CON MATERIAL DE PRESTAMO	М3	148.40	25.64	3,804.98
18	S. C. VALVULA DE AIRE TRIPLE ACCION D= 2"	U	2.00	430.57	861.14
19	S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 6" 150PSI	U	1.00	593.29	593.29
20	S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 3" 150PSI	U	1.00	197.29	197.29
21	UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=160 MM	U	2.00	117.12	234.24
22	UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=90 MM	U	2.00	75.12	150.24
7	HORMIGON SIMPLE F'C=210 KG/CM2	М3	3.00	227.04	681.12
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	160.00	2.12	339.20
10	TAPA SANITARIA EN ACERO INOXIDABLE E=1MM ESTRUCTURADA	U	2.00	188.29	376.58
23	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 110MM (0.63 MPA), PRUEBA	M	20.00	9.13	182.60
24	ACCESORIOS EN CONDUCCION	GLB	1.00	205.08	205.08
	PASO ELEVADO SOBRE EL RIO ULBA				
1	REPLANTEO Y NIVELACION DE ESTRUCTURAS	M2	87.40	1.85	161.69
2	LIMPIEZA Y DESBROCE	M2	87.40	1.72	150.33
13	EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	М3	3.80	14.71	55.90
4	REPLANTILLO DE HORMIGÓN SIMPLE F"C=140 KG/CM2 E=7 CM, PIEDRA E=15CM	M2	2.00	18.80	37.60
6	ENCOFRADO RECTO	M2	12.24	19.58	239.66
7	HORMIGON SIMPLE F'C=210 KG/CM2	M3	3.06	227.04	694.74
25	HORMIGON CICLOPEO: 40% PIEDRA + H. S. F'C=180 KG/CM2	M3	62.50	183.01	11,438.13

26	S.C. DE CABLE D=3/4"(ALMA DE ACERO)	М	194.00	10.88	2,110.72
27	S.C. DE CABLE D=1/2"(ALMA DE ACERO)	М	138.24	5.45	753.41
28	S.C. GUARDACABLE D= 1/2" (ACERO)	U	58.00	7.98	462.84
29	S.C. MORDAZAS PARA CABLE D = 3/4"	U	124.00	19.98	2,477.52
30	S.C. GRILLETES PARA CABLE D = 1/2" PENDOLAS	U	100.00	13.98	1,398.00
31	S.C. TENSOR D= 1" (ACERO)	U	4.00	46.96	187.84
32	ABRAZADERAS SEGUN DISEÑO	U	25.00	59.44	1,486.00
33	CELOSIA DE SOPORTE	М	76.00	71.68	5,447.68
34	GALAPAGO - RIEL PARA CABLE	М	1.00	221.02	221.02
35	S. C. TUBERIA HG ASTM 6" + PRUEBA	М	76.00	116.94	8,887.44
36	S. C. TUBERIA HG ASTM 3" + PRUEBA	M	76.00	54.56	4,146.56
	CONDUCCION PASO ELEVADO A TANQUE RED BAJA				
12	REPLANTEO Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION) AGUA POTABLE	KM	0.32	239.59	76.67
2	LIMPIEZA Y DESBROCE	M2	322.00	1.72	553.84
13	EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	М3	231.84	14.71	3,410.37
14	COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	M3	32.20	28.15	906.43
15	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (0.63MPA), PRUEBA	М	231.84	12.78	2,962.92
17	RELLENO COMPACTADO DE ZANJA EN CAPAS DE 20CM MAX CON MATERIAL DE PRESTAMO	M3	225.37	25.64	5,778.49
18	S. C. VALVULA DE AIRE TRIPLE ACCION D= 2"	U	1.00	430.57	430.57
37	S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 4" 150PSI	U	1.00	428.64	428.64
21	UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=160 MM	U	2.00	117.12	234.24
7	HORMIGON SIMPLE F'C=210 KG/CM2	М3	2.00	227.04	454.08
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	160.00	2.12	339.20
10	TAPA SANITARIA EN ACERO INOXIDABLE E=1MM ESTRUCTURADA	U	2.00	188.29	376.58
23	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 110MM (0.63 MPA), PRUEBA	М	95.00	9.13	867.35
38	ACCESORIOS EN CONDUCCION Y ENTRADA A TANQUE	GLB	1.00	389.68	389.68
	CONDUCCION PASO ELEVADO A TANQUE DE IMPULSION				
12	REPLANTEO Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION) AGUA POTABLE	KM	0.02	239.59	4.79
2	LIMPIEZA Y DESBROCE	M2	20.00	1.72	34.40
13	EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	М3	14.40	14.71	211.82
14	COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	М3	2.00	28.15	56.30
16	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 90MM (0.63MPA), PRUEBA	М	20.00	6.36	127.20

17	RELLENO COMPACTADO DE ZANJA EN CAPAS DE 20CM MAX CON MATERIAL DE PRESTAMO	М3	12.19	25.64	312.55
39	ACCESORIOS EN CONDUCCION	GLB	1.00	507.28	507.28
	ESTACION Y SISTEMA DE BOMBEO				
1	REPLANTEO Y NIVELACION DE ESTRUCTURAS	M2	120.00	1.85	222.00
2	LIMPIEZA Y DESBROCE	M2	120.00	1.72	206.40
40	EXCAVACION A MAQUINA SIN CLASIFICAR	M3	80.00	2.88	230.40
41	DRENES DE TANQUE	М	26.33	13.03	343.08
4	REPLANTILLO DE HORMIGÓN SIMPLE F"C=140 KG/CM2 E=7 CM, PIEDRA E=15CM	M2	42.00	18.80	789.60
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	5,580.60	2.12	11,830.87
6	ENCOFRADO RECTO	M2	118.56	19.58	2,321.40
7	HORMIGON SIMPLE F'C=210 KG/CM2	M3	29.64	227.04	6,729.47
42	ALIVIANAMIENTO BLOQUE (40x20x10)	U	300.00	1.44	432.00
8	ENLUCIDO PASTEADO FINO CON IMPERMEABILIZANTE	M2	102.00	13.40	1,366.80
9	ENLUCIDO PALETEADO	M2	46.00	11.06	508.76
10	TAPA SANITARIA EN ACERO INOXIDABLE E=1MM ESTRUCTURADA	U	2.00	188.29	376.58
43	ACCESORIOS INGRESO TANQUE	GLB	1.00	233.68	233.68
44	PINTURA DE CAUCHO EXTERIOR	M2	46.00	5.69	261.74
45	MAMPOSTERIA BLOQUE PESADO e=10 cm	M2	30.00	14.52	435.60
46	PUERTA DE HIERRO( PLANCHA 1/16 GALVANIZADO)	U	1.00	252.06	252.06
47	VENTANA DE HIERRO	U	1.00	191.05	191.05
48	SISTEMA DE BOMBEO Q = 13.71 l./s. TDH= 85 mca	U	1.00	19,436.78	19,436.78
	CERRAMIENTO ESTACION DE BOMBEO				
49	S. C. PUERTA METALICA 0.7 * 2.00 M	U	2.00	188.64	377.28
50	MURO DE HORMIGON CICLOPEO: 40% PIEDRA + H. S. F'C=180 KG/CM2 30*30*40 CM	M	44.00	10.99	483.56
51	S. C. TUBO POSTE HG D=4"	М	44.00	18.78	826.32
52	S. C. MALLA ELECTROSOLDADA 15X15X6MM	M2	70.40	8.27	582.21
	LINEA DE IMPULSION				
12	REPLANTEO Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION) AGUA POTABLE	KM	0.24	239.59	57.50
2	LIMPIEZA Y DESBROCE	M2	240.00	1.72	412.80
40	EXCAVACION A MAQUINA SIN CLASIFICAR	М3	172.80	2.88	497.66
14	COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	М3	14.40	28.15	405.36
53	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (1.6MPA), PRUEBA	M	240.00	16.93	4,063.20
54	RELLENO COMPACTADO DE ZANJA EN CAPAS DE 20CM MAX CON MATERIAL PROPIO DE LA EXCAVACION	М3	158.40	5.86	928.22

18	S. C. VALVULA DE AIRE TRIPLE ACCION D= 2"	U	1.00	430.57	430.57
7	HORMIGON SIMPLE F'C=210 KG/CM2	М3	0.90	227.04	204.34
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	80.00	2.12	169.60
10	TAPA SANITARIA EN ACERO INOXIDABLE E=1MM ESTRUCTURADA	U	1.00	188.29	188.29
54	ACCESORIOS EN CONDUCCION Y ENTRADA A TANQUE	GLB	1.00	377.68	377.68
				TOTAL:	138,541.78

SON: CIENTO TREINTA Y OCHO MIL QUINIENTOS CUARENTA Y UN, 78/100 DÓLARES

	CRONOGRAMA VALORADO DE TR DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD	P. UNITARIO	P. TOTAL	1 MES 1 2 3 4	2 MES 5   6   7   8	3 MES 9 10 11
1	CAPTACION FUENTE AGUAS CRISTALINAS REPLANTEO Y NIVELACION DE ESTRUCTURAS	M2	20.25	1.85	37.46	37.46		
2	LIMPIEZAYDESBROCE	M2	20.25	1.72	34.83	34.83		
3	EXCAVACION MANUAL EN PRESENCIA DE AGUA	M3 M2	10.66	26.99 18.80	287.71 126.15	287.71 126.15		
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	489.17	2.12	1,037.04	1,037.04		
6	ENCOFRADO RECTO	M2	46.40	19.58	908.51	908.51		
7 8	HORMIGON SIMPLE FC=210 KG/CM2 ENLUCIDO PASTEADO FINO CON IMPERMEABILIZANTE	M3 M2	5.40 10.56	227.04	1,226.02	1,226.02		
9	ENLUCIDO PALETEADO	M2	26.08	11.06	288.44	288.44		
10	TAPA SANITARIA EN ACERO NONDABLE EL 1888 ESTRUCTURADA ACCESORIOS EN CAPTACION	U	2.00	188.29 2,486.94	376.58 2,486.94	376.58 2,486.94		
	CONDUCCIONES HASTA PASO ELEVADO	GLB	1.00	2,400.94	2,400.94	2,400.34		
12	REPLANTED Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION), AGUA POT ABLE	KM	0.26	239.59	62.29	31.14	31.15	
13	LIMPIEZA Y DESBROCE EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	M2 M3	260.00 187.20	1.72	447.20 2,753.71	223.60 1,376.86	223.60 1,376.85	
14	COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	M3	26.00	28.15	731.90	365.95	365.95	
15 16	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (0.63MPA), PRUEBA S. C. TUBERIA U-PVC UZ 90MM (0.63MPA), PRUEBA	M M	260.00 260.00	12.78 6.36	3,322.80 1,653.60	1,661.40 826.80	1,661.40 826.80	
17	S. C. TOBERS O-FVC GZ SOWN (U.S.SNFS), PROEBS	M3	148.40	25.64	3,804.98	1,902.49	1,902.49	
18	S. C. WILVULA DE AIRE TRIPLE ACCION D= 2*	U	2.00	430.57	861.14	430.57	430.57	
19	S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 6° 150PSI S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. L/L 3° 150PSI	U	1.00	593.29 197.29	593.29 197.29	296.64 98.64	296.65 98.65	
21	UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=160 MM	U	2.00	117.12	234.24	117.12	117.12	
7	UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=90 MM HORMIGON SIMPLE FC=210 KG/CM2	U M3	2.00	75.12 227.04	150.24 681.12	75.12 340.56	75.12 340.56	
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	160.00	227.04	339.20	340.56 169.60	340.56 169.60	
10	TAPA SANITARIA EN ACERO NONDABLE E., 1MM ESTRUCTURADA	U	2.00	188.29	376.58	188.29	188.29	
23	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 110MM (0.63 MPA), PRUEBA ACCESORIOS EN CONDUCCION	M GLB	20.00	9.13 205.08	182.60 205.08	91.30 102.54	91.30 102.54	
24	PASO ELEVADO SOBRE EL RIO ULBA	OLB	1.00	205.08	205.08	102.54	102.54	
1	REPLANTEO Y NIVELACION DE ESTRUCTURAS	M2	87.40	1.85	161.69		161.69	
13	LIMPIEZA Y DESBROCE EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	M2 M3	87.40 3.80	1.72	150.33 55.90		150.33 55.90	
4	REALISM DE HOMBON SIMPLE PO-100 NO CORDE FOR A PERMIT FOR THE NO. TO A PERMIT FOR THE PORT OF T	M2	2.00	18.80	37.60		37.60	<del>                                     </del>
6	ENCOFRADO RECTO	M2	12.24	19.58	239.66		239.66	
7 25	HORMIGON SIMPLE FC=210 KG/CM2 HORMIGON CICLOPEO: 40% PEDRA+ N. S. FC=100 KG/CM2	M3	3.06 62.50	227.04 183.01	694.74 11,438.13		694.74 11,438.13	+
26	S.C. DE CABLE D=3/4"(ALMA DE ACERO)	М	194.00	10.88	2,110.72		1,055.36	1,055
27	S.C. DE CABLE D=1/2*(ALMA DE ACERO) S.C. GUARDACABLE D= 1/2* (ACERO)	M	138.24 58.00	5.45 7.98	753.41 462.84		376.70 231.42	376
28	S.C. GUARDACABLE D= 1/2" (ACERO) S.C. MORDAZAS PARA CABLE D = 3/4"	U	124.00	7.98	2,477.52		1,238.76	
30	S.C. GRILLETES PARA CABLE D = 1/2" PENDOLAS	U	100.00	13.98	1,398.00		699.00	699
31	S.C. TENSOR D= 1" (ACERO)  ABRAZADERAS SEGUN DISEÑO	U	4.00 25.00	46.96 59.44	187.84		93.92 743.00	
33	CELOSIA DE SOPORTE	M	76.00	71.68	5,447.68		2,723.84	
34	GALAPAGO - RIEL PARA CABLE	М	1.00	221.02	221.02		110.51	110
35 36	S. C. TUBERIA HG ASTM 6" + PRUEBA S. C. TUBERIA HG. ASTM 3" + PRUEBA	M M	76.00 76.00	116.94 54.56	8,887.44 4.146.56		4,443.72 2.073.28	4,443 2,073
	CONDUCCION PASO ELEVADO A TANQUE RED B		70.00	54.50	4,140.50		1,01010	2,07
12	REPLANTED Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION), AGUA POT ABLE	KM	0.32	239.59	76.67			76
13	LIMPIEZA Y DESBROCE EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	M2 M3	322.00 231.84	1.72	553.84 3.410.37			553 3.410
14	COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	M3	32.20	28.15	906.43			906
15	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (0.63MPA), PRUEBA	M M3	231.84 225.37	12.78 25.64	2,962.92 5,778.49			2,962 5,778
18	S. C. VALVULA DE AIRE TRIPLE ACCION D= 2*	U	1.00	430.57	430.57			430
37	S. C. VALVULA DE COMPUERTA H. F. LIL 4" 150PSI	U	1.00	428.64	428.64			428
7	UNION GIBAULT H.F. ASIMETRICA D=160 MM HORMIGON SIMPLE FC=210 KG/CM2	U M3	2.00	117.12 227.04	234.24 454.08			234 454
5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	160.00	2.12	339.20		<del>  </del>	339
10	TAPA SANITARIA EN ACERO NONDABLE E., 1MM ESTRUCTURADA	U	2.00	188.29	376.58			376
23	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 110MM (0.63 MPA), PRUEBA ACCESORIOS EN CONDUCCION Y ENTRADA A TANQUE	M GLB	95.00 1.00	9.13 389.68	867.35 389.68			867 389
	CONDUCCION PASO ELEVADO A TANQUE DE IMI	ULSION						
12	REPLANTED Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION/AGUA POTABLE  LIMPIEZA Y DESBROCE	KM M2	0.02 20.00	239.59	4.79 34.40			34
13	EXCAVACION MANUAL SIN CLASIFICAR	M3	14.40	14.71	211.82			211
14	COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	M3	2.00	28.15	56.30			56
16	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 90MM (0.63MPA), PRUEBA	M M3	20.00	6.36 25.64	127.20 312.55			127
39	ACCESORIOS EN CONDUCCION	GLB	12.19	25.64 507.28	507.28			507
	ESTACION Y SISTEMA DE BOMBEO							
1 2	REPLANTED Y NIVELACION DE ESTRUCTURAS LIMPIEZA Y DESBROCE	M2 M2	120.00	1.85	222.00 206.40	222.00 206.40		
40	EXCAVACION A MAQUINA SIN CLASIFICAR	M3	80.00	2.88	230.40	230.40	<del>                                     </del>	
41	DRENES DE TANQUE	М	26.33	13.03	343.08	343.08		
4	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	M2 KG	42.00 5,580.60	18.80	789.60 11,830.87	789.60 5,915.44	5,915.43	
6	ENCOFRADO RECTO	M2	118.56	19.58	2,321.40		1,160.70	1,160
7 42	HORMIGON SIMPLE FC=210 KG/CM2 ALIVIANAMENTO BLOQUE (40x20x10)	M3 U	29.64 300.00	227.04	6,729.47 432.00		6,729.47 216.00	216
8	ALIVIANAMENTO BLOQUE (40x20x10) ENLUCIDO PASTEADO FINO CON IMPERMEABILIZANTE	M2	300.00 102.00	1.44	1,366.80		216.00 683.40	683
9	ENLUCIDO PALETEADO	M2	46.00	11.06	508.76			508
10	TAPA SANITARIA EN ACERO NONDABLE EL 1886 ESTRUCTURADA ACCESORIOS INGRESO TANQUE	U	2.00	188.29 233.68	376.58 233.68		H	376 233
44	PINTURA DE CAUCHO EXTERIOR	M2	46.00	5.69	261.74		1	261
45	MAMPOSTERIA BLOQUE PESADO e=10 cm	M2	30.00	14.52	435.60			435
46	PUERTA DE HERRO (PLANCHA 1/16 GALVANIZADO) VENTANA DE HIERRO	U	1.00	252.06 191.05	252.06 191.05		-	252 191
48	SISTEMA DE BOMBEO Q = 13 l/s. TDH= 85 mca	U	1.00	19,436.78	19,436.78			19,436
49	CERRAMIENTO ESTACION DE BOMBEO S. C. PIJERTA METALICA O 7 ° 2 00 M	U	2.00	188.64	377.28		188.64	188
50	S. C. PUERTA METALICA 0.7 * 2.00 M	M	2.00 44.00	188.64	377.28 483.56	<i> </i>	188.64 241.78	188
51	S. C. TUBO POSTE HG D=4"	М	44.00	18.78	826.32		413.16	413
52	S. C. MALLA ELECTROSOLDADA 15X15X6MM LINEA DE IMPULSION	M2	70.40	8.27	582.21	/-	291.10	291
12	LINEA DE IMPULSION  REPLANTEO Y NIVELACION (CON EQUIPO DE PRECISION/AGUA POTABLE	KM	0.24	239.59	57.50	/-	28.75	28
2	LIMPIEZAYDESBROCE	M2	240.00	1.72	412.80		206.40	206
40	EXCAVACION A MAQUINA SIN CLASIFICAR COLCHON ARENA FINA E = 10 CM	M3	172.80 14.40	2.88 28.15	497.66 405.36	I – / – –	248.83 202.68	241
53	S. C. TUBERIA U-PVC UZ 160MM (1.6MPA), PRUEBA	M3 M	14.40 240.00	28.15 16.93	405.36 4,063.20	l <i> </i>	2,031.60	2,03
54	Marko Coles Social Services activistic accessis	M3	158.40	5.86	928.22		464.11	46-
	S. C. WILVULA DE AIRE TRIPLE ACCION D= 2* HORMIGON SIMPLE EC=210 KG/CM2	U M3	1.00	430.57 227.04	430.57 204.34	I /	215.28	215
18		KG	80.00	227.04	169.60	l <i> </i>	102.17	102
18 7 5	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CM2	KG	80.00					
7	ACERO DE REFUERZO FY=4200 KG/CMZ  TARA SANITARIA EN ACERO NONDARLE EL 1888 ESTRUCTURADA  ACCESORIOS EN CONDUCCION Y ENTRADA A TANQUE	U GLB	1.00	188.29 377.68	188.29 377.68	/		188

## 3.7. ANÁLISIS COSTO-BENÉFICO-EFICIENCIA DE LA FUENTE ALTERNATIVA DE ENERGÍA

#### 3.7.1 Análisis costo

#### 3.7.1.1 Sistema de bombeo no tradicional

La implementación de la fuente de energía alternativa, tendrá un costo de **60,408.44** dólares americanos conforme a un análisis rápido realizado, el mismo que contempla la provisión e instalación de dos turbobombas, y los elementos de obra civil necesarios para el funcionamiento de la misma.

## 3.7.1.2 Sistema de bombeo tradicional

Para realizar la instalación de un sistema de bombeo con motores eléctricos se requiere tomar en cuenta los siguientes aspectos:

- Instalación de línea trifásica y transformador, mismo que tiene un costo de 18,963.90 dólares americanos, el análisis fue realizado por el Ingeniero eléctrico Miguel Cañar conforme consta en el Anexo F.
- ➤ Suministro e instalación del sistema de bombeo propiamente dicho, con un precio de **19,436.78** dólares americanos, conforme a presupuesto.
- El costo de funcionamiento del equipo de bombeo es decir el costo de la energía eléctrica, para calcular el mismo se realiza el siguiente análisis.

#### Volumen a ser bombeado

Población red alta = 2026 hab. (Extraído del análisis poblacional 3.2.1.7)

Dotación= 130 l/hab/dia.

V = 2026hab \* 130l/hab/diaV = 263380.00 l/dia

Durante un mes

V = 263380.00 l/dia \* 30 diasV = 7901400.00 l/mes

#### Consumo en Horas

$$CH = \frac{7901400.00 \ l}{5l/s}$$
 $CH = 1580280.00 \ s.$ 
 $CH = 439.00 \ horas$ 

#### Costo del consumo mensual

Gasto de bomba motor 30 HP = 22.38 Kw.

Gasto de equipos varios = 0.02 Kw.

Gasto total = 22.40 Kw.

Tarifa Kw/hora =\$ 0.075

$$CC = 439 \ horas * 22.40 \ Kw * 0.075 \ USD * kW/hora$$
  
 $CC = 737.52 \ USD$ 

Para el presente análisis se considera un periodo de 5 años, mismo en cual se considera que los equipos funcionaran de manera apropiada.

#### Costo del consumo total

$$CT = 737.52 \ USD * 60 \ meses$$
  
 $CT = 44,251.20 \ USD$ 

La implementación del sistema de bombeo con motores eléctricos y su gasto de energía eléctrica durante un periodo de 5 años, tendrá un costo de \$ 82,651.88 dólares americanos conforme al análisis anterior.

De esto se puede concluir que por las condiciones del proyecto, es aconsejable la instalación del sistema de bombeo no tradicional.

#### 3.7.1 Análisis beneficio

Se obtendrán beneficios a largo plazo en cuanto a consumo de energía eléctrica, pese a que el costo inicial de la instalación de la turbomba será mayor, el mismo se ira amortizando con el pasar del tiempo.

#### 3.7.1 Análisis eficiencia

En cuanto a eficiencia se puede considerar que cualquiera de los dos equipos sirve para el presente proyecto.

### 3.8. ESPECIFICACIONES TÉCNICAS

#### CAPÍTULO IV

#### **CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES**

#### 4.1. CONCLUSIONES

- ➤ El GAD Ulba proporciono la información que tenía disponible: Análisis de agua de la fuente a captar, el mismo que revelo que la calidad del agua es apta para el consumo humano; y los ensayos de suelos, que muestran que la capacidad portante del suelo es de 25 Ton/m2; información que se tomó para el diseño de los elementos del proyecto.
- Se realizó el levantamiento topográfico de los sitios de interés: captación, línea de conducción a gravedad, paso elevado sobre el Río Ulba, estación de bombeo y línea de impulsión.
- Se analizó dos posibilidades para el sistema de bombeo: una procurando la utilización de una turbo-bomba, y otra con la utilización de bombas con motores eléctricos, es decir un sistema de bombeo tradicional, al final se optó por esta última por facilidades constructivas-económicas.
- ➤ Se investigó sobre equipos de bombeo que utilizan energía alternativa, de estos el que mejor se acopla a las condiciones del sitio fue una equipo de turbobomba, mas esta opción se descartó debido a los altos costos de importación del equipo y ausencia de una casa comercial en el país.
- Se realizó el análisis de costos de implementación, constructivos, mantenimiento y consumo energético, el mismo que dio como resultados la implantación de un sistema de bombeo tradicional es la mejor opción para el proyecto.

#### 4.2. RECOMENDACIONES.

- > Se recomienda proteger los lugares aledaños a los afloramientos, para evitar posibles agentes contaminantes.
- ➤ Se recomienda mantener las ubicaciones de los elementos del sistema, si en el proceso constructivo se necesita cambiarlos, realizar una verificación de la capacidad portante del suelo.
- Se recomienda para el replanteo y ubicación de las estructuras: captación, línea de conducción a gravedad, pórticos del paso elevado, estación de bombeo y línea de impulsión, tomar en cuenta los planos de diseño: coordenadas, cotas, niveles y detalles constructivos.
- ➤ Se recomienda que la instalación del equipo de bombeo: componentes mecánicos y eléctricos-electrónicos, se realice con mano de obra calificada, equipos y herramientas , y bajo la supervisión de un especialista en riesgos de la construcción
- Se recomienda que se tenga un equipo de mantenimiento y proporcionar capacitación a las personas que estén a cargo del sistema, para que se lleve un control continuo, mismo que garantizara el correcto funcionamiento de los equipos y que cumpla con su vida útil.

#### **BIBLIOGRAFÍA**

- [1] I. R. O. R. Iturralde, «Repositorio Digital Agua Potable,» Universidad Técnica de Ambato, 20 04 2015. [En línea]. Available: http://repositorio.uta.edu.ec/handle/123456789/2160. [Último acceso: 15 06 2016].
- [2] D. D. A. P. D. M. D. PELILEO, «El agua potable Provincia de Tungurahua,» Pelileo, 2013.
- [3] M. I. I. Lluglla, «http://repositorio.uta.edu.ec/jspui/handle/123456789/8316,» Agosto 2014. [En línea]. [Último acceso: 05 Julio 2016].
- [4] C. A. Sánchez, «Repositorio Digital Agua Potable,» Universidad Técnica de Ambato, 01 11 2012. [En línea]. Available: http://repo.uta.edu.ec/bitstream/123456789/3743/1/Tesis%20de%20Grado-%20C%C3%A9sar%20Abad.pdf. [Último acceso: 17 06 2016].
- [5] C. d. l. R. d. Ecuador, «Registro Oficial 449,» 20 de Agosto del 2008.
- [6] COOTAD, «Registro Oficial No. 303,» 19 de octubre del 2010.
- [7] A. Nacional, «Ley Orgánica de Recursos Hídricos, usos y aprovechamiento del agua,» 2014.
- [8] S. d. Agua, «Norma de diseño para sistemas de abastecimiento de agua,» 2015.
- [9] P. Fraenkel y J. Thake, Dispositivos de elevación del agua, México: Alfaomega, 2010.
- [10] F. H. Corcho Romero y J. I. Duque Serna, Acueductos Teoria y Diseño, Medellin: Universidad de Medellin, 1993.
- [11] R. A. L. Cualla, Elementos de Diseño para Acueductos y Alcantarillados, Bogotá:

- Escuela Colombiana de Ingenieria, 2003.
- [12] P. RODRÍGUEZ RUIZ, ABASTECIMIENTO DE AGUA, OAXACA : INSTITUTO TECNOLÓGICO DE OAXACA, AGOSTO 2001.
- [13] Aguamarket, «Aguamarket,» [En línea]. Available: http://www.aguamarket.com/productos/productos.asp?producto=14190. [Último acceso: 07 Julio 2016].
- [14] G. A. D. M. C. B. d. A. Santa, «Plan de Ordenamiento y Desarrollo Territorial,» GADBAS, Baños de Agua Santa, 2014.
- [15] C. INGENIERIA, «CBS INGENIERIA,» 2010. [En línea]. Available: http://www.centralhidroelectrica.com/coanda.html. [Último acceso: 05 Julio 2016].

#### **ANEXOS**

#### ANEXO A.- ESTUDIO DE SUELOS

Jorge Martinez Castro



- Jorge Martinez Castro

## ESTUDIO DE MECANICA DE SUELOS

PREVIO AL DISEÑO Y CONSTRUCCION DE LA NUEVA RED DE AGUA

POTABLE PARA LA PARROQUIA DE ULBA COMPRENDIDO ENTRE EL

PUENTE DE ULBA Y EL PUENTE DE AGOYAN EN EL CANTON BAÑOS DE

AGUA SANTA

SOLICITADO POR: ING WILSON VALLEJO

REALIZADO POR: ING. JORGE MARTINEZ CASTRO

AMBATO OCTUBRE DEL 2011



CALCULO ESTRUCTURAL, MECANICA DE SUELOS, CONSTRUCCIÓN, FISCALIZACIÓN OFICINA TÉCNICA EL SOCAVON –AMBATO-TELEFONO 825268



#### CONTENIDO

- 1. Antecedentes
- 2. Alcance del estudio

Trabajos de campo

Trabajos de laboratorio

- 3. Análisis de los resultados
- 4. Conclusiones y recomendaciones

Cimentación y capacidad de carga

Obras complementaria

#### 5. Anexo

- Registros de campo
- Registros de laboratorio
- Sugerencias constructivas





#### 1. ANTECEDENTES

El Gobierno Municipal del cantón Baños de Agua Santa y el departamento de saneamiento ambiental prevén aumentar el caudal de agua de la parroquia Ulba y el caserío Lligñay, para lo que prevén captar el líquido vital en la fuente ubicado en Charguayacu, construir nuevas redes y distribuir el agua a cada uno de los hogares, mejorando así las condiciones de vida de sus habitantes, el presente informe contiene los resultados y el análisis del estudio de suelos practicado en el terreno para determinar la capacidad de carga de diseño, la profundidad de cimentación y demás consideraciones constructivas

#### 2. ALCANCE DEL ESTUDIO

#### Trabajos de campo

Se realizaron tres perforaciones mediante el ensayo conocido como SPT y un pozo a cielo abierto en la fuente, a cada cincuenta centímetros se tomaron muestras para determinar en laboratorio las propiedades índice del suelo (contenidos de humedad, relación de vacíos, porosidad, pesos específicos), los límites de plasticidad (límite líquido L<sub>l</sub>, límite plástico L<sub>p</sub>,), ángulo de rozamiento interno y capacidad portante del suelo de cimentación,

#### 3. ANALISIS DE LOS RESULTADOS

#### 3.1 Subsuelo

El suelo en la calles centrales de la parroquia Ulba se caracterizan por tener una mezcla de limo arenoso de color negro y mediana compresibilidad con material granular cuyas dimensiones varían de pequeñas a grandes, algo parecido acontece con la única vía que conduce a Lligñay

#### 3.2 Topografía

Desde la captación en Charguayacu hasta el tanque de reserva que se encuentra construido en la parte alta de la parroquia en muy irregular y con una espesa vegetación ya que el suelo es montañoso forma parte de la cordillera oriental, mientras que en la parroquia las calles principales se encuentran adoquinadas y son relativamente planas, algo parecido encontramos en la vía principal de Lligñay, la misma que se encuentra asfaltada los desniveles a vencer son de consideración lo que se solucionara con el diseño de las redes de conducción del líquido vital.





Baños de Agua Santa

#### 3.3 Estratigrafía

El suelo en la captación es muy pantanoso y con bastante material granular cantos de piedra de grandes dimensiones que deben ser removidos para dar paso a la construcción del tanque receptor, en las perforaciones realizadas en las calle de Ulba y Lligñay la mezcla del limo arenoso de color amarillento y mediana compresibilidad ML y el suelo granular de varias dimensiones es lo característico de la zona.

#### CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

#### 4.1 Cimentación y Capacidad de Carga

A partir de las observaciones realizadas se pueden establecer las siguientes conclusiones para la cimentación de las estructuras propuestas.

- El tanque receptor se ubicara en la fuente, que se encuentra en Charguayaco, descansara en un suelo de mediana compresibilidad que tiene muchas incrustaciones de material granular de varias dimensiones
- La preparación del terreno donde se construirá el tanque receptor provocara la aparición de grandes socavones, los mismos que tienen que ser tapados y compactados a medida que se avanza con la perforación
- El fondo del tanque receptor tendrá una densidad <sup>√</sup>= 1,75 kg/cm³ lo que lograra compactando con plancha mecánica hasta que alcance por lo menos el 95% del proctor modificado
- Las paredes internas serán recubiertas con geo textil o material impermeable que impida que se mezclen el suelo natural con el suelo de reposición
- Todas las obras de arte que se realicen como complemento del serán endurados con hormigón fc= 210 kg/cm²
- Las tuberías de la nueva red de agua potable pueden romperse si no se le da al
  suelo un tratamiento adecuado como es la reposición del mismo con suelo
  natural libre de material granular, tanto en el fondo de la zanja como encima de
  las tuberías ya que como es lógico pensar la presencia de material granular tanto
  abajo como arriba de los tubos pueden provocar la rotura de los mismos y el
  colapso del sistema
- La aplicación de la carga máxima al suelo de cimentación no producirá ningún tipo de asentamiento ni total ni diferencial ya que el factor de seguridad que se utiliza para el diseño es bien alto



#### Según estos considerandos, se tiene que:

- 1. El esfuerzo admisible del suelo es de 2.5 kgs/cm², (25 TN/M²)
- 2. La densidad del suelo para el tanque es de  $\gamma$ = 1,75 Kgs/cm<sup>3</sup>
- 3. La cimentación del tanque de recepción estará a -1,50 m de profundidad
- **4.** La tubería en la línea de conducción estará enterrada a -1,20 m de profundidad Cualquier variación substancial de las hipótesis asumidas merecerá un recalculo de los parámetros recomendados, por la dependencia de las teorías empleadas con las hipótesis requeridas.

JORGE MARTINEZ CASTRO ING. CIVIL LP 18-137



#### ANEXO B.- ANÁLISIS DE AGUA



#### INFORME DE RESULTADOS ANÁLISIS FISICOQUIMICOS Y MICROBIOLOGICOS 17025-RG-CC-71-01

Laboratorio de ensavo Acreditación N°SAE LE C 14-001



DATOS DEL CLIENTE GAD-Parroquial Rural de Ulba CODIGO DE IDENTIFICACIÓN DE LA MUESTRA: Ulba Centro TIPO DE MUESTRA: PERSONA DE CONTACTO Sr. Geovanny Silva RESPONSABLE DE TOMA DE MUESTRA: Sr. Geovanny Silva TELÉFONO DE CONTACTO: 032676091 FECHA /HORA DE LLEGADA AL LABORATORIO: 18/07/2016: 13H15 ROCEDENCIA DE LA MUESTRA: Ulba FECHA DE INICIO DE ANÁLISIS: 18/07/2016 UGAR DONDE SE TOMÓ LA MUESTRA: Ulba FECHA DE EMISIÓN DEL INFORME 25/07/2016 RESPONSABLE DE TOMA DE MUESTRA: Sr. Geovanny Silva CONDICIONES AMBIENTALES: ECHA Y HORA DE TOMA DE MUESTRA: 18/07/2016: 10H30 PO DE TOMA DE MUESTRA: Puntual Temperatura (°C): 18.8

ANÁLISIS REALIZADOS TABLA 1. CRITERIOS DE CALIDAD DE FUENTES DE AGUA PARA CONSUMO HUMANO Y DOMÉSTICO, TULAS LIBRO VI. ANEXO 1 PARÁMETROS UNIDADES RESULTADOS COLOR REAL\* Unit Pt-Co APHA-2120-C 7.5 APHA-2130-8 17025-PR-CC-21-00 0,06 APHA-4500H+8 6-9 6,81 HACH PRUEBA 2800000 ARSENICO\* µg/I 100 10 CIANUROS\* 0,0127 CORRE\* HACH-8506 0,04 CROMO HEXAVALENTE\* mg/l HACH-8023 0,05 0,015 DUREZA TOTAL\* APHA 2340 C mg/l 175,750 FLUORUROS\* 1,5 HACH-8029 mg/l 0,45 HIERRO\* HACH-8008 1,0 0,03 mg/l NITRATOS\* mg/l HACH-8039 50.0 8,02 VITRITOS \* mg/l HACH-8507 0.2 0.037 SULFATOS\* 500 24 mg/l DEMANDA BIOQUIMICA mg/l APHA-5210-B <2 0 DE OXIGENO(DBO5) \* nmp/100ml 1000 2

"Los ensayos marcados con (\*) NO están incluidos en el alcance de la acreditación del SAE" PARÁMETRO ACREDITADO RANGO DE ACREDITACION EQ-010

REAL ROL DE CAL

NOTA: ESTE INFORME SOLO AFECTA A LA MUESTRA QUE SE HA SOMETIDO A ENSAYO ( MUESTRA PUNTUAL) EPEMAPAA NO SE RESPONSABILIZA DEL ORIGEN DE LA MUESTRA.
TRANSPORTACIÓN DE LA MISMA Y VERACIDAD DE LOS DATOS DADOS POR EL CLIENTE.

PROFESIONALES RESPONSABLES:

ANALISTA DE LABORATORIO

4.00 - 10.00 U pH

RESPONSABLE TÉCNICO

Steering Copleto

Laboratorios de Control de Calidad, EP - EMAPA - A, Antigua Vía a Santa Rosa - Ambato Telf. 2585991

17025-PR-CC-20-XX/ Método de Referencia: Standard Methods Ed.22, 2012,4500 H\* B

GOBJERNO AUTONOMO DESCENTRALIZADA PARROQUIAL DE "ULBA" Baños de Agua Santa

Antonio Clavijo e Isaías Sánchez, Cdla. Miñarica Telf.: 032 997700 Ambato • Ecuador

www.emapa.gob.ec

#### ANEXO C.- DATOS TÉCNICOS TURBOBOMBA



#### **CONJUNTO TURBO BOMBA**

### CARACTERÍSTICAS TÉCNICAS DA TURBINA HIDRÁULICA TIPO PELTON E DA BOMBA DE RECALQUE.

- Turbina Hidráulica tipo Pelton.
- Rotor, com conchas fundidas em ferro fundido nodular, fixadas em um disco central de aço carbono, por parafusos em aço.
- Eixo do rotor em aço SAE 1045 trefilado, apoiado em mancais de rolamentos, montados nas laterais da caixa da Turbina.
- Caixa da Turbina em chapa de aço carbono de construção soldada.
- Bico injetor fundido em ferro fundido nodular, controle de vazão através de válvula borboleta.
- Multiplicação de rotação por polias e correias em "V".
- Bomba Hidráulica de Recalque.
  - Bomba três pistões, com pistões trabalhando verticalmente, acionados por virabrequim e bielas, alojados em cárter com lubrificação à óleo.
     Reparo do pistão em lona emborrachada, trabalhando em camisa de cerâmica.

#### - Chassis Metálico

 O conjunto Turbo Bomba é montado sobre um chassis fabricado com perfilados metálicos, formando um conjunto compacto e de fácil transporte.

1



Franca (SP), 25 de Julho de 2016

Ilmo Sr. Hernan Morales

> Ref.: Conjunto Turbobomba Orçamento nº: 1607509

#### Prezado Senhor,

Conforme dados informados por V.Sa., segue abaixo nosso orçamento técnico e comercial.

#### Conjunto Turbobomba modelo Betta P450/2x160, composto por:

- Turbina Hidráulica tipo Pelton, modelo Betta P450
- Bomba de recalque de deslocamento positivo, tipo três pistões, modelo Betta 2x160
- Sistema de segurança contra disparo, devido à ruptura do tubo de recalque;
- Controle de Vazão na Turbina por perfil hidráulico, acionamento manual;
- Polias e Correias multiplicadoras de rotação;
- Chassis metálico para receber o conjunto.

#### 1. Características Técnicas do Bombeamento:

1.1 Vazão máxima bombeada prevista 18.000 litros/hora / 432.000 litros/dia;

1.2 Pressão na saída da Bomba informada 100 m.c.a.;

#### 2. Características Técnicas do Aproveitamento:

2.1 Queda d'água informada 30 metros;

Vazão máxima turbinada
 Vazão máxima turbinada
 Iitros/segundo;

2.3 Tubulação de adução da Turbina:

-Comprimento estimado 60 metros;
-Diâmetro nominal necessário 200 milímetros;
-Diâmetro na entrada da Turbina 150 milímetros;
-Material indicado PVC Azul;

**BETTA** Hidroturbinas Industria e Comércio Ltda. Rua Alfredo Tosi, 1600 – Núcleo Agrícola Alpha – Cx. Postal 278 14400-970 FRANCA SP Fone/Fax (016) 2104-5522

site: www.bettahidroturbinas.com.br



#### 3. Condições Comerciais:

3.1. Valor FOB Santos - USD 13.205,00

#### Observações:

- 1. Frete não incluso, FOB Porto de Santos;
- Plantas de instalação e manual de operação e manutenção, serão fornecidos juntamente com os equipamentos;
- 3. Prazo de entrega fábrica 45 dias a partir da confirmação do pedido;
- 4. Garantia dos equipamentos 12 meses, a partir da entrega fábrica;
- 5. Validade da Proposta: 10 (dez) dias;
- 6. Supervisão técnica ou montagem do equipamento, não inclusos nos preços;

Agradecemos a vossa consulta e colocamo-nos à disposição para quaisquer outras informações necessárias.

Atenciosamente,

Rodolfo Segalla Gerente de Vendas

#### ANEXO D.- INFORMACIÓN SENAGUA

Ambato, 7 de Junio del 2.016

Señor Abogado.

Fernando Carrillo C.

RESPONSABLE TECNICO DEL CENTRO DE ATENCION AL CIUDADANO

SENAGUA-AMBATO

Presente.

Reciba un cordial saludo, de mi parte soy Hernán Morales estudiante de la carrera de Ingeniería Civil de la Universidad Técnica de Ambato, que se encuentra en proceso de elaboración de tesis de grado.

El motivo de la presente, es solicitar la información hidrológica (caudales máximos y mínimos) de los ríos Ulba y Chamana y toda la información que puedan facilitar de la cuenca hidráulica del rio Ulba para desarrollar el mi tema de tesis,

Los trabajos de diseño para el tema de tesis comprenden, un paso elevado sobre el rio Ulba, motivo por el cual solicito la información.

En espera de su cooperación, me suscribo de Ud., reiterándole mis sentimientos de alta consideración y estima.

Atentamente.

Hernan Morales

Estudiante Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica

Universidad Técnica de Ambato

CI: 1804243713

SECRETARIA NACIONAL DEL ACTUADO DEMARCACION HIDROGRAFICA PASA



ASESORÍA JURÍDICA



# EL SEÑOR RESPONSABLE TÉCNICO DEL CENTRO DE ATENCIÓN AL CIUDADANO DE AMBATO, DE LA DEMARCACIÓN HIDROGRÁFICA DE PASTAZA

#### En atención:

A lo señalado por el artículo 18 numeral 2 de la Constitución de la República, que tipifica: Acceder libremente a la información generada en entidades públicas, o en las privadas que manejen fondos del Estado o realicen funciones públicas. No existirá reserva de información excepto en los casos expresamente establecidos en la ley. En caso de violación a los derechos humanos, ninguna entidad pública negará la información;

Que el acceso a la información pública, es un derecho consagrado en nuestra Carta magna, y que la negación, ocultación o desviación de la misma hacia los ciudadanos del territorio ecuatoriano, acarrea acciones constitucionales de acceso a la información pública, establecida en el artículo 91 de nuestra Constitución;

Que la Demarcación Hidrográfica de Pastaza, como ente de servicio público, respeta y vela por estricto cumplimiento de los derechos consagrados en nuestra Carta Magna conforme lo señala el artículo 11 numeral 9 y artículo 3 numeral 1.

Considerando, que como servidores públicos somos los primeros en respetar todas las disposiciones constitucionales.

#### DISPONGO:

La entrega de la información pública referente a Información adicional que en adjunto remito, que es con la que cuenta este Centro de Atención al Ciudadano. la misma que fue solicitada por el Sr. Hernán Morales-Estudiante de la Facultad de Ingeniería Civil y Mecanica de la UTA . mediante oficio s/n, de fecha 7 de Junio del 2016; información la

DEMARCACIÓN HIDROGRÁFICA DE PASTAZA



GOBIERNO NACIONAL DE LA REPUBLICA DEL ECUADOR ASESORÍA JURÍDICA



cual dentro de esta dependencia y de toda la Demarcación Hidrográfica de Pastaza no ha sido declarada reservada ni secreta, ni mucho menos que comprometa los intereses del Estado de manera directa, por lo que en uso de mis atribuciones doy paso a dicha solicitud y hago la entrega formal de las fotocopias de la información, para lo cual el solicitante, y yo en calidad de Responsable Técnico del Centro de Atención al Ciudadano de Ambato, suscribimos dicha acta en el mismo día, fecha y hora de su elaboración.

La información conferida debe ser utilizada para lo solicitado y dentro de lo que enmarca la ley.

Abg. Luis Noboa Pérez

RESPONSABLE TÉCNICO DEL CAC. AMBATO (e)

Junio 24 del 2016

Sr. Hernán Morales ESTUDIANTE DE LA UTA

out southe

DEMARCACIÓN HIDROGRÁFICA DE PASTAZA

PARA : Ab. Luis Noboa

RESPONSABLE TECNICO DEL CENTRO DE ATENCION DE

AMBATO DE LA DHP.

DE : Ing. Manuel Oñate Villarruel

FUNCIONARIO DEL CENTRO DE ATENCION AL CIUDADANO

ASUNTO : Informe Técnico para solicitud

Perteneciente al Señor Hernán Morales

NUMERO : CDHP.18.2-2016-0240.

FECHA: Ambato, Junio 24 del 2016

En atención a la solicitud presentada por el señor Hernán Morales, en la que se pide información de caudales sobre los ríos Ulba y Chamana, a continuación me permito dar contestación indicando que en lo que se refiere al río Chamana, se tiene un caudal mínimo de 425,00 l/s, en estiaje aforado para la concesión solicitada por el Municipio de Baños, para la planta hidroeléctrica y consumo humano, mientras que en invierno puede incrementarse hasta 3 veces más el caudal indicado, mientras que del río Ulba no existe información sobre caudales.

Particular que 'pongo a su conocimiento para los fines consiguientes de Ley

Atentanmente,

Ing. Manuel Oñate Villarruel PERITO-TECNICO

199

#### ANEXO E.- PROFORMAS SISTEMA DE BOMBERO TRADICIONAL

#### ESTACION DE BOMBEO PARA LA PARROQUIA ULVA"

PROYECTO ELÉCTRICO

MEMORIA TÉCNICA DESCRIPTIVA

Realizado por: Ing. Miguel A Cañar Z.

L.P: 03-18-008-EPN

#### **ESTACION DE BOMBEO PARA LA PARROQUIA ULVA**

#### PROYECTO ELÉCTRICO

#### CONTENIDO

#### **SECCION I: TERMINOS DE REFERENCIA**

- 1.1 Antecedentes
- 1.2 Ubicación
- 1.3 Características

#### SECCION II: PROYECTO ELÉCTRICO

- 2.1 Estudio de la demanda
- 2.2 Sistema de medio voltaje
- 2.2.1 Acometida
- 2.2.2 Torre de transformación
- 2.3 Sistema de bajo voltaje
- 2.3.1 Acometida
- 2.3.2 Tablero de medida

#### SECCION III: PRESUPUESTO REFERENCIAL

3.1 Presupuesto

#### SECCION IV: ANEXOS

- 4.1 Autorización para realizar el proyecto
- 4.2 Certificado de factibilidad

#### SECCION V: PLANO DEL PROYECTO

#### **ESTACION DE BOMBEO PARA LA PARROQUIA ULVA**

#### PROYECTO ELÉCTRICO

#### MEMORIA TÉCNICA DESCRIPTIVA

#### **SECCIOON I: TERMINOS DE REFERENCIA**

#### 1.1 ANTECEDENTES:

El presente proyecto tiene como finalidad el dotar de potencia y energía eléctrica de primera calidad y acorde a sus necesidades a la estación de bombeo que subirá el agua desde el rio Chanamapamba hasta los tanques de almacenamiento ubicados en nivel más alto, desde donde se realiza la distribución del líquido elemento a toda la parroquia ULVA, utilizando bombas a base de motores eléctricos.

#### **UBICACIÓN:**

La estación de bombeo se encuentra ubicada al margen derecho del rio Chanamapamba en la parroquia ULVA, del cantón Baños de Agua Santa, provincia de Tungurahua, de acuerdo a lo indicado en el plano adjunto 1 de 1.

#### 1.2 CARACTERISTICAS DEL SITIO DONDE SE UBICARA LA ESTACION DE BOMBEO.

Esta estará ubicada junto al rio Chanamapamba tendrá una área de 10 metros cuadrados área donde va a funcionar la estación de bombeo; dentro de este área se instalaran las dos bombas de 15 HP que expulsaran el agua hasta los tanques de almacenamiento.

Por lo indicado anteriormente, y por la necesidad de contar con servicio trifásico presentamos este estudio.

#### SECCION II: PROYECTO ELECTRICO

Para la realización del estudio de las instalaciones eléctricas, se ha tomado como referencia las Norma Homologadas emitidas por el Ministerio de Electricidad y Energía Renovable (MEER) y las Guías de Diseño de instalaciones recomendadas y exigidas por la Empresa eléctrica Ambato RCN.S.A. Entidad concesionaria del suministro de energía eléctrica en la provincia de Tungurahua, Napo y Pastaza.

#### 2.1 ESTUDIO DE LA DEMANDA

Con el fin de determinar la potencia total instalada en estación de bombeo se considerado las maquinas que operaran dentro de esta estación, las mismas que son:

#### CUADRO #1:

MAQUINAS	FASES	TOTAL (KW)
1 BOMBA 15HP (11.19 KW)	3F	11.19
1 BOMBA 15HP (11.19 KW)	3F	11.19
1 ALUMBRADO 1X20WT (0.02 KW)	1F	0.02
TOTAL KW		22.40

De los valores detallados en el cuadro anterior con un factor de utilización del 50% de las bombas durante todos los días de la semana, se ha considerado instalar un transformador exclusivo para la estación de bombeo.

De la potencia indicada y considerando un factor de potencia de 0.92 tenemos que: 22.40/0.92= 24.35 KVA y por el 50% de factor de coincidencia tenemos 12.17 KVA, para establecer la capacidad del transformador se escogerá la capacidad nominal y permitir un 30% de sobrecarga en el transformador KVA (T)= 12.17/1.3=9.36 por tanto se requiere instalar un transformador trifásico de 15 KVA de potencia nominal.

#### 2.2 LINEA DE MEDIO VOLTAJE

#### 2.2.1 ACOMETIDA

La Línea en medio voltaje para el centro de transformación proyectada, se tomará del alimentador RIO – VERDE A 13800 voltios para lo cual se instalará una estructura (3CR3) en el poste existente P 121572; o del punto que indicara la EEASA cuando el proyecto sea presentado para su revisión y aprobación respectiva.

En razón de que la línea de medio voltaje trifásica existente cruza a 520 metros de la estación de bombeo se ha proyectado construir una línea siguiendo un camino que va junto al rio ULVA hasta llegar al punto donde se ha proyectado la estación de bombeo, con las estructuras indicadas en las Guías de Diseño de la Empresa y el MEER que se indican en la hoja de estacamiento del proyecto. La línea trifásica llegará hasta el sitio donde irá el centro de transformación junto a la estación de bombeo, como se indica en el plano 1de1.

En el poste de arranque se instalará un juego de seccionadores 1S3A, para maniobras y mantenimiento, los mismos tendrán tirafusibles de 8 amperios tipo T

En la estructura P14 (3CR3) proyectada, se colocará el transformador trifásico de 15 KVA con los equipos de seccionamiento y protección del transformador, los mismos que tendrán tirafusibles de 0.3 amperios tipo Dual para los seccionadores en medio voltaje y los cartuchos fusibles tipo NH de 40 amperios en bajo voltaje.

#### 2.2.2 TORRE DE TRANSFORMACIÓN

En la torre de transformación se montará el transformador trifásico de 15 KVA nuevo, tendrá voltaje nominal primario de 13.8/7.9 KV y voltaje secundario 220/127 V. tipo convencional con taps de conmutación de +1x2.5%;-3x2.5%, Se instalará un juego de 3 seccionadores potafusible tipo abierto de 15 KV-100A para dar protección buena operación y mantenimiento a la instalación (estación de transformación), previstos de tirafusibles para alta tensión tipo "DUAL" de 0.3 Amperios; Además, un juego de parrayos tipo auto válvula clase distribución 9/10 KV, para dar protección a la instalación contra cualquier sobre voltaje de origen externo (sean estos de origen atmosférico o de maniobra).

En el lado de bajo voltaje se instalará un juego de cartuchos fusibles tipo NH de 40 Amperios

Se instalará adicionalmente al pie del poste donde irá el transformación un sistema de puesta a tierra de 2 0 3 varillas de cooperweld para asegurara una sólida puesta a tierra del transformador, tablero, equipo de medición, etc. Así como para utilizar un neutro confiable para la baja tensión. Esta puesta a tierra estará formado por cable desnudo de cobre Nº 2 y conectado a un número no menor de 2 varillas de cooperweld. A esta puesta a tierra irá conectado el bushing del neutro del transformador, su carcasa y todos los elementos metálicos del poste donde va el transformador.

#### 2.3 SISTEMA DE BAJO VOLTAJE

Las instalaciones eléctricas de bajo voltaje son aquellas que se proyectan a partir de los bushings de bajo voltaje del transformador. En el presente estudio estas instalaciones operan a 220/127 V. tres fases y neutro

#### 2.3.1 ACOMETIDA

Del transformador sale la alimentación de baja voltaje al tablero donde irá el medidor de energía el mismo que se ubicará en la pared exterior de la caseta donde estarán ubicadas las bombas luego continuara el alimentador hasta el tablero de distribución de la caseta de la estación de bombeo, y allí ira hasta el tablero de maniobras de los motores, desde donde se operara cada motor cada motor a través de su propio sistema de arranque,

#### 2.3.2 TABLERO DE MEDIDA

Se instalará un sistema de medida directa, a través de un medidor electrónico trifásico tres fases, 4 hilos, suministrado por la EEASA clase 200 A Multitarifario con protección

de 3x50 amperios, se realizara con cable de cobre tipo TTU 4x2 AWG para las fases y neutro.

#### 2.3.3 TABLERO DE DISTRIBUCION Y/O TABLERO DE MANIOBRAS

El tablero de distribución y/o de maniobras estará ubicado en cada caseta donde están las bombas, viene dotado de protecciones para cada salida de los alimentadores a cada bomba de la estación de bombeo, así como también los equipos de protección, señalización y alarma, estos tableros están diseñados para operar independiente cada bomba, no podrán operar en forma simultánea.

#### SECCION III: PRESUPUESTO REFERENCIAL.

3.1 presupuesto

#### **SECCION IV: ANEXOS**

- 4.1 Autorización para realizar el proyecto o censo de carga
- 4.2 Certificado de factibilidad

SECCION V: PLANO DEL PROYECTO

Ing. Miguel Ángel Cañar Z.

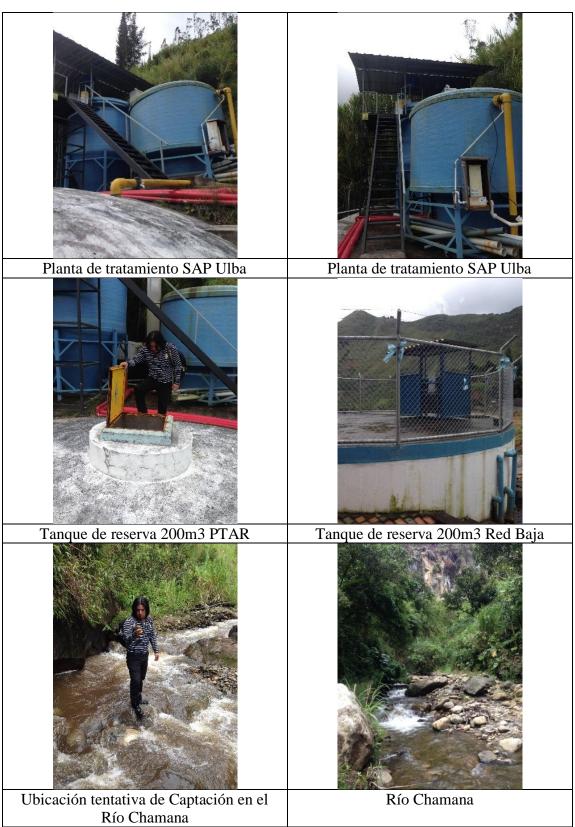
					EMPRESA ELECTRICA ELECTRICA AMBATO REGIONAL CENTRO NORTE S.A. HOJA DE ESTACAMIENTO DE BERGA DE COMPANIO DE COMPANIO DE BERGA DE COMPANIO DE COMPANI	STACA	MENT	TRICA AN	AMBATO REC	GIONAL C	ENTR	O NOR	re s.a.						
DEPAR	STAMENTO:	DEPARTAMENTO: DISTRIBUCION				200	MIEN	J DE REDE	THE PROPERTY OF REDES DE DISTRIBUCION PROYECTADAS	RIBUCION	PROYE	CTADA	s						
PROYECTO: DISEÑO: FISCALIZACI	PROYECTO: DISEÑO: FISCALIZACION:	ESTACION DE BOMBEO PARA LA PARROQUIA ULVA Ing. Miguel Angel Cañar Zamora XXXX	OMBEO PARA Il Cañar Zamor	i LA PARROQUIA ra	A ULVA			CANTON: PARROQUIA: UBICACIÓN:	Baños de Agua Santa Ulva Rio Chanamapamba- Ulva	Santa nba- Ulva		. 0	PARTIDA PRESUPUESTARIA: CONTRATO #:	JPUESTARIA:		XXXX			
		rEs		RED P	RED PRIMARIA		TPANCE	TPANET VIO DISDOST											
NOW.		COD. EMP. TIPO Y LONG.	VANO	TIPO ESTR.	NUM-CALIB	MAT	NI III	TO DISPOSIT.		RED SECUNDARIA	RIA		A.P.	PUESTA		NUMERO	ш.		
I	121572	PH11_400E		3CR	L			POTENCIA/TIPO	F	NUM-CALIB	VANO	MAT	POT /TIPO		ENSORES	CHENTER	OBSERVACIONES	COOR X	COOR Y
	-	PH12_500	30	2(3CR)	(374/0)4/474/01			183A	ES-1ER				Т	+		2			
	2	PH12_500	40	3CA	(3X1/0)+(1X1/0)	+			2(ES-1ER)	1X1/0	30	ACSR			TTOT		ARRANGUE		
	2	PH12_500	40	3CA	(3X1/0)+(4X1/0)	+	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR			101				
1	4	PH12_500	40	3CP	(3X1/0)+(4X1/0)	+	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR		+	TTOT				
	2	PH12_500	40	3CA	(3X1/0)+(4X1/0)	2000	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR		-	0				
	9	PH12_500	40	3CP	(3X1/0)+(4X1/0)	ACSR			ES-1EP	1X1/0	40	ACSR			TTST				
	7	PH12_500	40	300	(374(0)+(474)	ACOR .	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR							
	80	PH12_500	40	306	(3X4(0)+(4X4(0))	ACSR	1		ES-1ED	1X1/0	40	ACSR			3TTST				
	6	PH12_500	40	3CA	(3X1/0)+(1X1/0)	ACSK ACSK	1	Ī	ES-1EP	1X1/0	40	ACSR							
	10	PH12_500	40	3CP	(3X1/0)+(1X1/0)	ACOR ACCO	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR			TTST				
1	=	PH12_500	40	3CP	(3X1/0)+(1X1/0)	ACED	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR							
1	12	PH12_500	40	3CP	(3X1/0)+(1X1/0)	2000	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR							
	13	PH12_500	40	3CP	(3X110)+(1X10)	2004	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR							
	14	PH12_500	40	308	(38410)+(48410)	NCOR .	1		ES-1EP	1X1/0	40	ACSR							
1			550		formal formal	Acon	-	CT-15KVA	ES-1ER	1X1/0	40	ACSR			TTST	-	Cer Dosser		
												-			1	-	COL. BOMBEO		

SECCION III: PRESUPUESTO

PRESUPUESTO REFERENCIAL ESTACION DE BOMBEO PARA LA PARROQUIA ULVA

JBRO	DESCRIPCION	CACINI	THIS PARTIES			
	1 Estacamiento de estructura	CINIDAD	CANTIDAD	P.UNITARIO P.TOTAL	P.TOTAL	
	Ciministra	ח	15	20,00	300,00	
	2 Junimistro y montaje de poste de 12m/500kgr	ם	14	348 00	A077 00	
,	3 Suministro y tendido de conductor 1/0 awg.acsr.Al	2	2200	20,00		
7	4 Suministro e instalacion de estructura passación		7700	1,00	2266,00	
	Sumihitro e instalacion de con actual a pasantes (acr)	3	7	111,00	777,00	
	School of the estinctura pasante angular (3CA)	3	4	233,00	932.00	
	b Suministro e instalacion de estructura retension (3CR)		4	240.00	00,000	
,	7 Suministro e instalacion de estructura refension passapte (200)	-		7.40,00	360,00	
ω	8 Suministro e instalacion de tensoros tatat	0	T	378,00	378,00	
1	מיייייי ביייייייייייייייייייייייייייייי	ם	∞	72,00	576.00	
"	9 Suministro e instalacion de trafo 3F 15kva, en poste como	=	,	20000	20,010	
10	10 Sunistro e instalacion de seccionades as a la l	3	1	4319,00	4319,00	
12	e de la seccionada de seccionador es se en el arranque	juego	1	970.00	970.00	
	11 Suministro e instalación de estructura pasanta (1EP)	=	11	2000	20/010	
12	12 Suministro e instalacion de estructura retension (1EB)		1	16,00	1/6,00	
13	13 Suministro e instalacion de activita	3	4	21,00	84,00	
	Jeanning of mistalación de estructura retension pasante (1ED)	3	1	25,00	25,00	
				SUMAN:	16635,00	
				14%IVA:	2328,90	
				TOTAL:	18963,90	

## ANEXO F.- ANEXO FOTOGRÁFICO







Levantamiento topográfico



Fuente Aguas Cristalinas



Toma de muestras del agua

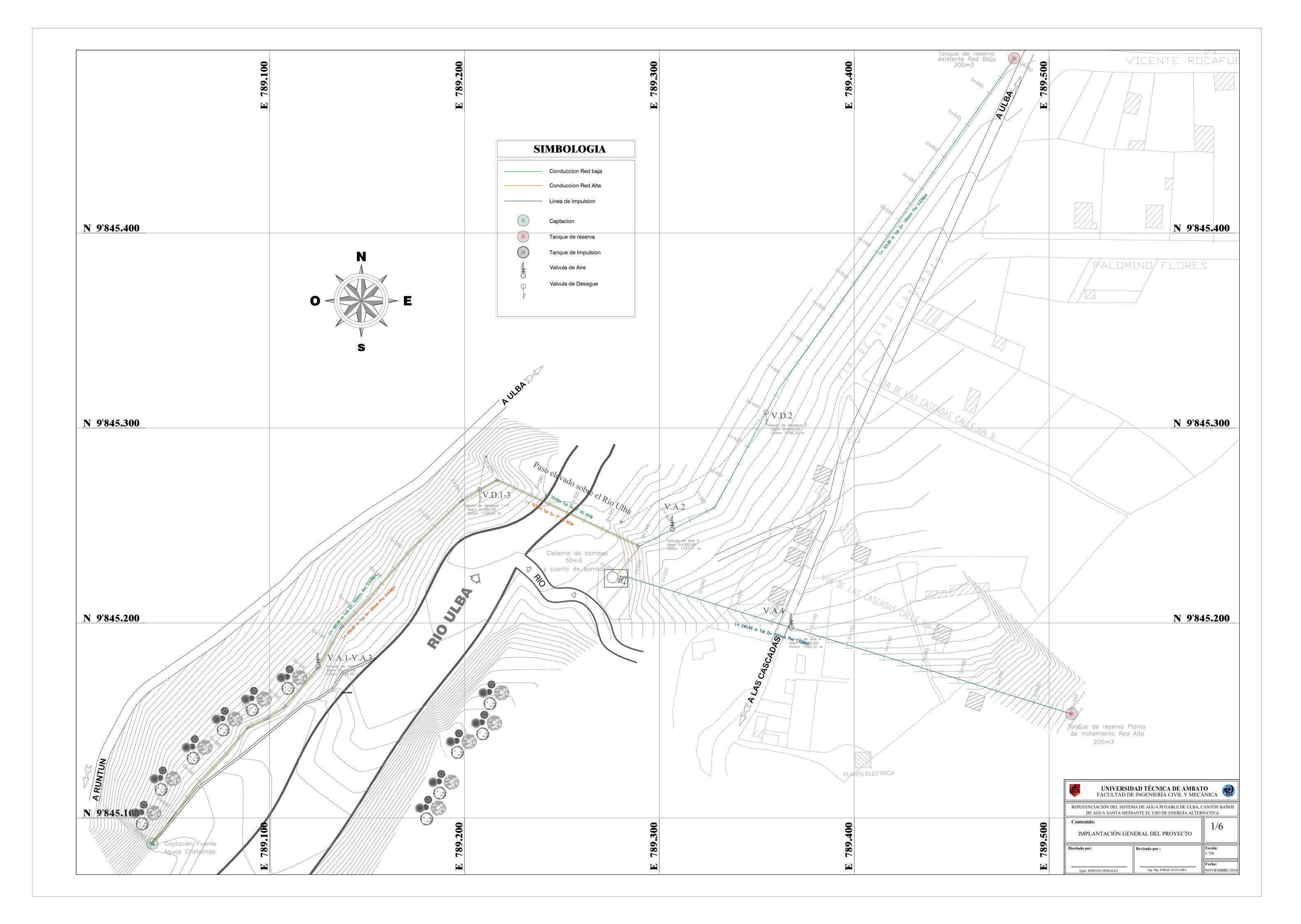


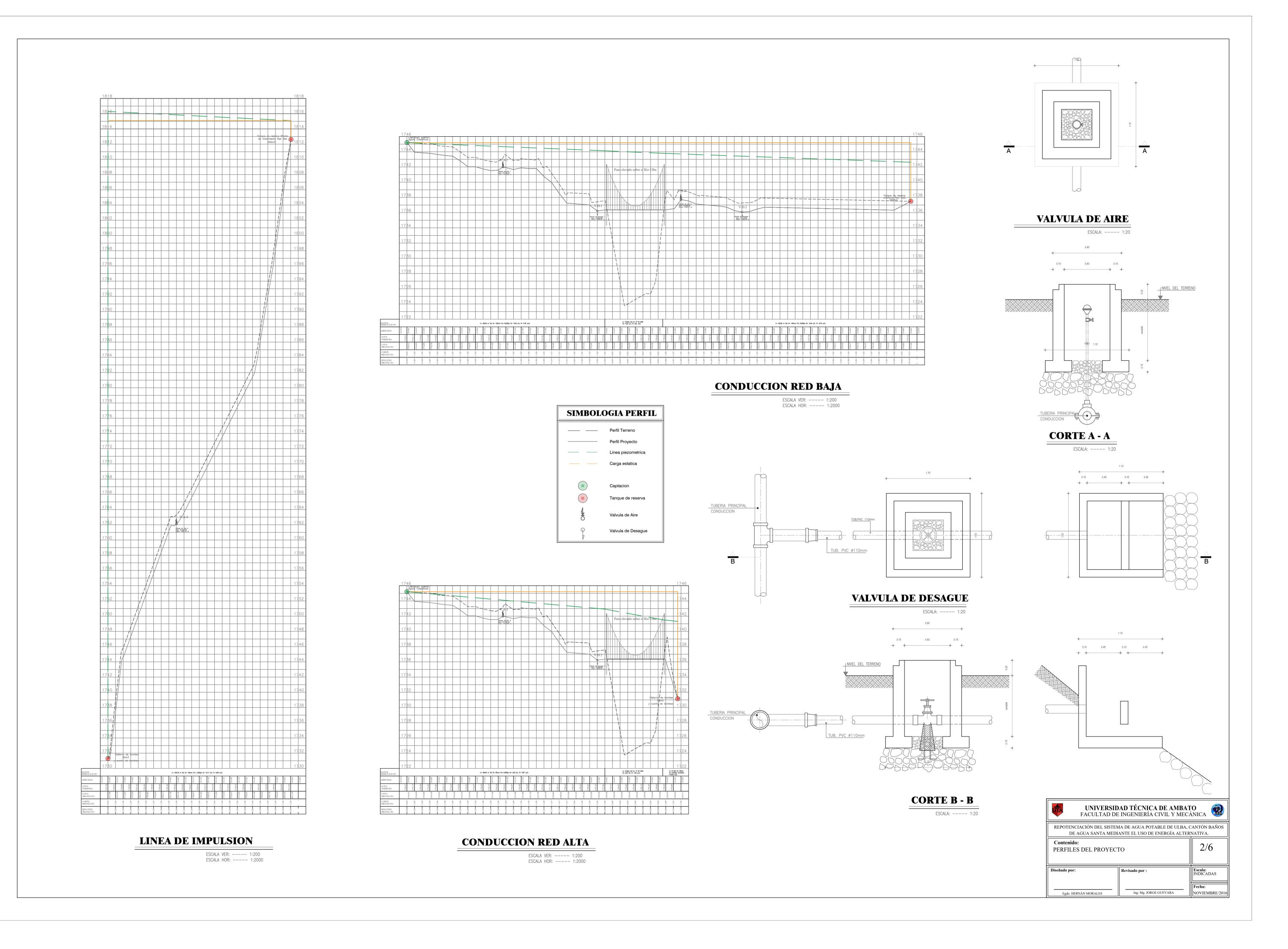
Visita tentativo lugar de estación de bombeo, con presencia del Ingeniero eléctrico

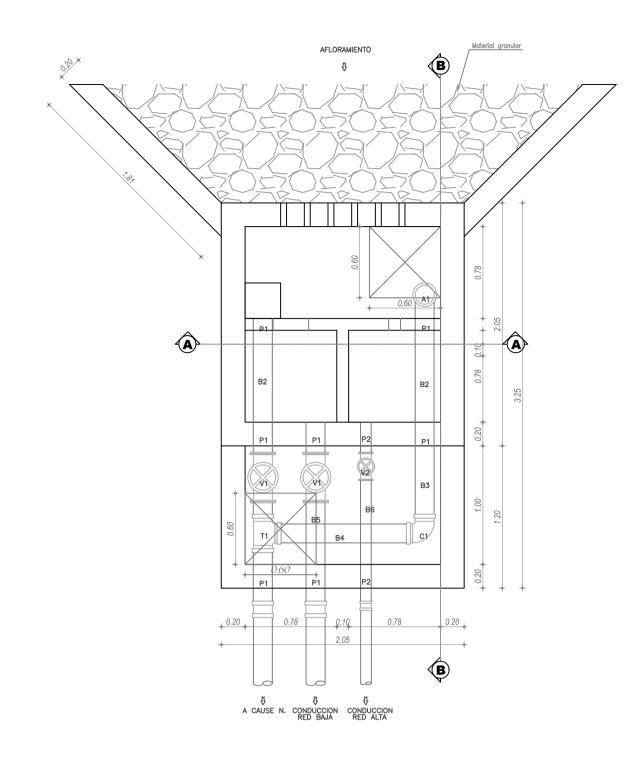


Revisión de las líneas eléctricas de los alrededores, con presencia del Ingeniero eléctrico

#### ANEXO G.- PLANOS DEL PROYECTO

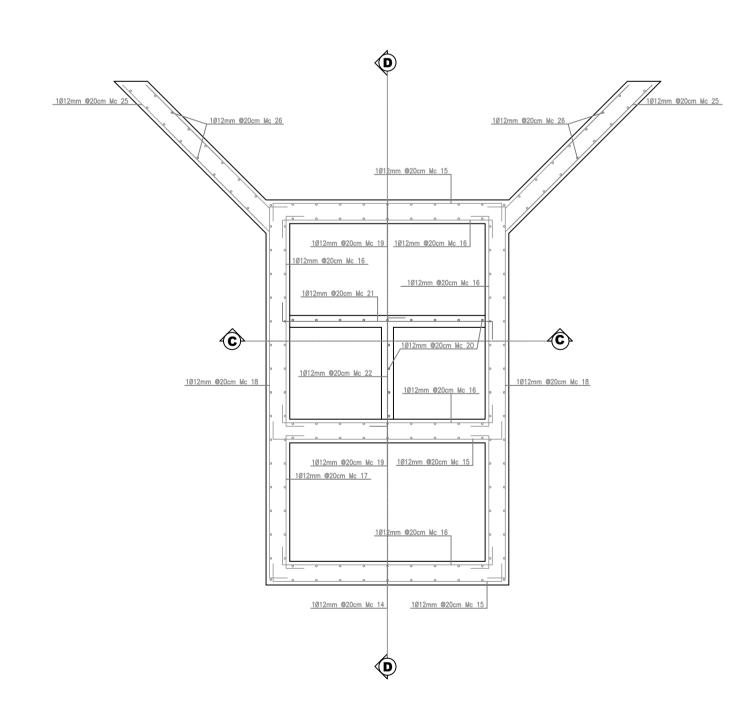






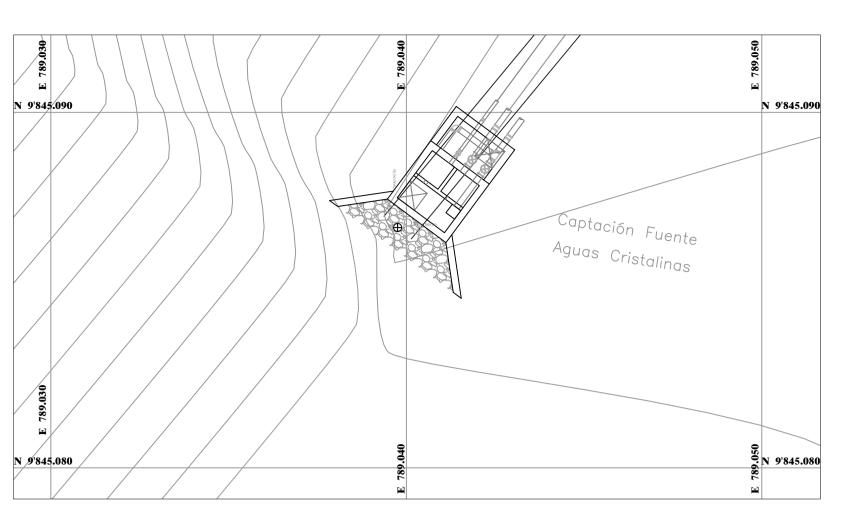
## PLANTA CAPTACION FUENTE AGUAS CRISTALINAS

ESCALA: ---- 1:30



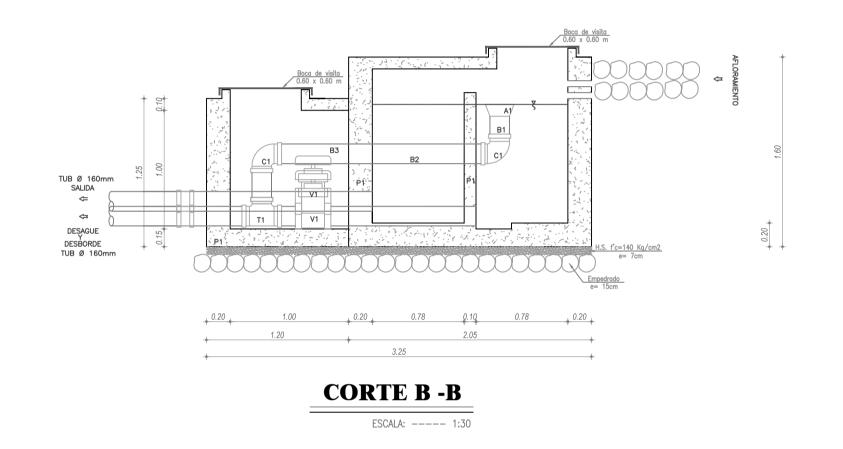
## ARMADO PAREDES CAPTACION

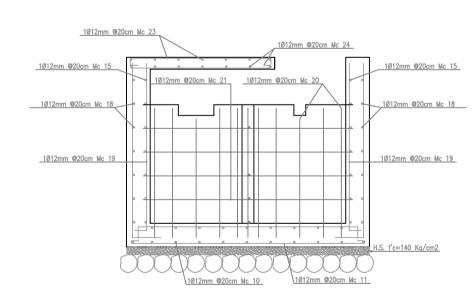
ESCALA: ---- 1:30



## IMPLANTACION CAPTACION FUENTE AGUAS CRISTALINAS

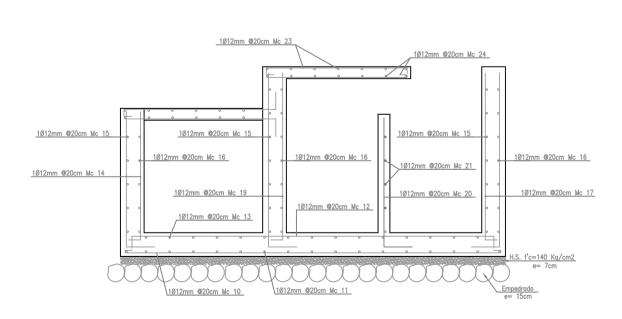
ESCALA: ---- 1:100



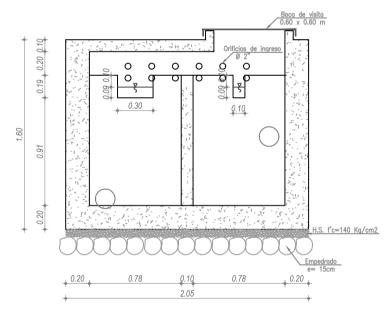


## CORTE C - C

ESCALA: ---- 1:30



# ESCALA: ---- 1:30



CORTE A - A

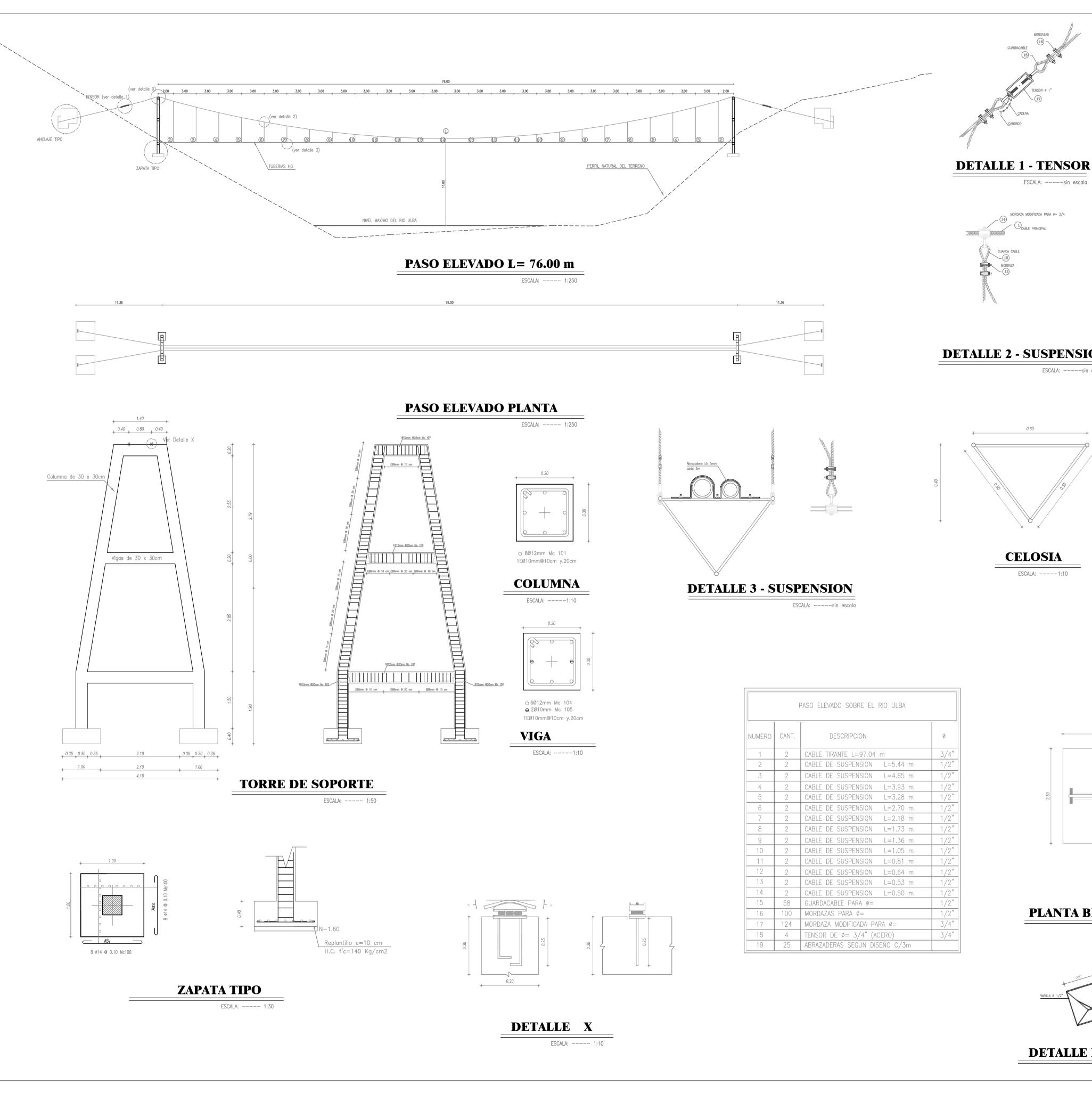
МС	TIPO	a	N°			DIMENS	SIONES m	1		l l	LONG.	LONG.
viC	TIFU	ש	IN	а	b	С	d	е		g	CORTE	TOTAL
						tacion Fuente	Aguas Crista	linas				
10	G	12 12	11	3.15	0.10 X 2 0.10 X 2						3.34	
11 12	G C	12	17 11	1.95 3.15	0.10 X 2						2.15 3.45	37.95
13	C	12	17	1.95	0.15 X 2						2.25	38.25
14	L	12	40	1.15	0.15						1.30	52.00
15 16	C	12 12	15 25	1.95 1.70	0.15 X 2 0.15 X 2						2.25 2.00	33.75 50.00
17	C	12	5	1.10	0.15 X 2						1.40	
18	C	12	5	3.15	0.15 X 2						3.45	17.2
19	L	12	84	1.45	0.15						1.60	134.4
20 21	L Z	12 12	9	1.10 1.65	0.15 0.15 X 2						1.25 1.95	
22	Z	12	4	0.90	0.15 X 2						1.20	
23	G	12	14	1.20	0.10 X 2						1.40	19.60
24	C	12	14	1.20	0.15 X 2						1.50	21.0
25 26	<del></del>	12 12	12 34	1.70 0.50	0.15						1.70 0.65	20.4 22.1
	_	. 2	UT	0.00	0.10	ı	1				0.00	۲۲.۱
	-	TIF	POS	SDFF	OOBLAD	OOS		CU	ADR(	O DE	HIER	BOS

**PLANILLA DE ACEROS** 

b Sg	a b	a	<u> </u>	DIAMT. (mm)	PESO KG.	No VARILLA
a 🔘 a	<u>b</u>			10	-	-
	$\omega$			12	489.17	46
	q	(	<b>(</b> P)	14	-	-
Φ lb	G B	c a	b c	TOTALES	489.17	46
<u>— d</u> p	•			CAPTACION AC H.S. fc 210 Kg/		489.17 Kg 5.40 m3
<u>Ф</u>	ь <u>С</u> ь		<u>Ф</u>			
ESPECIFICACIONES TÉCNIC	AS		HORMIGÓN Resist	tencia a la compresi	ón de probetas st	randar
ACERO CORRUGADO	Para la estructura fy = 4 Para estribos fy = 28	0.	de 15	cm, de diámetro y 3 de 28 dias 210 kg	0 cm de altura a	
	,	0.	TAMANO MÁXIMO I	DE LOS AGREGADO	S: 2.50 cm.	
ESPACIAMIENTOS MÍNIMOS	Vigas, losas, columnas muros, cimentaciones y expuestas a la interperie con el suelo o con el ag	estructuras e, en contacto	CONSISTENCIA DE Asentamiento máxin SUELO		dido en el cono d	e Abrahams
NOTA: Todo cambio o modific por el lng. diseñador	cacion deberá ser aproba	ado por escrito	Esfuerzo admisible verificado por el cor		mo que deberá s	er

	ACCESORIOS CAPTACION DE MONTAÑA		
SIMBOLO	DESCRIPCION	LONG. m.	CANT.
A1	BOCA DE CAMPANA 6" X 8"	_	1
B1	TRAMO CORTO TUB. HG Ø 6"	0.15	1
B2	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 6"	0.78	2
В3	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 6"	0.58	1
B4	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 6"	1.04	1
B5	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 6"	0.52	1
B6	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 3"	0.71	1
C1	CODO HG 90° Ø 6"	_	3
P1	PASAMURO 25 CM HG Ø 6"	<u> </u>	6
P2	PASAMURO 25 CM HG Ø 3"	_	2
T1	TEE HG Ø 6"	_	1
V1	VALVULA ESFERICA BRONCE Ø 6"	_	2
V2	VALVULA ESFERICA BRONCE Ø 3"	_	1

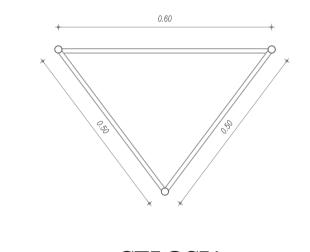
UNIVERSID FACULTAD DE	AD TÉCNICA DE AME E INGENIERÍA CIVIL Y M	BATO ECÁNICA
REPOTENCIACIÓN DEL SISTEM DE AGUA SANTA MEDI  Contenido: CAPTACIÓN FUENTE AG	ANTE EL USO DE ENERGÍA AL	,
Diseñado por:  Egdo. HERNÁN MORALES	Revisado por :	Escala: INDICADAS  Fecha: NOVIEMBRE/20



ESCALA: ----sin escala

## **DETALLE 2 - SUSPENSION**

ESCALA: ----sin escala



TIPO	OS DE DOBLA	ADOS	CUADR	O DE HI	ERROS
b Ng	<u>b</u>	<u> </u>	DIAMT. (mm)	PESO KG.	No VARILLA
a <b>O</b> a	ь	ų p	10	237.00	32
	Ø		12	331.93	32
	0	<b>(</b> V)	14	40.67	3
Φ  b	<u>р</u> <u>р</u>	c d	TOTALES	609.60	67
	•		PASO ELEVADO H.S. fc 210 Kg/		609.60 Kg 3.06 m3
	ь <b>С</b> ь	<b>₩</b>			

PLANILLA DE ACEROS

SPECIFICACIONES TÉCNICAS

por el Ing. diseñador

ACERO CORRUGADO Para la estructura fy = 4200 Kg/cm2 Para estribos fy = 2800 Kg/cm2

ESPACIAMIENTOS MÍNIMOS Vigas, losas, columnas 3.0 cm

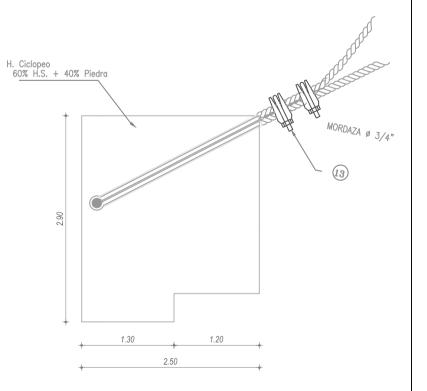
CONSISTENCIA DEL HORMIGÓN: muros, cimentaciones y estructuras

expuestas a la interperie, en contacto Asentamiento máximo de 5 a 10 cm medido en el cono de Abrahams con el suelo o con el agua 8.0 cm.

NOTA: Todo cambio o modificacion deberá ser aprobado por escrito Esfuerzo admisible 25 Tn/m2, el mismo que deberá ser

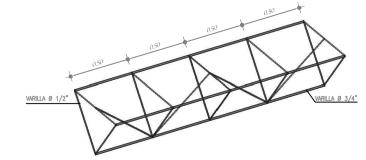
edad de 28 dias 210 kg/cm2

TAMANO MÁXIMO DE LOS AGREGADOS: 2.50 cm.



## PLANTA BLOQUE DE ANCLAJE

ESCALA: ---- 1:50



## **DETALLE ISOMETRICO CELOSIA**

ESCALA: ----sin escala

## CORTE BLOQUE DE ANCLAJE

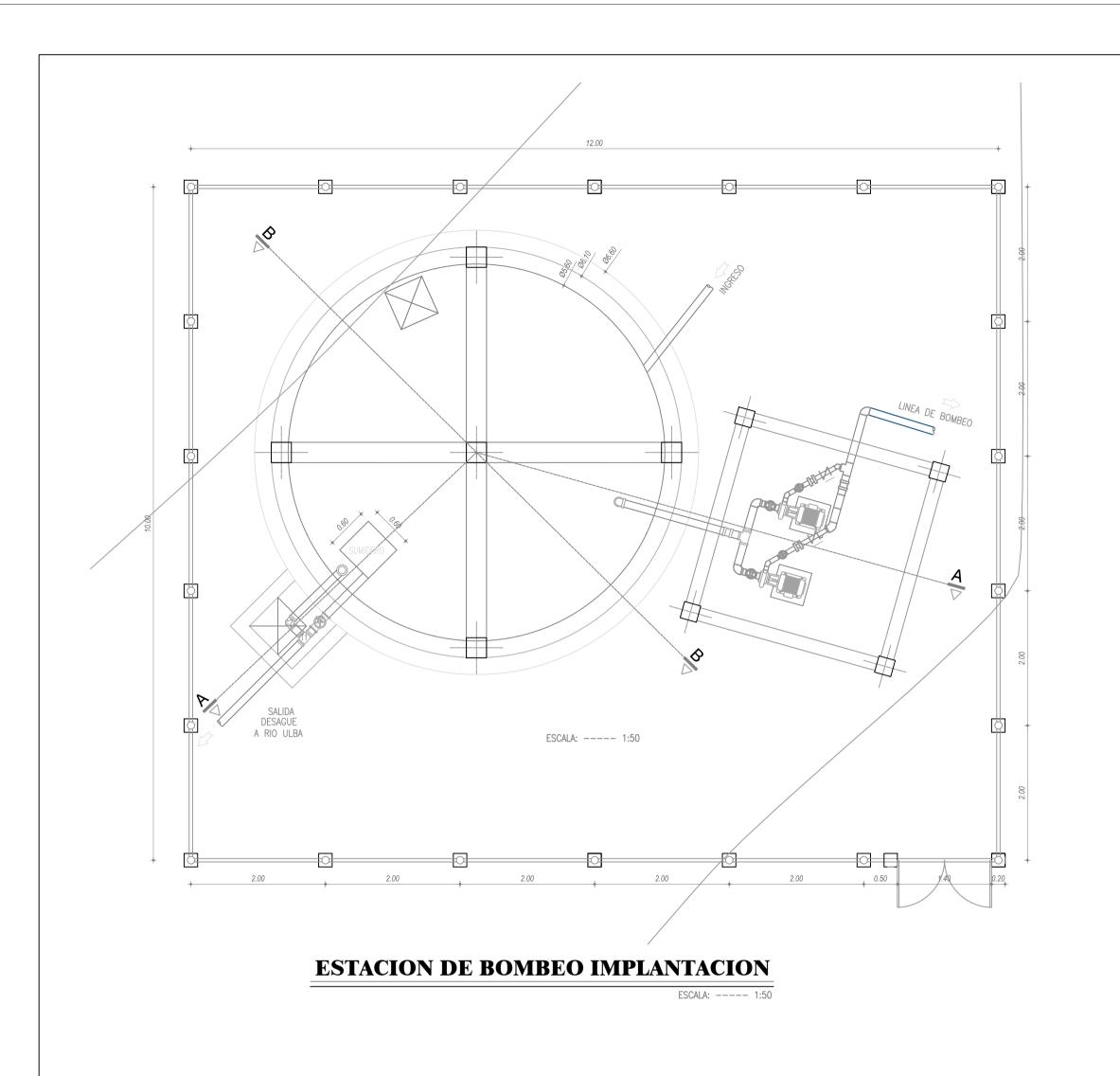
UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBATO FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁNICA

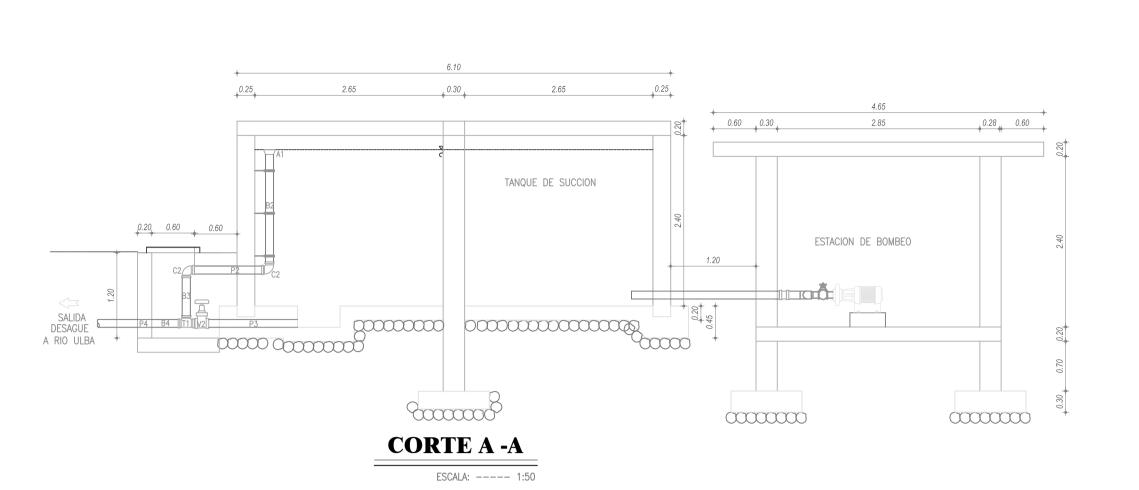
ESCALA: ---- 1:50

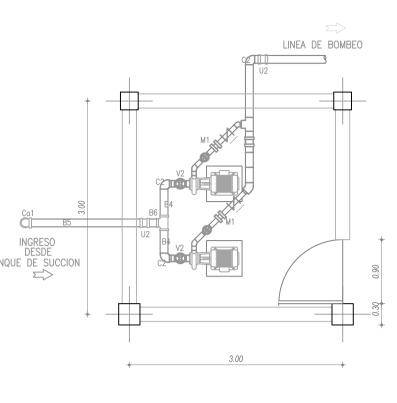
INDICADAS

REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE UL DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA A	,
Contenido: PASO ELEVADO SOBRE EL RÍO ULBA	4/0

Ing. Mg. JORGE GUEVARA

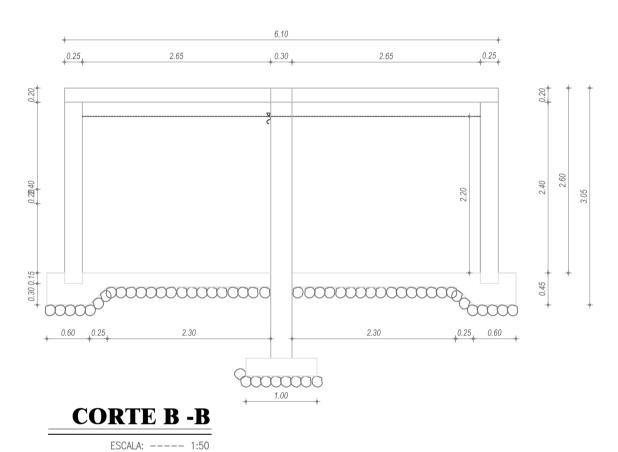


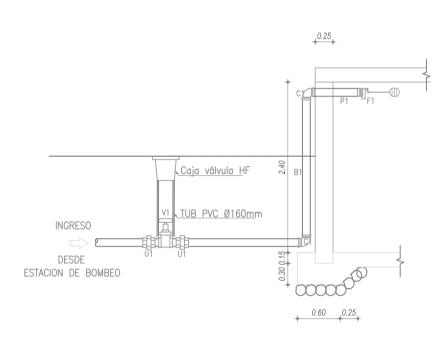




## **CUARTO DE BOMBAS**

ESCALA: ---- 1:50





**DETALLE INGRESO** 

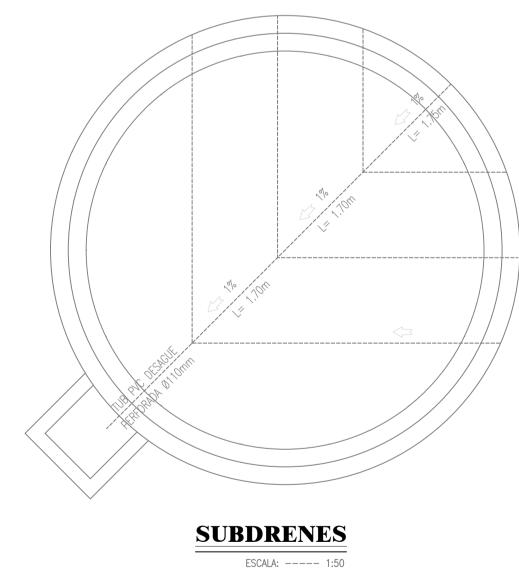
ESCALA: ---- 1:50

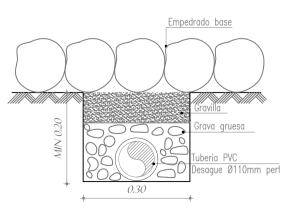
**DETALLE TAPA** 

**DETALLE TAPA** 

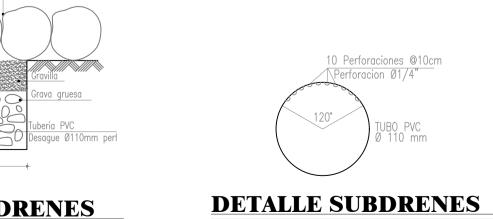
ESCALA: ---- 1:20

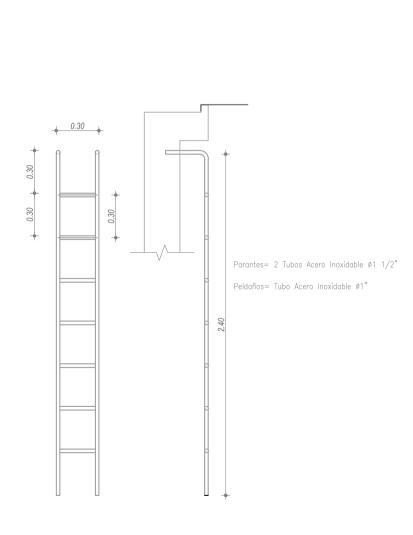
	ACCESORIOS TANQUE — ESTACION DE BOMBEO		
SIMBOLO	DESCRIPCION	LONG.	CAN
A1	BOCA DE CAMPANA 4" X 6"	_	1
B1	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 3"	1.90	1
B2	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 4"	1.50	1
В3	TRAMO CORTO TUB. HG Ø 4"	0.55	1
B4	TRAMO CORTO TUB. HG Ø 4"	0.40	3
B5	TRAMO LARGO TUB. HG Ø 4"	1.30	1
B6	TRAMO CORTO TUB. HG Ø 4"	0.15	1
C1	CODO HG 90° Ø 3"	_	2
C2	CODO HG 90° Ø 4"	_	6
Ca1	CANASTILA Ø 4"	_	1
F1	VALVULA FLOTADORA Ø 3"	_	1
M1	MANIFOLD DE DESCARGA	_	2
P1	PASAMURO 50 CM HG Ø 3"	_	1
P2	PASAMURO 1 M HG Ø 4"	_	1
Р3	PASAMURO 1.2 M HG Ø 4"	_	1
P4	PASAMURO 25 CM HG Ø 4"	_	1
T1	TEE HG Ø 4"	_	1
U1	UNION UNIVERSAL HG Ø 3"	_	2
U2	UNION UNIVERSAL HG Ø 4"	_	1
V1	VALVULA ESFERICA BRONCE Ø 3"	_	2
V2	VALVULA ESFERICA BRONCE Ø 4"	_	3





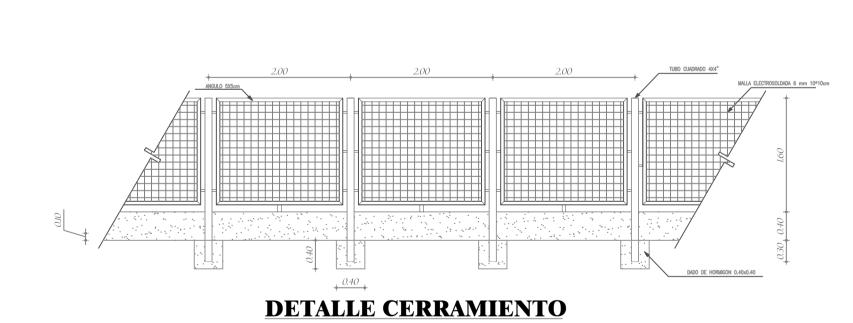


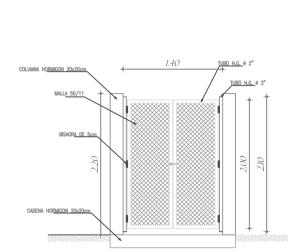




DETALLE ESCALERA

ESCALA: ---- 1:25







Lamina de A.I.
e=Imm

Angulo A.I.
50x50x3mm

Chicote
soldado

DETALLE X

ESCALA: ---- 1:5

-			
	UNIVERSIDAD TÉCNICA DE AMBAT FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y MECÁ	O ANICA	1 CM
Ī	REPOTENCIACIÓN DEL SISTEMA DE AGUA POTABLE DE ULBA, C DE AGUA SANTA MEDIANTE EL USO DE ENERGÍA ALTER		AÑOS
	Contenido: TANQUE - ESTACION DE BOMBEO	5/6	)

