

ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL

Facultad de Ingeniería en Ciencias de la Tierra

Diseño del reservorio para optimizar el funcionamiento de la estación
experimental CENAIM

PROYECTO INTEGRADOR

Previo la obtención del Título de:

Ingeniero Civil

Presentado por:

Rosa María Aguilera Salazar

Andrea Nicole Chila Loor

GUAYAQUIL - ECUADOR

I PAO 2023

DEDICATORIA

A mí...

Podría escribir cien palabras, y aún así,
en cien palabras no escribir nada. Esta
tesis es en honor a Rosa, como
recordatorio de que, tanto en la
ingeniería como en la vida, todo es
posible.

Rosa María Aguilera Salazar

DEDICATORIA

A mi familia que ha sido la motivación y fuerza durante mi vida, por creer en mí y siempre brindarme su apoyo.

Vuestra dedicación, amor y sacrificio han sido esenciales detrás de cada logro que he alcanzado.

Como una vez dijo Séneca, "La suerte es donde confluyen la preparación y la oportunidad." Hay que prepararse, porque el que se prepara y se forma es capaz de percibir mucho mejor las oportunidades.

Andrea Nicole Chila Loor

AGRADECIMIENTOS

Nuestro agradecimiento y aprecio, por mucho, a nuestra alma mater y todas aquellas personas que nos han prestado sus oídos y conocimientos para que podamos salir de pie, de entre tantas cosas, este proyecto.

Rosa y Andrea

Declaración Expresa

"Los derechos de titularidad y explotación, nos corresponde conforme al reglamento de propiedad intelectual de la institución; Rosa Aguilera y Andrea Chila damos nuestro consentimiento para que la ESPOL realice la comunicación pública de la obra por cualquier medio con el fin de promover la consulta, difusión y uso público de la producción intelectual"

Rosa Aguilera SM.

Rosa Aguilera Salazar

Andrea Chila Loor

Andrea Chila Loor

EVALUADORES

M.Sc. Daniel Falquez

PROFESOR DE LA MATERIA



M.Sc. Betty Merchán Sanmartín

PROFESOR TUTOR

RESUMEN

En acuicultura el suministro de agua fresca hacia las piscinas es fundamental para que el desarrollo fisiológico de la especie sea el óptimo, por lo que, es indispensable tener un reservorio que almacene agua en cantidad y calidad apropiada. Este estudio tiene como objetivo diseñar un reservorio mediante la aplicación de criterios técnicos, económicos y ambientales para el buen funcionamiento y aprovechamiento sostenible de la estación experimental en el Centro Nacional de Acuicultura e Investigaciones Marinas (CENAIM). Se establece la siguiente metodología: i) recolección de información y procesamiento, ii) diseño de propuesta técnica y; iii) análisis ambiental, presupuesto referencial, planos y especificaciones técnicas. Se realizó el diseño del reservorio, el cual consta de dos reservorios sumergidos con revestimiento de geomembrana de HDPE, en donde se realizan los tratamientos biológicos de las aguas residuales provenientes de las piscinas, para su posterior reutilización. Con este reservorio se implementa un sistema de recirculación de aguas y se sugiere explorar nuevas fuentes de captación, de forma que la estación experimental CENAIM se independice del Estero ‘El Palmar’, minimizando el impacto ambiental sobre los recursos hídricos naturales. Este proyecto tiene un presupuesto referencial total de construcción de USD296.590+IVA que ya incluye el aspecto ambiental de USD8.800 y la población beneficiada directa e indirecta es de 93 y 200 personas respectivamente.

Palabras Clave: reservorio, tratamiento biológico, geomembrana, cultivo intensivo, sostenibilidad.

ABSTRACT

In aquaculture, the supply of fresh water to the pools is essential for the optimal physiological development of the species, so it is essential to have a reservoir that stores water in appropriate quantity and quality. The objective of this study is to design a reservoir by applying technical, economic, and environmental criteria for the proper functioning and sustainable use of the experimental station at the Centro Nacional de Acuicultura e Investigaciones Marinas (CENAIM). The following methodology was established: i) information gathering and processing, ii) design of the technical proposal and iii) environmental analysis, reference budget, plans and technical specifications. The design of the reservoir was carried out, which consists of two submerged reservoirs with HDPE geomembrane lining, where the biological treatment of wastewater from the pools is carried out, for subsequent reuse. With this reservoir, a water recirculation system is implemented, and it is suggested to explore new catchment sources, so that the experimental station CENAIM becomes independent from the Estero 'El Palmar', minimizing the environmental impact on the natural water resources. This project has a total construction budget of USD296,590+VAT, which already includes the environmental aspect of USD8,800, and the direct and indirect beneficiaries are 93 and 200 people respectively.

Keywords: reservoir, biological treatment, geomembrane, intensive cultivation, sustainability.

ÍNDICE GENERAL

RESUMEN.....	I
ABREVIATURAS.....	VII
SIMBOLOGÍA.....	VIII
CAPÍTULO 1.....	1
1.1. Antecedentes	1
1.2. Presentación general del problema	2
1.3. Justificación del problema	3
1.4. Objetivos	4
CAPÍTULO 2.....	5
2.1. Revisión de literatura.....	7
2.1.1. Reservorio	7
2.1.2. Geomembrana	12
2.1.3. Captación	13
2.1.4. Aguas residuales	14
2.1.4.1. Tratamiento de aguas residuales	15
2.1.4.2. Aguas residuales provenientes de la actividad acuícola	15
2.1.4.3. Ciclo del nitrógeno.....	15
2.1.4.4. Función de las bacterias en el tratamiento de aguas residuales	17
2.1.5. Recirculación.....	18
2.1.6. Calidad del agua	18
2.1.6.1. Tipos de sistemas de circulación.....	19
2.2. Área de estudio	20
2.2.1. Geología	20
2.3. Trabajo de campo y laboratorio	21
2.4. Análisis de datos	23

2.4.1.	Análisis de la calidad de agua	23
2.4.2.	Sistema de captación actual.....	30
2.5.	Análisis de alternativas.....	34
CAPÍTULO 3.....		38
3.1.	Diseños	38
3.1.1.	Consideraciones de diseño	39
3.1.2.	Establecimiento de áreas de las piscinas	39
3.1.2.1.	Capacidad actual de las piscinas	40
3.1.2.2.	Capacidad nueva de las piscinas	41
3.1.3.	Diseño del reservorio	42
3.1.3.1.	Ubicación.....	42
3.1.3.2.	Volumen de evaporación.....	43
3.1.3.3.	Tratamiento	43
3.1.3.3.1.	Tratamiento en reservorio actual, R0.....	44
3.1.3.3.2.	Tratamiento en reservorio 1, R1	44
3.1.3.3.3.	Tratamiento en reservorio 2, R2	53
3.2.	Especificaciones técnicas.....	61
3.2.1.	Dimensiones generales	61
3.2.2.	Movimiento de tierras	62
3.2.2.1.	Limpieza.....	62
3.2.2.2.	Material de relleno.....	62
3.2.3.	Protección de talud.....	64
3.2.4.	Calidad del agua	65
3.2.5.	Maquinarias.....	65
3.3.	Normativas Aplicables	66
CAPÍTULO 4.....		67
4.1.	Objetivos	67

4.1.1.	Objetivo General	67
4.1.2.	Objetivos Específicos	67
4.2.	Descripción del proyecto	68
4.3.	Línea base ambiental	69
4.3.1.	Medio físico	70
4.3.2.	Medio biológico	71
4.3.3.	Medio socioeconómico	73
4.4.	Actividades del proyecto.....	74
4.5.	Identificación de impactos ambientales	75
4.6.	Valoración de impactos ambientales	76
4.7.	Medidas de prevención/mitigación	78
4.8.	Conclusiones	81
4.9.	Recomendaciones.....	81
CAPÍTULO 5	82
5.1.	Estructura desglosada del trabajo	82
5.2.	Rubros y análisis de precios unitarios	82
5.3.	Descripción de cantidades de obra	84
5.4.	Valoración integral del costo del proyecto	88
5.5.	Cronograma de obra	90
CAPÍTULO 6	91
6.1.	Conclusiones	91
6.2.	Recomendaciones.....	92
6.3.	Observaciones	92
BIBLIOGRAFÍA	93
PLANOS Y ANEXOS	95
PLANOS	95	
ANEXO 1	105	

ANEXO 2	115
ANEXO 3	122

ABREVIATURAS

AARR	Aguas residuales
CENAIM	Centro Nacional de Acuicultura e Investigaciones Marinas
DBO	Demanda Bioquímica de Oxígeno
ESPOL	Escuela Superior Politécnica del Litoral
EE.BB	Estación de Bombeo
EBAS	Estación de Bombeo de Aguas Servidas
FAO	Organización de las Naciones Unidas para la Alimentación y Agricultura
IGM	Instituto Geográfico Militar
INEC	Instituto Nacional de Estadísticas y Censos
INOCAR	Instituto Oceanográfico y Antártico de la Armada
LMP	Límite Máximo Permisible
MTOP	Ministerio de Transporte y Obras Públicas
ODS	Objetivos de Desarrollo Sostenible
SRA	Sistema de Recirculación de Agua
TULSMA	Texto Unificado de Legislación Secundaria del Ministerio del Ambiente

SIMBOLOGÍA

Ha	Hectárea
m	metro
m^2	metro cuadrado
m^3	metro cúbico
mm	milímetro
$^{\circ}\text{C}$	Grados Celsius
mg/L	miligramos por litro

ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 2. 1. Esquema metodológico	6
Figura 2. 2. Partes de un reservorio	7
Figura 2. 3. Vista en corte de un reservorio sumergido	9
Figura 2. 4. Reservorio de presa	9
Figura 2. 5. Reservorio de derivación de desmonte	10
Figura 2. 6. Reservorio sumergido con pendiente mayor al 15%.....	11
Figura 2. 7. Profundidad de un reservorio sumergido y volumen del dique	11
Figura 2. 8. Tipos de acuíferos	14
Figura 2. 9. Parámetros óptimos de calidad de agua en cultivo	18
Figura 2. 10. Esquema del sistema de circulación abierta	19
Figura 2. 11. Esquema del sistema de recirculación	19
Figura 2. 12. Área de estudio	20
Figura 2. 13. Geología del área de estudio.....	21
Figura 2. 14. GPS diferencial y ecosonda	22
Figura 2. 15. Imagen referencial de las secciones de las piscinas	23
Figura 2. 16. Puntos de muestreo	24
Figura 2. 17. Condiciones de agua específica para las especies de la estación experimental	25
Figura 2. 18. Parámetros de calidad de agua de la estación experimental	27
Figura 2. 19. Puntos de muestreo críticos	28
Figura 2. 20. Parámetros de calidad de agua para el diseño	29
Figura 2. 21. Diagrama del diseño del reservorio con tratamiento de aguas	37
Figura 3. 1. Área de implantación del reservorio	42
Figura 3. 2. Perfil longitudinal del área de implantación del reservorio.....	42
Figura 3. 3. Bosquejo del funcionamiento de la estación experimental	43
Figura 3. 4. Variación de la carga superficial con respecto a la temperatura	45
Figura 3. 5. Área transversal del reservorio.....	47
Figura 3. 6. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén	48
Figura 3. 7. Corona del terraplén.....	48
Figura 3. 8. Anclaje.....	51
Figura 3. 9. Área transversal del reservorio 2.....	55

Figura 3. 10. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén	57
Figura 3. 11. Corona del terraplén.....	57
Figura 3. 12. Anclaje.....	59
Figura 3. 13. Colocación de geomembrana.....	64
Figura 3. 14. Proceso de termosellado	64
Figura 4. 1. Mapa de ubicación de la Estación Experimental CENAIM	68
Figura 4. 2. Mapa de órdenes de suelos del Ecuador	71
Figura 4. 3. Porcentaje poblacional por rango de edad en Santa Elena.....	73
Figura 4. 4. Porcentaje de ocupaciones	73
Figura 4. 5. Diagrama relacionado con actividades y factores que causarían impacto ambiental	75
Figura 5. 1. Reporte de Civil 3D	86
Figura 5. 2. Modelo 3D del reservorio	87
Figura 5. 3. Cronograma de obra	90

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1. 1. Información detallada de las secciones de las piscinas.....	1
Tabla 2. 1. Tipos de reservorios	8
Tabla 2. 2. Tipos de geomembranas	12
Tabla 2. 3. Resultados de parámetros de calidad de agua.....	30
Tabla 2. 4. Análisis del sistema actual.....	31
Tabla 2. 5. Resumen de volumen y caudal total de las secciones	33
Tabla 2. 6. Volumen del reservorio actual para una profundidad entre 0,8 y 1,5 m.....	33
Tabla 2. 7. Descripción de los parámetros de la matriz multifactorial	35
Tabla 2. 8. Matriz multifactorial para escoger la alternativa óptima	36
Tabla 3. 1. Volúmenes y déficit.....	38
Tabla 3. 2. Capacidad actual de piscinas	40
Tabla 3. 3. Volumen y cantidad de veces más que se ampliará del reservorio actual... <td>40</td>	40
Tabla 3. 4. Capacidad final de las piscinas.....	41
Tabla 3. 5. Parámetros de calidad de agua de diseño	44
Tabla 3. 6. Altura de agua	47
Tabla 3. 7. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén.....	48
Tabla 3. 8. Relación de parámetros de calidad de agua	50
Tabla 3. 9. Parámetros de calidad de agua de diseño del reservorio 2	53
Tabla 3. 10. Altura de agua	56
Tabla 3. 11. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén.....	57
Tabla 3. 12. Dimensiones de cada reservorio	62
Tabla 3. 13. Especificaciones técnicas	63
Tabla 3. 14. Remoción de parámetros del reservorio 0 al 1	65
Tabla 3. 15. Remoción de parámetros del reservorio 1 al 2	65
Tabla 4. 1. Árbol de factores.....	74
Tabla 4. 2. Matriz de Leopold	76
Tabla 4. 3. Valoración de Impacto Ambiental	77
Tabla 4. 4. Plan de manejo ambiental	79
Tabla 4. 5. Cronograma del plan del manejo ambiental	80
Tabla 5. 1. Desglose de fases del diseño del reservorio	82
Tabla 5. 2. Lista de rubros	83
Tabla 5. 3. Terraplén reservorio 1	84

Tabla 5. 4. Terraplén reservorio 2	84
Tabla 5. 5. Resultados de área de geomembrana del reservorio 1	85
Tabla 5. 6. Resultados de área de geomembrana del reservorio 2	85
Tabla 5. 7. Resumen resultados del canal del reservorio 1	85
Tabla 5. 8. Resumen resultados del canal del reservorio 2	86
Tabla 5. 9. Presupuesto	89

ÍNDICE DE PLANOS

- PLANO 1 Ubicación del proyecto
- PLANO 2 Implantación conceptual del proyecto
- PLANO 3 Implantación general del proyecto
- PLANO 4 Detalle del reservorio 1
- PLANO 5 Detalle del reservorio 2
- PLANO 6 Volúmenes de corte y relleno
- PLANO 7 Detalle del terraplén: reservorio 1
- PLANO 8 Detalle del terraplén: reservorio 2
- PLANO 9 Detalle de canales: Vista en planta y cortes

CAPÍTULO 1

1. INTRODUCCIÓN

1.1. Antecedentes

El Centro Nacional de Acuicultura e Investigaciones Marinas (CENAIM) tiene como objetivo “*impulsar y promover el desarrollo sustentable de la acuicultura y biodiversidad del Ecuador*” (Escuela Superior Politécnica del Litoral, 2020). Una de sus actividades principales es la del cultivo intensivo de camarón blanco del Pacífico (*Penaeus vannamei*) (Boone, 1931), entre otros peces y moluscos, que se realiza en la estación experimental ubicada en Santa Elena, El Palmar.

La estación experimental tiene un total de 84 piscinas divididas en 4 secciones y cuyas dimensiones aproximadas se muestra en la Tabla 1. 1.

Tabla 1. 1. Información detallada de las secciones de las piscinas

Sección	Cantidad de piscinas	Tamaño [ha]	Superficie Total [m ²]	Volumen Total [m ³]
A	49	0.03	18037.26	9018.63
B	29	0.03-0.3	29269.17	14634.59
C	1	5.00	45561.70	22780.85
I	5	0.25	10529.37	5264.68

[Fuente: Autoras de este documento]

El agua que se utiliza para las piscinas se extrae desde el estero ‘El Palmar’, donde se bombea y cuya línea de impulsión, atraviesa por terrenos de un propietario privado, hasta una piscina natural denominada ‘reservorio’. Luego, esta es bombeada mediante una tubería de 10 pulgadas y vertida por tuberías de 6 pulgadas hacia cada una de las piscinas. Finalmente, el agua de desalojo proveniente de las piscinas de cada una de las secciones, reciben un tratamiento denominado ‘Biorremediación’ en un pantano natural ubicado en la periferia de la estación experimental, antes de su disposición final al estero.

Las diferentes piscinas tienen válvulas compuerta que permiten ser aisladas al momento de ser llenadas, en donde este tiempo varía de 2 a 49 horas, según sean las dimensiones y las disposiciones de las mareas al día.

Además, según el Instituto Oceanográfico y Antártico de la Armada (INOCAR) en la entrega mensual de sus boletines de Tablas de Mareas, correspondientes a la estación Monteverde, se sabe que cada 12 horas hay disponibilidad para llenar el reservorio, lo que limita bombear desde el estero El Palmar solo cuando hay pleamar.

1.2. Presentación general del problema

En la acuicultura se requiere que el agua sea cambiada cada cierto periodo, sin embargo; la descarga del agua utilizada sin tratamiento previo puede generar efectos ambientales negativos en los ecosistemas marinos, debido a que esta contiene nutrientes y químicos que pueden provocar la eutrofización del recurso hídrico, así como también, larvas que pueden llegar a desarrollarse a tal punto de competir con las especies endémicas, alterando el equilibrio ecológico.

El sistema estará definido en función de los criterios de calidad de agua según la normativa vigente, de tal forma que satisfaga las condiciones necesarias para que la especie de cultivo crezca de forma óptima.

El aprovechamiento del agua es una práctica para mitigar estos efectos, mediante su reutilización con sistemas de almacenamiento eficientes y sostenibles. De esta forma se plantea, ¿Cómo diseñar un reservorio para el almacenamiento de aguas previamente tratadas en piscinas acuícolas, considerando factores técnicos, económicos y ambientales?

El estudio se centra en el diseño del reservorio, de tal forma que, a futuro el agua de recambio de las piscinas sea aprovechable mediante la implementación de un sistema de recirculación y, además, permita que la estación experimental se independice de la captación de agua de fuentes externas. Para esto se identificarán las debilidades del sistema actual, tal como el funcionamiento de la

estación de bombeo y las piscinas. Los resultados obtenidos del análisis van a proporcionar parámetros técnicos. Además, esta solución representará una opción viable para conservar los recursos hídricos y minimizar el impacto ambiental.

1.3. Justificación del problema

Este proyecto es importante, ya que el reservorio existente en la estación experimental no satisface el flujo requerido por las piscinas. Por lo cual, un diseño apropiado permitirá i) almacenar suficiente agua fresca y ii) satisfacer la demanda de agua requerida por las especies de cultivo, manteniendo en funcionamiento todas las secciones.

El medio de captación de agua resulta fundamental para garantizar la inocuidad alimentaria y su preservación. Dada la situación actual frente al incremento de la demanda de agua, se requiere promover una gestión adecuada de los recursos hídricos y adoptar políticas que promuevan su uso responsable.

En este contexto, se propone una acción para mitigar la contaminación y preservar los cuerpos de agua, protegiendo la biodiversidad acuática y manteniendo su calidad, de tal forma que las especies de cultivo acuícola tengan un crecimiento óptimo.

Además, garantizar una apropiada gestión de las aguas residuales en piscinas de camarones es vital para atenuar su impacto ambiental. Estrategias de tratamiento y control pueden abarcar sistemas biológicos, recirculación del agua y mejoras en reservorios, reduciendo contaminantes y apoyando la sustentabilidad acuícola.

En síntesis, el diseño del reservorio no solo satisface las demandas inmediatas de este proyecto, sino que, también promueve la sostenibilidad y la preservación de los océanos. De esta manera, se participaría en el cumplimiento de los Objetivos de Desarrollo Sostenible (ODS) 6, 12, 13 y 14 (ONU, 2020).

1.4. Objetivos

1.4.1. Objetivo General

Diseñar un reservorio mediante la aplicación de criterios técnicos, económicos y ambientales para el buen funcionamiento y aprovechamiento sostenible de la estación experimental en el CENAIM.

1.4.2. Objetivos Específicos

1. Analizar el sistema actual de agua mediante el estudio de la tecnología existente, como equipos, maquinaria, bombeo, piscinas y trabajos de campo, para el entendimiento del sistema y el aprovechamiento del agua de recambio.
2. Diseñar el reservorio mediante la aplicación de criterios técnicos y de sostenibilidad, cumpliendo con el volumen, caudal y calidad de agua requerida, para el cultivo óptimo de las especies acuáticas.
3. Determinar la capacidad del sistema de tratamiento mediante el uso de los parámetros fisicoquímicos del agua de las piscinas, minimizando la carga contaminante proveniente de las piscinas, para su reutilización, apuntando al ODS 12 de Producción y Consumo Responsable.
4. Elaborar el análisis ambiental, planos, especificaciones técnicas y presupuesto referencial mediante el uso de técnicas ingenieriles que permitan la ejecución del proyecto.

CAPÍTULO 2

2. MATERIALES Y MÉTODOS

En este capítulo, y después de establecer la importancia de diseñar un reservorio que almacene agua de forma eficiente y con calidad adecuada, se plantearán alternativas que contribuyan a escoger la solución óptima, que garantice la utilización adecuada del recurso hídrico, satisfaciendo la demanda de flujo requerido para todas las piscinas y el desarrollo fisiológico de las especies. Para esto se definen los siguientes conceptos: reservorio, geomembrana, captación, aguas residuales, sistema de tratamiento y recirculación.

La alternativa más factible a desarrollarse en el capítulo 3, se escogerá mediante una evaluación multifactorial, utilizando una escala tipo Likert (Likert, 1932). Esta consiste en un método de valoración psicométrica que permite cualificar o cuantificar una o varias opciones en función de diferentes criterios establecidos por el diseñador (Bertram, 2008). En este contexto, para resolver el problema, se plantea el siguiente esquema metodológico, ver Figura 2. 1:

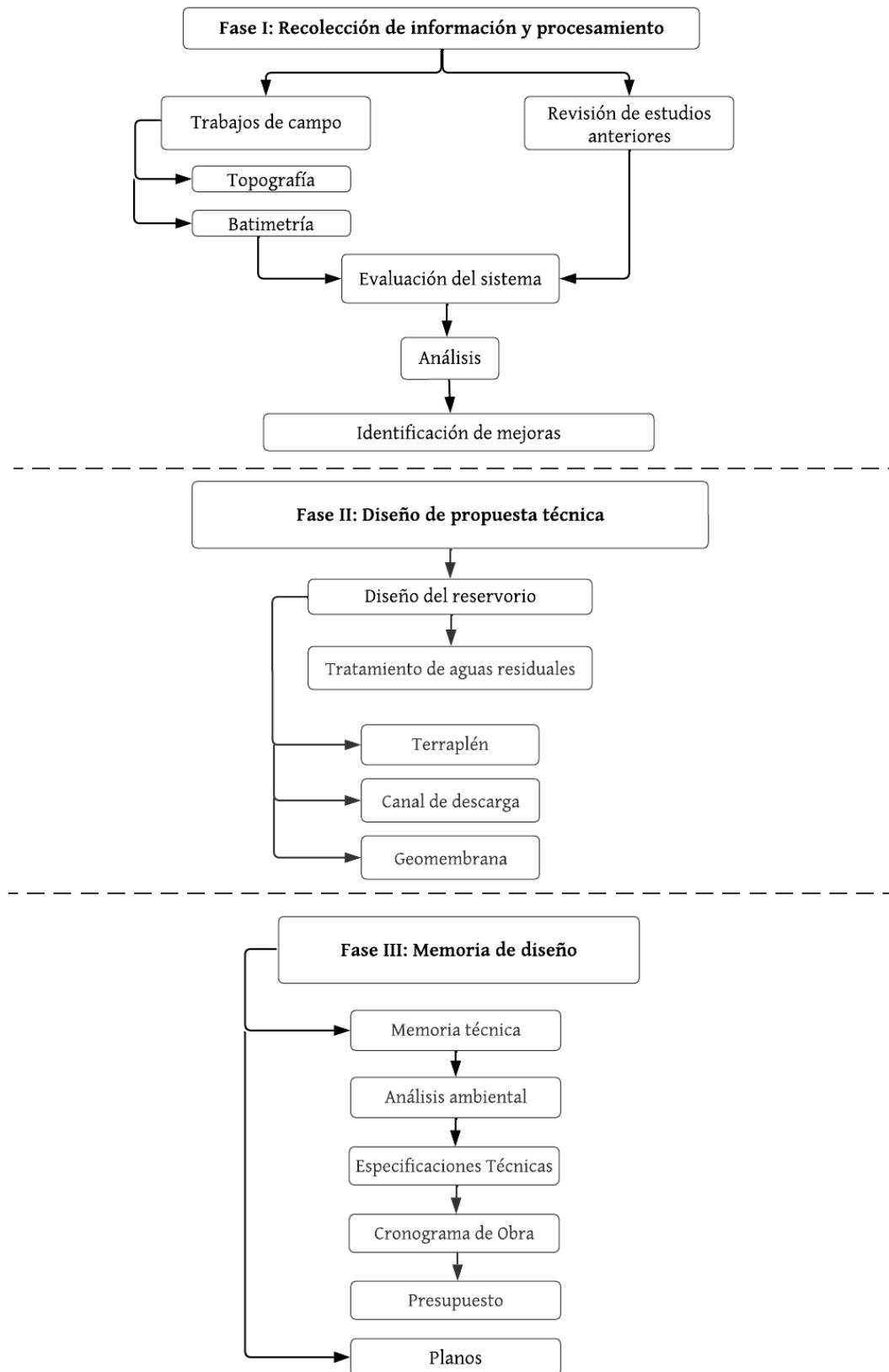


Figura 2. 1. Esquema metodológico
 [Fuente: Autoras del documento]

2.1. Revisión de literatura

2.1.1. Reservorio

Un reservorio es una obra hidráulica natural o artificial que sirve para almacenar agua captada desde un cuerpo hídrico. En acuicultura, la profundidad y el caudal suelen ser pequeños. Y, su construcción y mantenimiento son económico y fácil, respectivamente. Los reservorios son parte del sistema de captación, lo que hace que respondan tanto a la fuente de abastecimiento como a la fuente de circulación del agua (López Cualla, 1997).

Los reservorios están formados por: diques, retienen el agua; tuberías, permiten el paso del fluido; dispositivos de regulación, miden el caudal y/o nivel del agua y; pista, corona del dique que permite el acceso (FAO, 2020). Ver Figura 2. 2.

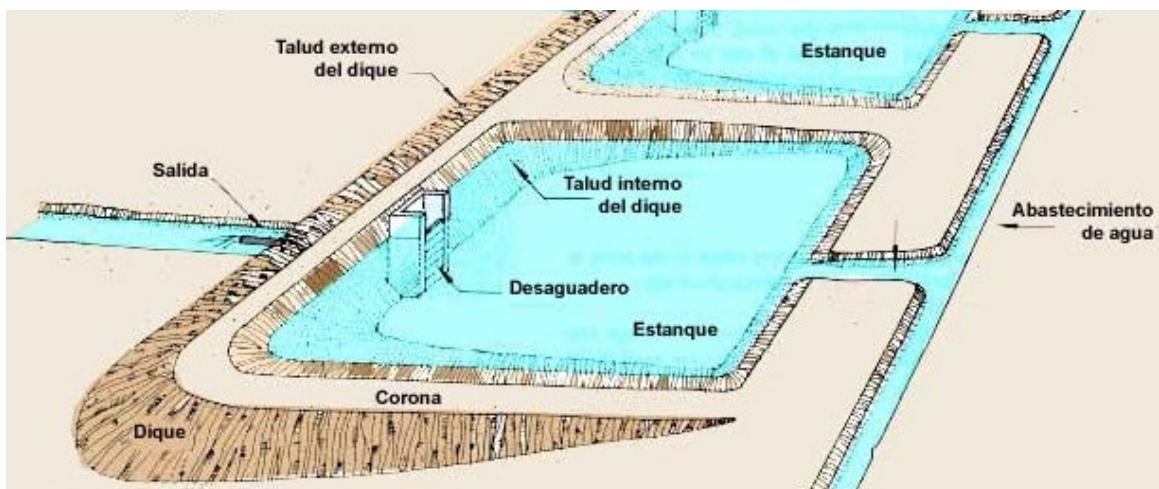


Figura 2. 2. Partes de un reservorio, (FAO, 2020)

2.1.1.1. Tipos de reservorios

El tipo de reservorio a escoger dependerá de la fuente de abastecimiento, topografía y de la necesidad a satisfacer. Ver Tabla 2. 1.

Tabla 2. 1. Tipos de reservorios, (FAO, 2020)

Tipo	Fuente de abastecimiento	Reservorio requerido
		Reservorios de agua manantial
	De agua subterránea	Reservorios de filtración
Según la fuente abastecimiento	De agua pluvial	Reservorios de lluvia
	De masa de agua	Reservorios de presa
		Reservorios de derivación
	De pozos	De agua subterránea y/o escorrentía superficial
Según el sistema de vaciado	De agua subterránea y/o escorrentía superficial	Reservorios no drenables
	De agua superficial	Reservorios drenables
Según los materiales de construcción	De tierra	Reservorios excavados
	De muro	Reservorios recubiertos
Según el método de construcción		Reservorios sumergidos
		Reservorios de terraplén
		Reservorios de desmonte y relleno
		Reservorios de desove
		Reservorios de viveros
Según su uso		Reservorios de reproductores
		Reservorios de almacenamiento
		Reservorios de engorde

De los tipos de reservorios mostrados, destacan los siguientes:

2.1.1.1.1. Reservorio sumergido

Están excavados por debajo de la cota del terreno natural, no es drenable, se alimenta de agua subterránea o pluvial y no suele utilizar bombas para su llenado. Ver Figura 2. 3.



Figura 2. 3. Vista en corte de un reservorio sumergido, (FAO, 2020)

Ventajas:

- ✓ No requiere dique.
- ✓ No requiere de una fuente de abastecimiento externa.
- ✓ Construcción económica.
- ✓ Geometría regular.

Desventajas:

- ✓ Depende de la marea: pleamar o bajamar.
- ✓ Excavación cada cierto periodo.
- ✓ No es drenable, por lo que su vaciado requiere bombeo.

2.1.1.1.2. Reservorio de presa

Suelen construirse a lo largo de un valle o en el cauce de un río, por lo que es necesaria la construcción de un canal de derivación y un aliviadero para actuar frente a inundaciones. Ver Figura 2. 4.



Figura 2. 4. Reservorio de presa, (FAO, 2020)

Ventajas:

- ✓ Funcional en corrientes pequeñas.
- ✓ Costo de construcción intermedio.
- ✓ Mayor productividad porque depende de una fuente de abastecimiento externa, por lo que la calidad de agua es controlada.

Desventajas:

- ✓ Requiere un dique.
- ✓ Requiere aliviadero y desagüe.
- ✓ Geometría irregular.

2.1.1.1.3. Reservorio de derivación

La fuente de abastecimiento suele ser por gravedad o por bombeo, aprovechando la inclinación natural del terreno.

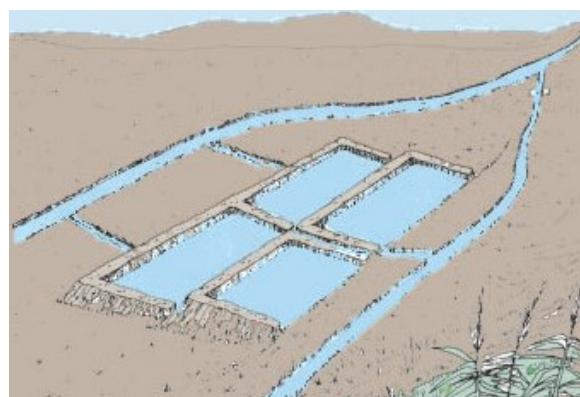


Figura 2. 5. Reservorio de derivación de desmonte, (FAO, 2020)

Ventajas:

- ✓ Facilidad del control de la calidad de agua.
- ✓ Geometría regular.

Desventajas:

- ✓ Costo de construcción alto.
- ✓ Menor productividad ya que el suelo es un factor para considerar.

2.1.1.2. Características Físicas de los Reservorios

2.1.1.2.1. Tamaño

- ✓ Un reservorio para criadero es más grande que uno de desove, pero más pequeño que uno de engorde.

- ✓ Un reservorio de cultivo intensivo es más pequeño que uno semi-intensivo, pero más grande que uno extensivo.
- ✓ Depende de la demanda del cultivo.

2.1.1.2.2. Forma

- ✓ De geometría cuadrada o rectangular. Los reservorios cuadrados suelen utilizarse en construcciones de hasta 400 m². Para construcciones mayores a 400 m² y con pendiente del 15%, utilizar reservorios rectangulares. Para construcciones con pendiente mayor al 15%, adaptar el reservorio de tal forma que siga la topografía existente y el dique no tenga que ser más alto.

Ver Figura 2. 6.

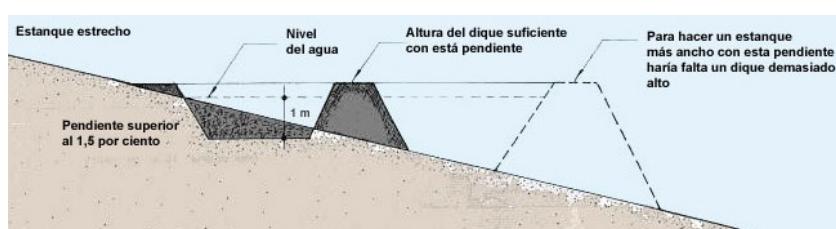


Figura 2. 6. Reservorio sumergido con pendiente mayor al 15%, (FAO, 2020)

- ✓ La geometría se puede adaptar a la topografía natural del terreno.

2.1.1.2.3. Profundidad

- ✓ No deben tener una altura mayor a 1.50 m ni menor a 0.50 m, de forma que se evite el crecimiento de plantas acuáticas, la temperatura se mantenga estable y los diques no sean tan grandes. Ver Figura 2. 7.

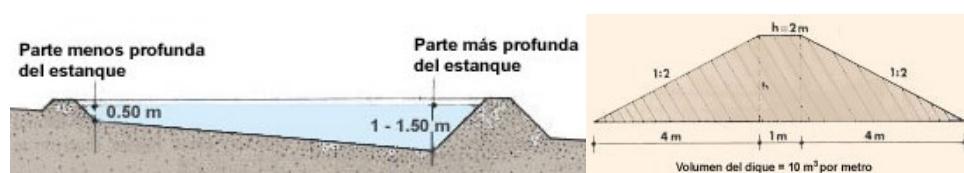


Figura 2. 7. Profundidad de un reservorio sumergido y volumen del dique, (FAO, 2020)

2.1.1.2.4. Material de revestimiento

Geomembranas: son láminas impermeables compuestas de polímeros como HDPE, PVC, PP e incluso caucho sintético. Ver Tabla 2. 2.

- ✓ Bentonita: es un tipo de arcilla expandible que se utiliza en forma de geosintético bentónico. Puede ser líquida o sólida.
- ✓ Mortero impermeable: es una mezcla de cemento, arena y aditivos que se utiliza para revestir el interior del reservorio.

2.1.2. Geomembrana

Tabla 2. 2. Tipos de geomembranas

Tipo de Geomembrana	Característica
LDPE (Polietileno de baja densidad)	<ul style="list-style-type: none"> ✓ Hechas de resinas 100% vírgenes de polietileno y aditivos. ✓ Resistentes a los rayos UV. ✓ Alta flexibilidad. ✓ Termofusionable. ✓ Para reservorios < 500 m² y suelos compactados o arenosos. ✓ Bajo costo.
HDPE (Polietileno de alta densidad)	<ul style="list-style-type: none"> ✓ Hechas de resinas 100% vírgenes de polietileno y aditivos. ✓ Resistentes a los rayos UV. ✓ Alta resistencia química y térmica e intemperie. ✓ Alta durabilidad. ✓ Espesores desde 0.5 mm a 2.0 mm. ✓ Para reservorios, relaves, represas, lagunas de oxidación, etc. ✓ Bajo costo.
PVC (Policloruro de vinilo)	<ul style="list-style-type: none"> ✓ Hechas de resinas 50% vírgenes de PVC y 50% aditivos. ✓ Resistentes a los rayos UV. ✓ Alta durabilidad. ✓ Espesores desde 0.5 mm a 2.0 mm. ✓ Para reservorios, relaves, represas, lagunas de oxidación, etc. ✓ Bajo costo.
PP (Polipropileno)	<ul style="list-style-type: none"> ✓ Alta flexibilidad. ✓ Alta resistencia química y térmica e intemperie. ✓ Espesores desde 0.5 mm a 2.0 mm. ✓ Para reservorios, relaves, represas, lagunas de oxidación, etc. ✓ Bajo costo.

[Fuente: (Geoconcret: Geosintéticos y Concretos, 2020a)]

Generalmente, en reservorios de derivación o de presa, no suelen utilizarse sistemas de bombeos, no obstante; los reservorios sumergidos suelen ir

acompañados de bombas, bien sea para captar o para vaciar agua. Cual sea la situación, el agua bombeada suele reciclarse para aprovecharla entre piscinas.

La elección de la fuente de captación es un factor importante que considerar para el diseño del reservorio, ya que de esta depende si la capacidad de abastecimiento será durante todo el año o por estaciones. Además, es el primer indicador de la calidad de agua que recibirá el cultivo.

2.1.3. Captación

La captación de agua desempeña un papel vital en su exploración, evaluación y explotación sostenible. Estas fuentes de abastecimiento suelen ser de origen pluvial, subterráneo o superficial y, suelen denominarse bocatoma, el cual es un término acuñado para obras de captación. El periodo de diseño de las obras de captación en zonas urbanas suele ser de 30 años y, en zonas rurales de 15 años (METCALF & EDDY, 1995).

2.1.3.1. Ubicación

Las obras de captación se deben ubicar siguiendo los siguientes criterios:

1. Suelo firme y resistentes a la erosión.
2. Secciones rectas del cauce, evitando curvas que puedan conducir a su obstrucción por los materiales depositados.
3. Evitar zonas inundables y en caso de terrenos planos crear una plataforma de relleno.
4. Distancia mayor a 25 metros de fuentes de contaminación.
5. Prevenir la entrada de animales e insectos al área circundante.

2.1.3.2. Abastecimiento de agua subterránea

El agua subterránea supone una solución ante el desbalance del ciclo hidrológico, no obstante, su explotación se debe realizar siguiendo lineamientos técnicos y sostenibles, puesto que solo cubren el 2% del agua en el planeta Tierra y tienden a ser fácilmente contaminados por filtraciones de aguas servidas a través del suelo.

El agua subterránea se puede extraer por acuíferos o pozos. Los acuíferos son depósitos que proporcionan agua en cantidad y calidad suficiente para satisfacer las necesidades según su uso y, los pozos son depósitos que almacenan el agua proveniente del acuífero (López Cualla, 1997).

2.1.3.3. Tipos de acuíferos

- ✓ Acuífero confinado, aquel que está entre dos capas impermeables y que, al realizar una perforación, el agua sube por encima del nivel piezométrico.
- ✓ Acuífero no confinado, aquel que no está entre dos capas impermeables y que, al realizar una perforación, el agua sube hasta el nivel piezométrico.

Ver Figura 2. 8.

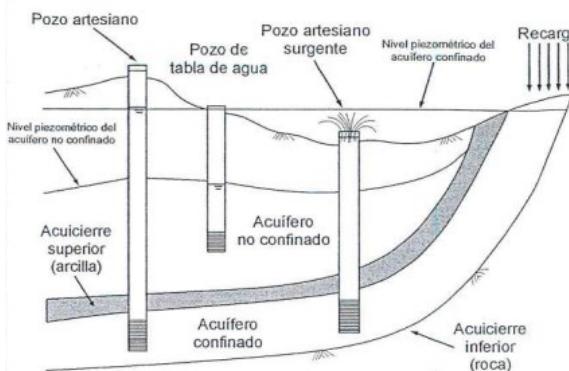


Figura 2. 8. Tipos de acuíferos, (López Cualla, 1997)

2.1.4. Aguas residuales

Las aguas residuales (AARR) son aquellas que, tras ser usadas en procesos humanos, domésticos o agrícolas, recogen contaminantes. Estas aguas de origen doméstico, industrial, entre otros, deben ser tratadas para precautelar la salud, el medio ambiente y los recursos hídricos. Las que generan mayor contaminación son las que provienen de uso doméstico e industrial (Mara, 2004a).

Las AARR domésticas son el resultado de actividades del hogar, como lavar, cocinar, etcétera, portando materia orgánica, nutrientes, patógenos y químicos. Mientras que, las AARR industriales surgen de procesos industriales, conteniendo contaminantes específicos como químicos, metales pesados y compuestos orgánicos.

2.1.4.1. Tratamiento de aguas residuales

Los tratamientos de aguas residuales (AARR) se emplean para reducir o eliminar la carga contaminante para mejorar la calidad de agua previo a su descarga en el cuerpo receptor o su reutilización (Mara, 2004b).

Tipos de tratamientos

- ✓ Tratamiento preliminar: se eliminan objetos grandes mediante trampas de sedimentación.
- ✓ Tratamiento primario: se eliminan sólidos suspendidos y materia orgánica.
- ✓ Tratamiento secundario (biológico): la materia orgánica es consumida como alimento.
- ✓ Tratamiento terciario (avanzado): es un tratamiento adicional para eliminar nutrientes como nitrógeno, fósforo y otros contaminantes.
- ✓ Tratamiento avanzado o potabilización: este se da cuando el agua será reutilizada para consumo humano, por lo que deben llevar una desinfección intensa.

2.1.4.2. Aguas residuales provenientes de la actividad acuícola

La composición de las aguas residuales originadas por criaderos de camarones puede variar debido a prácticas de manejo, tamaño, tecnología y ubicación. En general, contienen los siguientes agentes contaminantes:

- ✓ Materia orgánica: incluye restos de comida, excrementos y otros materiales.
- ✓ Nutrientes: alimentos para camarones que aportan nitrógeno y fósforo no absorbidos.
- ✓ Sólidos en suspensión: partículas de comida, excrementos y sedimentos.
- ✓ Productos químicos: uso de agentes antimicrobianos y tratamientos químicos.
- ✓ Salinidad: contenido alto de salinidad.
- ✓ Patógenos: enfermedades de camarones que pueden liberar patógenos.
- ✓ Sustancias disueltas: compuestos orgánicos, gases y minerales en agua.

2.1.4.3. Ciclo del nitrógeno

El ciclo del nitrógeno es un proceso biogeoquímico vital para el funcionamiento de los ecosistemas y disponibilidad de nutrientes para las plantas, ya que es el

principal componente de las proteínas, el ADN y otros organismos biológicos. En otras palabras, describe la interacción del nitrógeno con la atmósfera, los suelos, las plantas, los animales y bacterias (Pacheco Ávila et al., 2002).

Las etapas que componen el ciclo del nitrógeno son:

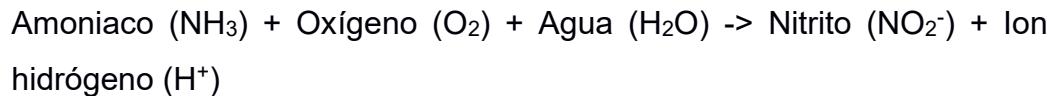
1. Fijación del nitrógeno atmosférico:

En la atmósfera, el nitrógeno se presenta de forma inerte como gas diatómico (N_2), por lo cual necesita que bacterias fijadoras de nitrógeno lo conviertan en amoníaco (NH_3) o en ion amonio (NH_4^+).

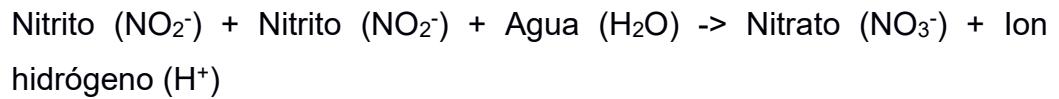
2. Nitrificación:

Proceso en el cual las bacterias nitrificantes transforman el amoníaco (NH_3) o el ion amonio (NH_4^+), en formas más solubles y disponibles de nitrógeno, como nitritos (NO_2^-) y luego nitratos (NO_3^-). Este proceso tiene dos etapas:

a) Nitrosación: las nitrosomas convierten el amoníaco (NH_3); desecho tóxico, en nitrito (NO_2^-); desecho menos tóxico.



b) Nitratación: las Nitrobacter convierten el nitrito (NO_2^-) en nitrato (NO_3^-), que es una forma menos inestable del nitrógeno y disponible para las plantas.



3. Asimilación:

Las plantas toman los nitratos a través del suelo y lo utilizan para construir proteínas y otros compuestos nitrogenados importantes para su desarrollo.

4. Consumo por animales:

Los animales incorporan el nitrógeno al consumir plantas y otros animales.

5. Descomposición:

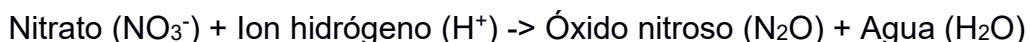
Al morir las plantas y los animales son descompuestos por bacterias y microorganismos y a su vez, los compuestos nitrogenados existentes en las plantas y animales se descomponen en amoniaco (NH_3) y otros derivados.

6. Desnitrificación:

Es el proceso contrario a la nitrificación. En condiciones de bajo oxígeno, como suelos anegados, las bacterias desnitrificantes transforman los nitratos

en nitrógeno gaseoso o en sus derivados, liberándolos a la atmósfera (SANHUEZA, 1982).

a) Reducción de óxido nitrato a nitroso:



b) Reducción de nitroso a nitrógeno gaseoso:



7. Volatilización:

El amoníaco en el suelo se puede volatizar y regresar a la atmósfera en forma de gas amoníaco.

8. Lixiviación:

Los nitratos son solubles en agua y pueden lixiviar hacia las aguas subterráneas y superficiales, lo que puede resultar en la contaminación del agua o eutrofización.

2.1.4.4. Función de las bacterias en el tratamiento de aguas residuales

Las bacterias son esenciales en el tratamiento de aguas residuales, ya que descomponen los contaminantes en formas menos dañinas. Se usan en varios procesos biológicos para purificar el agua y convertirla en productos seguros. Estos procesos son la digestión aeróbica y la anaeróbica.

En el proceso de digestión aeróbica, las bacterias descomponedores emplean oxígeno para descomponer la materia orgánica en aguas residuales. Se destacan dos sistemas. Primero, el método de lodos activados, las bacterias se cultivan en reactores donde se mezclan con AARR y microorganismos.

Estas bacterias descomponen la materia orgánica mientras flotan en el agua. Luego, los lodos, una mezcla de agua y microorganismos, son separados del agua tratada. Segundo, el método de lechos de oxidación, las AARR son rociadas sobre un lecho de material de soporte, como grava o piedra, donde las bacterias adheridas a este sustrato se encargan de la descomposición de la materia orgánica (Cervantes-Carrillo et al., 2000).

En contraste, la digestión anaeróbica se a cabo sin oxígeno. En las plantas de tratamiento, este proceso es utilizado para generar biogás y reducir lodos, los digestores anaeróbicos, que son tanques sellados, permiten a las bacterias descomponer la materia orgánica en ausencia de oxígeno. Además, de producir biogás, este proceso también disminuye la cantidad de lodos y la carga orgánica en las AARR tratadas. El biogás, compuesto principalmente de metano, tiene un valor como fuente de energía renovable.

Estos procesos reducen contaminantes en aguas residuales, mejorando su calidad antes de liberar al medio ambiente. La elección depende de factores como cantidad, tipo y regulaciones.

2.1.5. Recirculación

Un sistema de recirculación acuícola (SRA) es un sistema en donde el agua tiene una depuración antes de recircular, permitiendo el cultivo de camarones en un sistema controlado y eficiente en términos de recursos (Pantoja Rico et al., 2022; Timmons & Ebeling, 2010; Tom et al., 2021).

2.1.6. Calidad del agua

La actividad de la especie de cultivo se puede inhibir por las condiciones paupérrimas del agua, por lo que, el reutilizar el agua de un ciclo de depuración a otro debe considerarse un estándar más conservador para mantener la eficacia del sistema. En este contexto, los límites máximos permisibles (LMP) del agua deberían ajustarse a la tabla que se observa en la Figura 2. 9.

Parámetros de calidad	
Temperatura	24-28 °C
Oxígeno disuelto	7
Salinidad	25-35 ppm
pH	7,9

Figura 2. 9. Parámetros óptimos de calidad de agua en cultivo, (Gil-Meseguer, 2018)

Para sistemas de recirculación el agua a utilizar puede provenir de 2 fuentes, agua de mar artificial o agua salina de pozo. El agua de mar artificial es una mezcla de sal con agua potable, mientras que, el agua salina de pozo es agua proveniente de la capa freática con niveles de salinidades correctos.

2.1.6.1. Tipos de sistemas de circulación

Los sistemas de depuración pueden ser de circulación abierta o recirculación (Chen et al., 2022).

a) Sistema de circulación abierta

En este tipo de sistemas el agua fluye de un tanque a otro, haciendo su descarga en un cuerpo receptor próximo. Ver Figura 2. 10.

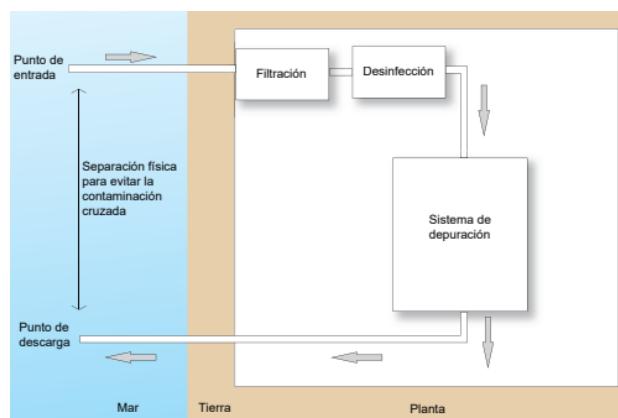


Figura 2. 10. Esquema del sistema de circulación abierta, (FAO, 2020)

b) Sistema de recirculación

En este tipo de sistemas el agua fluye de un tanque a otro, recirculando el agua de un ciclo de depuración a otro. Ver Figura 2. 11.

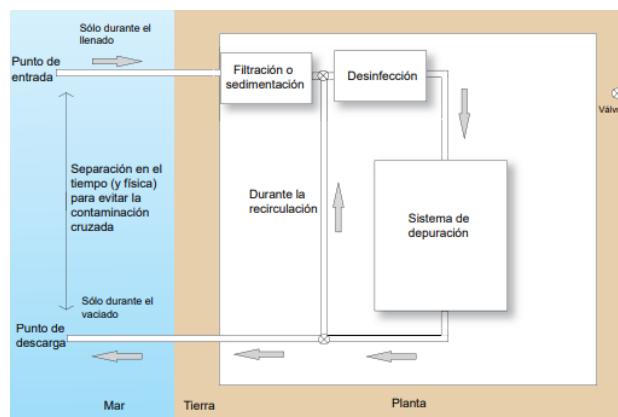


Figura 2. 11. Esquema del sistema de recirculación, (FAO, 2020)

2.2. Área de estudio

El área de estudio se desarrolla en 14,5 hectáreas, ubicada en la Península de Santa Elena, en una zona llamada El Palmar. Limita al norte con Ayangue, al sur con Monteverde, al este con la Ruta del Spondylus y al oeste con la línea de costa, que tiene desembocadura con el estero El Palmar.

Su topografía es de pendiente plana (1%) y las coordenadas en sistema UTM con Datum WGS 84, del centro del área de estudio son: N 9777178,99 m; E 530714,24 m.

En la Figura 2. 12 se muestra la ubicación del área del estudio en una imagen de la plataforma Google Earth.

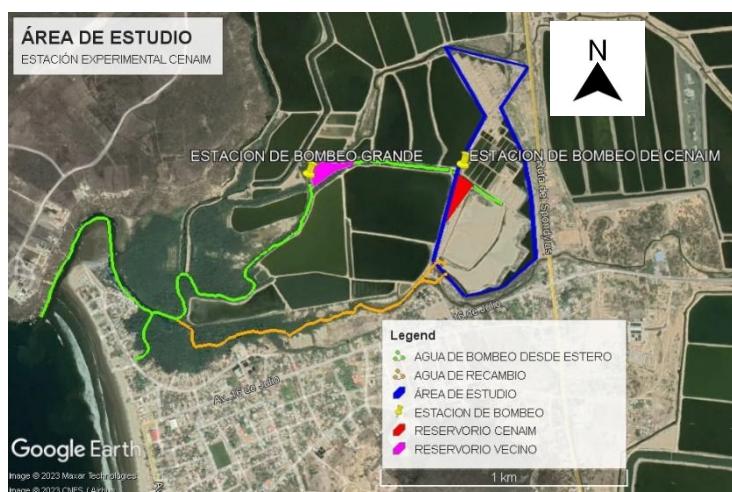


Figura 2. 12. Área de estudio

[Fuente: Autoras de este documento]

Nota: La imagen satelital fue tomada de Google Earth del año 2022.

2.2.1. Geología

Según el Instituto Geofísico de la Escuela Politécnica Nacional (IGEPN), Ecuador está situado en América del Sur, sobre la subducción entre las placas Sudamericana y la de Nazca. Lo que ocasiona que cada década ocurran desastres naturales de gran magnitud, ya que se encuentra sobre el cinturón de fuego del Pacífico (Rivadeneira et al., 2007).

El área de estudio está situada en una llanura litoral, que se extiende de norte a sur hasta un promontorio rocoso de forma irregular en el extremo norte que conforma la Península de Ayangue. Además de tener un tipo de geomorfología caracterizado por los depósitos aluviales recientes y formación de tablazo. Topográficamente es de pendiente plana, aproximadamente del 1%. Ver la Figura 2. 13.

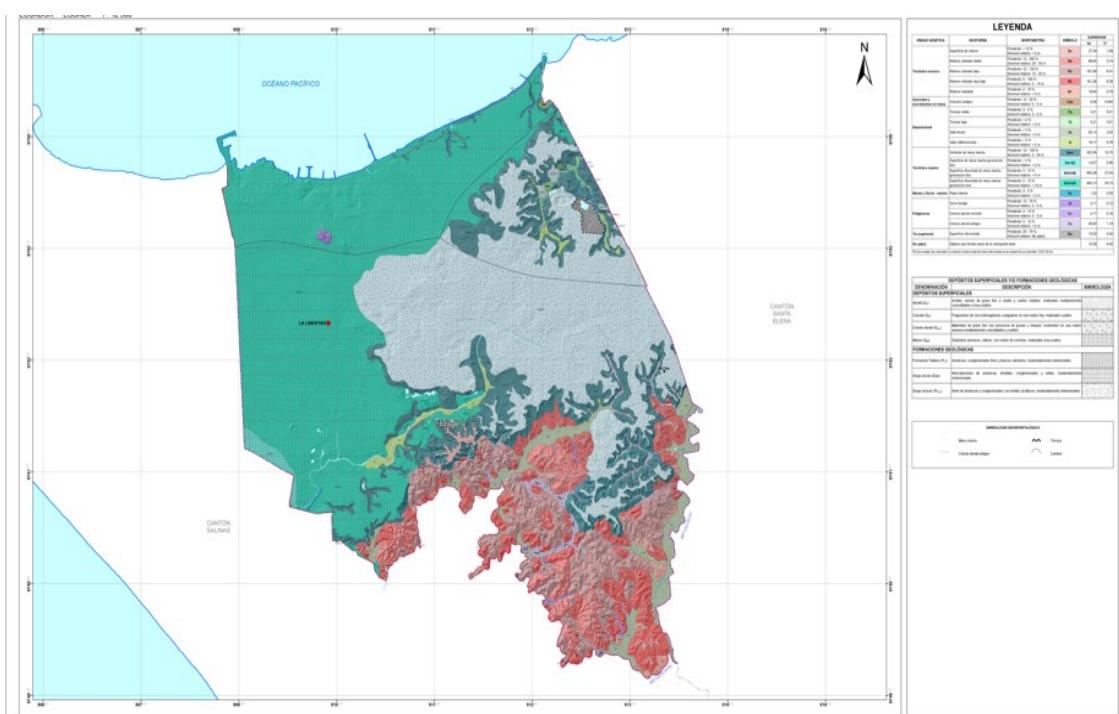


Figura 2. 13. Geología del área de estudio, (Instituto Geográfico Militar, 2022)

Nota: Mapa en escala 1:5000 del Instituto Geográfico Militar (IGM).

2.3. Trabajo de campo y laboratorio

Se ha recibido información del Centro Nacional de Acuicultura e Investigaciones Marinas (CENAIM), referente al levantamiento topográfico, estudios de prospección geofísica y datos correspondientes a las bombas de la estación de bombeo.

Además, se realizaron entrevistas virtuales con el PhD. Stanislaus Sonnemholzner y el Blgo. Nelson Tenempaguay, quienes proporcionaron información sobre el funcionamiento de las piscinas camaroneras y la problemática a resolver.

Adicionalmente, se realizaron trabajos de campo para validar la información proporcionada por CENAIM, realizando el levantamiento topográfico de ciertas piscinas y reservorio. La recolección de esta información fue realizada utilizando un GPS diferencial conectado a un ecosonda, georreferenciado en el sistema UTM - Datum WGS 1984 - zona 17 S.

Este equipo recolecta las coordenadas x, y, z del sitio a evaluar, lo que permite generar curvas de nivel para su posterior procesamiento. La información recopilada fue leída en el programa de Civil 3D versión 2023, perteneciente a Autodesk. En la Figura 2. 14 se puede observar el equipo utilizado.

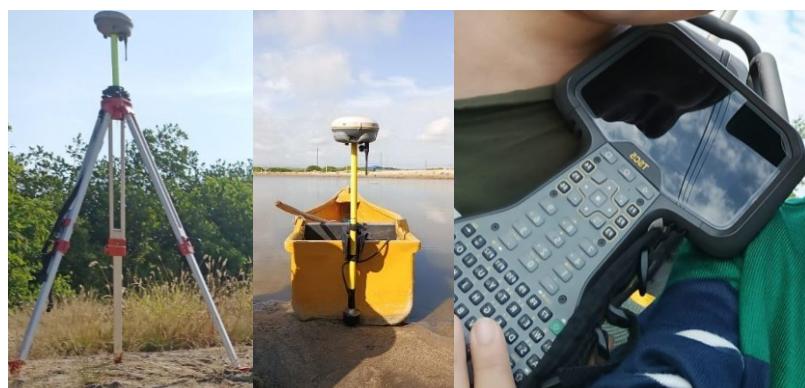


Figura 2. 14. GPS diferencial y ecosonda

[Fuente: Autoras de este documento]

Con este levantamiento de información in situ, se verificó que el dimensionamiento de las piscinas no ha variado considerablemente en los últimos años y permitiendo continuar con la elaboración de las alternativas en base a la información proporcionada inicialmente. En la Figura 2. 15, se puede observar la división por secciones de las piscinas, obtenido del trabajo de campo.

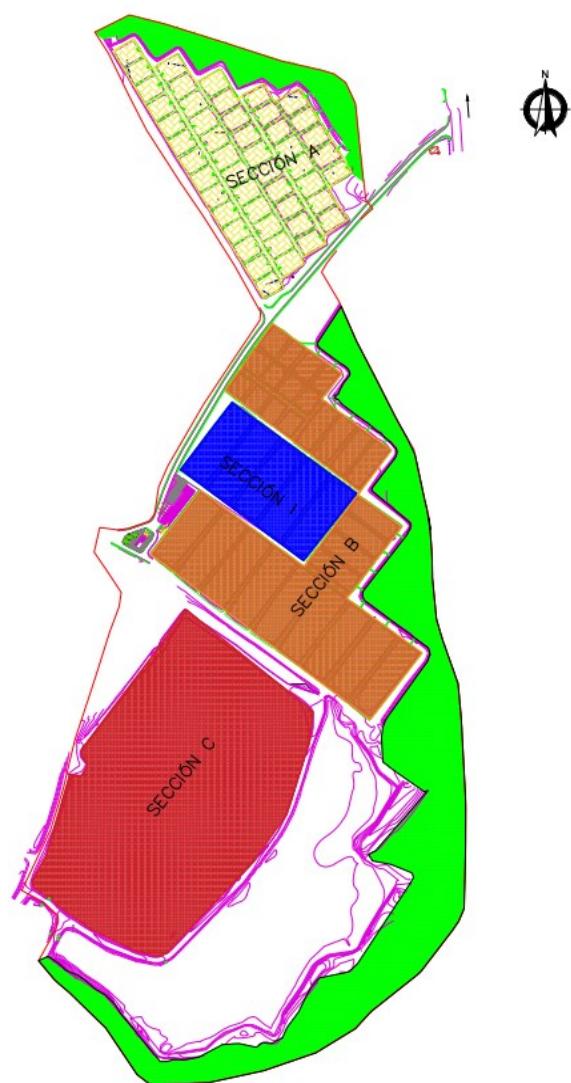


Figura 2. 15. Imagen referencial de las secciones de las piscinas

[Fuente: CENAIM]

2.4. Análisis de datos

2.4.1. Análisis de la calidad de agua

La estación experimental tiene 12 puntos de muestreos, como se muestra en la Figura 2. 16, en donde se toman parámetros como: salinidad, oxígeno disuelto (OD), temperatura, DBO₅, alcalinidad, sólidos disueltos totales (TSS), clorofila, nitrógeno amoniacal total (TAN), nitrógeno total (NT), fósforo total (PT) y PH.



Figura 2. 16. Puntos de muestreo

[Fuente: Google Earth Pro]

Los resultados de las mediciones de estos parámetros se muestran a continuación.

En la Figura 2. 17, se muestran los principales parámetros que requieren las especies de la estación experimental para su desarrollo óptimo y sin estrés. Si bien es cierto que, la Tabla de Parámetros óptimos de calidad de agua en cultivo, (Gil-Meseguer et al., 2019), es la primera referencia para medir la calidad de agua, en actividades de acuicultura el límite máximo permisible va a depender de lo que funciona bien para la especie en cuestión.

MAR	MANGLAR ENTRADA	MANGLAR SALIDA	ESTACIÓN BOMBEO
EFLUENTES	SALIDA SECTOR C	RESERVOARIO	SECTOR B
SALIDA SECTOR A	CANAL DE CAMARONERA	SECTOR A	CANAL DEL PUEBLO

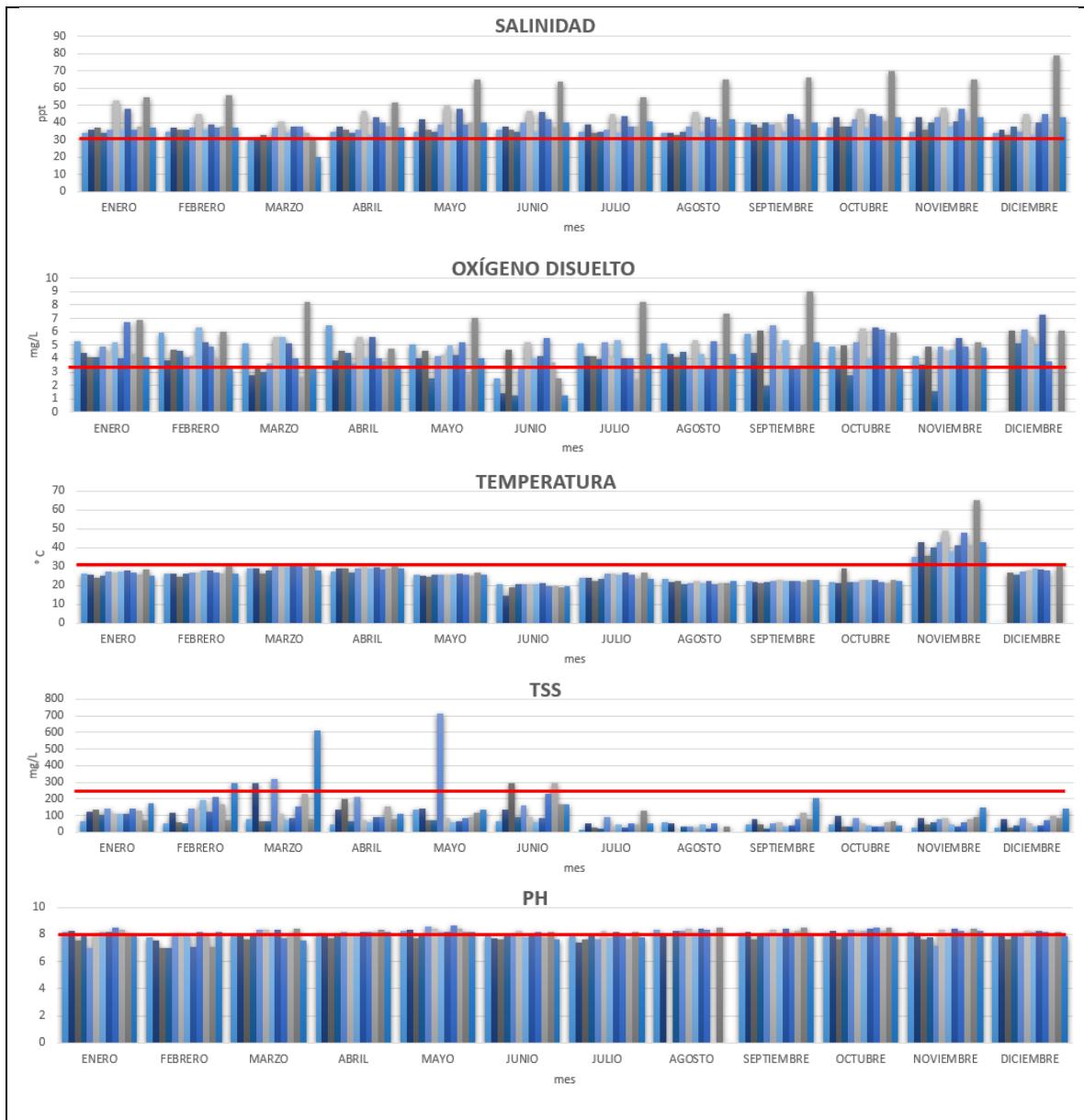


Figura 2. 17. Condiciones de agua específica para las especies de la estación experimental

[Fuente: Autoras de este documento]

La **salinidad**, este es el parámetro que representa mayor dificultad para disminuir, el límite ideal para las especies va de 30 a 38 ppt, según la estación del año. Sin embargo, en la gráfica se puede observar que la salinidad puede llegar hasta 80 ppt en verano y a 60 ppt en invierno.

En el **Oxígeno Disuelto** el límite es 3,5 mg/l, no obstante, en verano puede disminuir hasta los 2 mg/l y en invierno aumentar hasta los 8 mg/l. El problema con el oxígeno disuelto es que las especies acuáticas no lo reconoce, pero si lo hacen las plantas acuáticas y un exceso de este puede proliferarlas al punto de llegar a la eutrofización, lo cual alteraría la cantidad de nitritos, nitratos, amonio, fosfatos, entre otros, llegando a estresar a la especie.

La **temperatura** es un agente desinfectante en sí mismo. Sin embargo, para que la especie no se estrese, el límite óptimo debería estar entre 25 a 32°C, no obstante, Ecuador tiene un clima variante, alcanzo temperaturas más altas en verano del orden de 31°C.

Sólidos suspendidos totales, el límite máximo permisible es de 250 mg/l para que la especie no se estrese, sin embargo, se observa que en marzo y mayo puede alcanzar concentraciones de hasta 700 mg/l.

Finalmente, el **pH**, este debe estar entre 7 y 8, por lo cual es el único parámetro que no muestra mayor afectación.

En la Figura 2. 18, se muestran otros parámetros en condiciones independientes que permiten el desarrollo fisiológico adecuado de la especie.

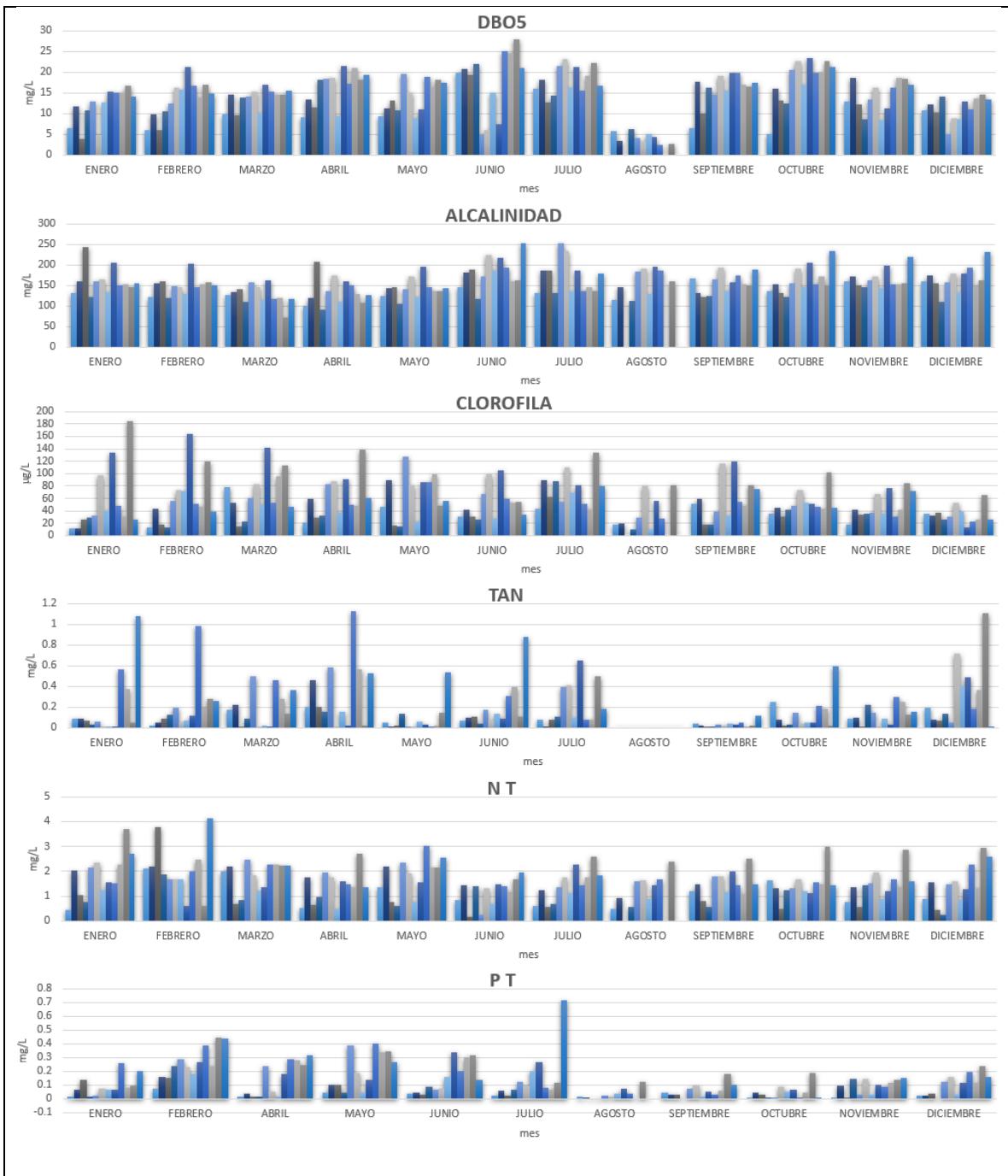


Figura 2. 18. Parámetros de calidad de agua de la estación experimental

[Fuente: Autoras de este documento]

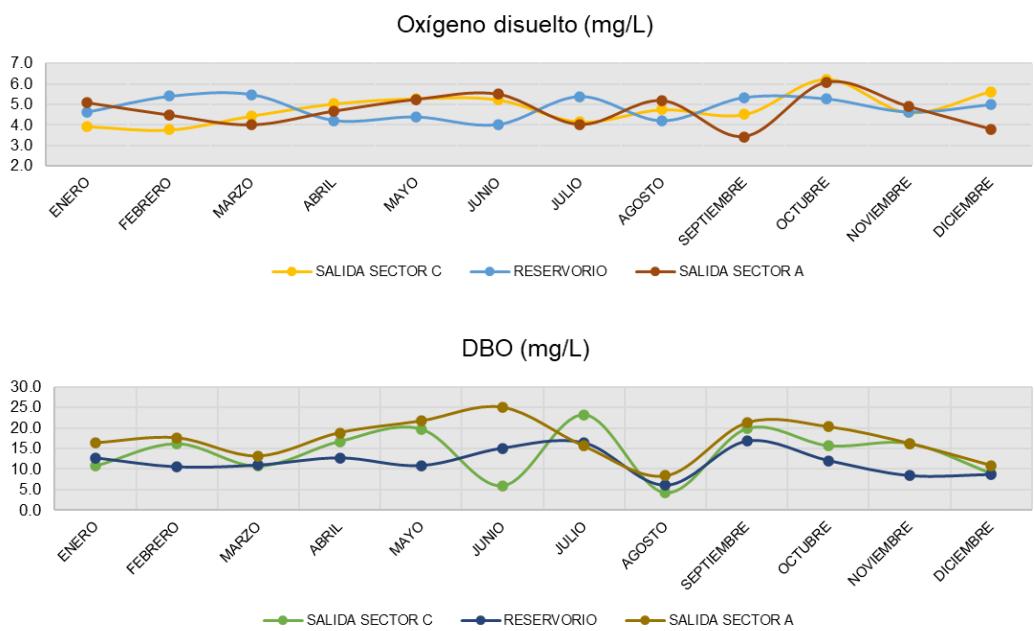
Correspondientemente a lo expuesto, se determinó que los puntos críticos de muestreo se ubican como se indica en la Figura 2. 19.



Figura 2. 19. Puntos de muestreo críticos

[Fuente: Autoras de este documento]

Para el diseño se tomarán los siguientes parámetros de calidad de agua: oxígeno disuelto, DBO, nitrógeno total, temperatura, fósforo y pH, como se muestra en la Figura 2. 20, debido a que son los que tienen mayor incidencia en acuicultura.



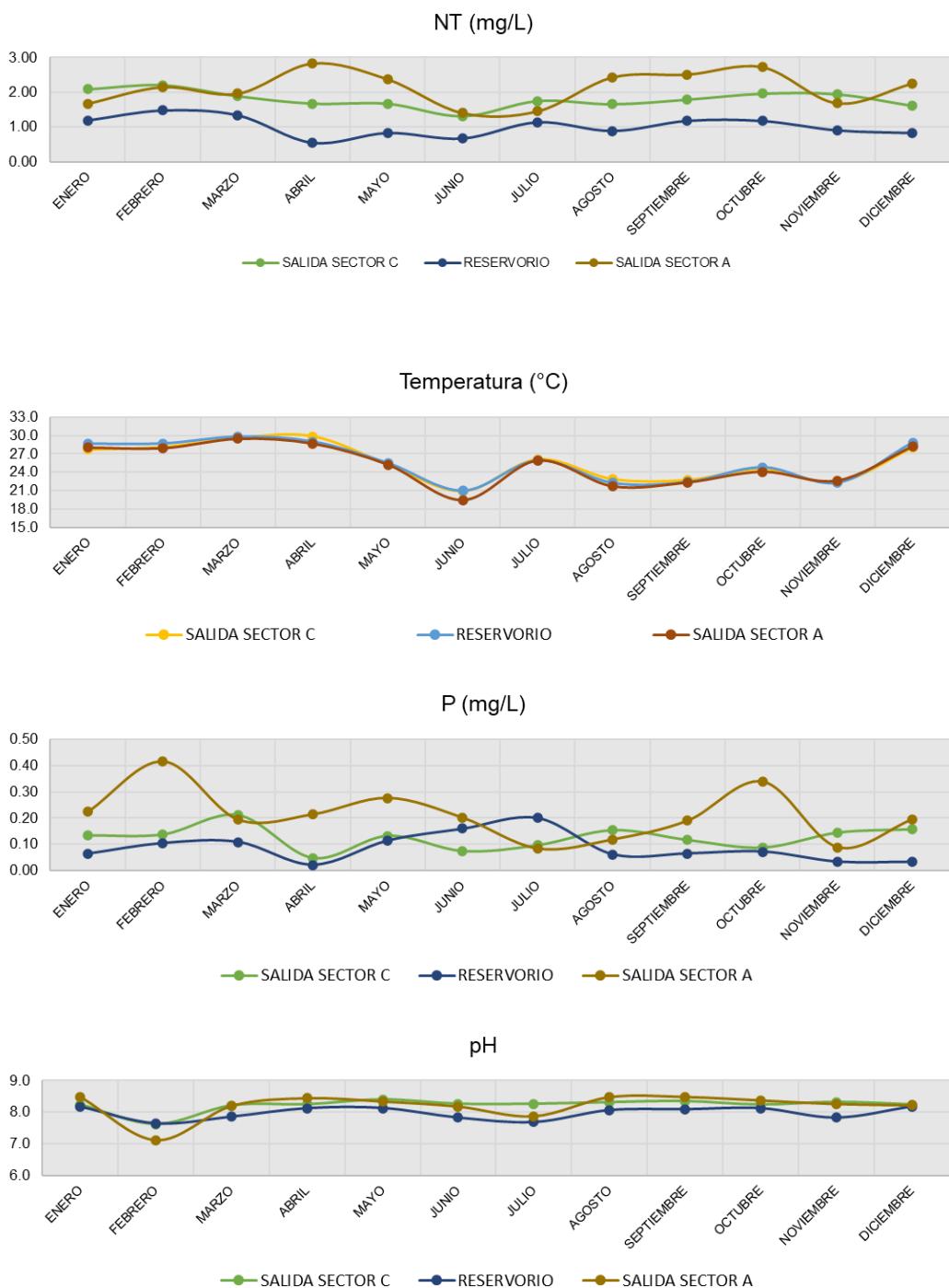


Figura 2. 20. Parámetros de calidad de agua para el diseño

[Fuente: Autoras de este documento]

De la comparación realizada en la Figura 2. 20, se observa que el agua del efluente del sector A sale con niveles de contaminantes altos, el efluente del sector C tiene niveles de contaminación medios debido a la biorremediación que recibe por parte del pantano y el efluente del reservorio tiene niveles de contaminación bajos.

Tabla 2. 3. Resultados de parámetros de calidad de agua

Parámetro	Unidad	Salida sector A		Reservorio		Salida sector C	
		máx	mín	máx	mín	máx	mín
Oxígeno disuelto	mg/L	6,1	3,4	5,5	4,0	6,2	3,8
DBO	mg/L	25,0	8,4	16,8	6,1	23,2	4,3
NT	mg/L	2,8	1,4	1,5	0,5	2,2	1,3
Temperatura	°C	29,5	19,4	29,8	21,0	29,9	20,9
Fósforo	mg/L	0,4	0,1	0,2	0,02	0,2	0,05
Ph		8,5	7,1	8,2	7,7	8,4	8,2

[Fuente: Autoras de este documento]

Por lo que, para fines de este estudio se diseñará con los parámetros de calidad de la salida del sector C.

2.4.2. Sistema de captación actual

Con la información obtenida se realizó el diagnóstico del sistema de captación actual, en donde se calculó el volumen y caudal de cada piscina y del reservorio. Observar Tabla 2. 4.

Tabla 2. 4. Análisis del sistema actual

SECCIÓN	VOLUMEN [m ³]	CAUDAL [L/s]		
A-1	165,70	9,20	A-36	191,68
A-2	170,78	9,48	A-37	182,61
A-3	168,46	9,35	A-38	186,48
A-4	177,18	9,84	A-39	194,25
A-5	170,00	9,44	A-40	188,32
A-6	170,85	9,49	A-41	187,77
A-7	170,72	9,48	A-42	186,79
A-8	177,08	9,83	A-43	184,79
A-9	178,60	9,92	A-44	167,78
A-10	173,03	9,61	A-45	169,63
A-11	173,11	9,61	A-46	200,81
A-12	173,26	9,62	A-47	190,25
A-13	172,66	9,59	A-48	185,37
A-14	163,33	9,07	A-49	211,48
A-15	194,84	10,82	B-1	998,24
A-16	189,80	10,54	B-2	1036,04
A-17	191,57	10,64	B-3	1132,34
A-18	195,26	10,84	B-4	1020,78
A-19	191,68	10,64	B-5	1015,73
A-20	193,20	10,73	B-6	961,78
A-21	194,41	10,80	B-7	944,10
A-22	215,42	11,96	B-8	1022,51
A-23	196,04	10,89	B-9	928,93
A-24	196,13	10,89	B-10	178,70
A-25	194,70	10,81	B-11	194,52
A-26	205,32	11,40	B-12	183,42
A-27	148,70	8,26	B-13	183,47
A-28	184,69	10,26	B-14	199,44
A-29	184,81	10,26	B-15	167,78
A-30	186,26	10,34	B-16	181,98
A-31	181,76	10,09	B-17	172,04
A-32	186,91	10,38	B-18	248,92
A-33	185,44	10,30	B-19	178,01
A-34	184,50	10,25	B-20	232,24
A-35	184,20	10,23	B-21	195,94
			B-22	395,27
				21,96

B-23	401,97	22,33
B-24	341,24	18,95
B-25	315,55	17,53
B-26	428,47	23,80
B-27	457,49	25,41
B-28	455,02	25,27
B-29	462,53	25,69
C-1	22.780,84	1.265,60
I-1	1.085,00	60,27
I-2	1.042,38	57,91
I-3	1.022,66	56,81
I-4	1.085,57	60,31
I-5	1.029,05	57,17
RESERVORIO	9.488,31	401,62

[Fuente: Autoras de este documento]

De este cálculo se obtuvo que el reservorio, de terreno natural y con profundidad de 0,8 m, no satisface la demanda de flujo que requieren las piscinas, de terreno natural y profundidad de 0,5 m, puesto que tiene un caudal de 401,622 L/s y un volumen de 9.488,31 m³. Ver Tabla 2. 5.

Tabla 2. 5. Resumen de volumen y caudal total de las secciones

Piscinas	TOTAL, VOLUMEN	TOTAL, CAUDAL
	[m ³]	[L/s]
A	9.018,63	501,03
B	14.634,59	813,03
I	5.264,68	292,48
C	22.780,85	1.265,60
Total	51.698,75	2.872,15

[Fuente: Autoras de este documento]

Se realizó un balance de masas considerando solo las piscinas que operan actualmente en la estación experimental, secciones B e I, además de proponer un rango de profundidades recomendable para el reservorio, de modo que se conserven las propiedades químicas, físicas y biológicas del agua. Ver Tabla 2. 6.

Tabla 2. 6. Volumen del reservorio actual para una profundidad entre 0,8 y 1,5 m

Área [m ²]	h [m]	Volumen
		[m ³]
9.036,49	0,8	7.229,192
9.036,49	1,2	10.843,788
9.036,49	1,5	13.554,735

[Fuente: Autoras de este documento]

No obstante, el volumen requerido para ambas secciones es de 19.899,27 m³, por lo cual se sugiere la ampliación de este.

En este contexto, se está analizando la ampliación del reservorio que se tiene para el almacenamiento del agua que se distribuye a las piscinas camaronesas, debido a que, el volumen del reservorio existente no satisface con el volumen que se requiere para el llenado de las piscinas que se encuentran en funcionamiento.

Se sugiere un reservorio con un volumen de 50.495,6 m³, y una altura máxima de 1,20 m. De manera que se consideren los volúmenes de regulación y reserva, y así el funcionamiento de las piscinas camaroneras sea continuo.

Para cumplir con el objetivo, se plantean las siguientes alternativas:

Alternativa 1: Rediseño del reservorio con tratamiento de agua residual.

Alternativa 2: Diseño del sistema de recirculación de aguas con sistema depurador.

Alternativa 3: Rediseño del sistema de captación.

2.5. Análisis de alternativas

Del análisis de datos se plantean las siguientes alternativas para cumplir con el objetivo.

- ✓ **Alternativa 1:** Rediseño del reservorio con tratamiento de agua proveniente del cultivo de las especies.

En esta alternativa se propone ampliar el reservorio actual y colocarle una geomembrana para evitar las pérdidas por filtración a través del suelo, además de darle un tratamiento al agua de recambio para su posterior reutilización.

- ✓ **Alternativa 2:** Diseño del sistema de recirculación de aguas con sistema depurador.

En esta alternativa se propone diseñar un sistema de recirculación de aguas con un sistema de depuración basado en un sedimentador y filtro, que permita que la estación experimental se independice del Estero del cual capta agua.

- ✓ **Alternativa 3:** Rediseño del sistema de captación.

En esta alternativa se propone plantear un nuevo lugar para el sistema de captación, explorando otra fuente de captación que se pueda explotar sin comprometer la demanda futura, permitiendo que la estación experimental se independice del Estero del cual capta agua.

La selección de la alternativa óptima se ha hecho a base de factores técnicos, económicos y ambientales, descritos en la Tabla 2. 7.

Tabla 2. 7. Descripción de los parámetros de la matriz multifactorial

Parámetro	Definición
Costo de construcción	Todos los insumos que generan un valor económico a la obra en construcción, como: materia prima, maquinaria, etc.
Costo de operación	Todos los insumos que generan un valor económico para mantener en funcionamiento la obra.
Costo de mantenimiento	Todos los insumos que generan un valor económico, después de haber terminado la obra para mantenimiento y/o restauración.
Plazo de construcción	Es el lapso de inicio y fin de la obra, establecido por el cronograma.
Área de construcción	Lugar de implantación de la obra.
Facilidad de mantenimiento	Tiempo que se demora en poner la nuevamente la obra en funcionamiento, luego de un mantenimiento.
Vida útil de los componentes	Duración estimada de los componentes de la obra.
Dificultad técnica	Obstáculos que impiden llevar la obra a cabo.
Modularidad y Escalabilidad futura	Capacidad de rediseñar la obra, agregando elementos, de forma que la interacción entre estos satisfaga las necesidades del proyecto.
Tecnología disponible	Aprovechamiento de la tecnología ya existente.
Contaminación a cuerpos de agua	Afectación del recurso hídrico, alterando el ciclo de vida de las especies propias de ese ecosistema.
Afectación a flora y fauna	Afectación del recurso terrestre, alterando el ciclo de vida de las especies propias de ese ecosistema.
Disponibilidad de agua	Cuerpos de agua cercanos a la zona de implantación del proyecto.
Calidad del abastecimiento de agua	Cumplimiento de los parámetros físico, químicos y biológicos para satisfacer las necesidades fisiológicas de la especie.

[Fuente: Autoras de este documento]

A continuación, en la Tabla 2. 8 se detalla la matriz multifactorial con sus respectivos puntajes para las diferentes alternativas de solución.

Tabla 2. 8. Matriz multifactorial para escoger la alternativa óptima

ALTERNATIVA PARÁMETRO DE EVALUACIÓN	FACTOR	Alternativa 1		Alternativa 2		Alternativa 3	
		PUNTAJE	TOTAL	PUNTAJE	TOTAL	PUNTAJE	TOTAL
ASPECTO ECONÓMICO							
Costo de construcción	10%	3	0.3	3	0.3	2	0.2
Costo de operación	10%	5	0.5	5	0.5	5	0.5
Costo de mantenimiento	10%	3	0.3	3	0.3	3	0.3
ASPECTO TÉCNICO							
Plazo de construcción	4%	5	0.2	4	0.16	4	0.16
Área de construcción	5%	5	0.25	5	0.25	5	0.25
Facilidad de mantenimiento	10%	4	0.4	3	0.6	3	0.3
Vida útil de los componentes	5%	5	0.25	5	0.25	5	0.25
Dificultad técnica	5%	5	0.25	5	0.25	5	0.25
Modularidad y Escalabilidad futura	5%	4	0.2	4	0.2	4	0.2
Tecnología disponible	8%	5	0.4	5	0.4	5	0.4
Disponibilidad de agua	5%	4	0.2	4	0.2	4	0.2
Calidad del abastecimiento de agua	8%	5	0.3	5	0.3	5	0.3
ASPECTO AMBIENTAL							
Contaminación a cuerpos de agua	8%	5	0.4	3	0.24	2	0.16
Afectación a flora y fauna	7%	5	0.35	4	0.28	4	0.28
TOTAL	100%		4.3		4.23		3.75

[Fuente: Autoras de este documento]

De la matriz multifactorial se obtiene que, la alternativa 1, que consiste en el rediseño del reservorio con tratamiento de agua, sería la alternativa óptima como propuesta de solución, con un puntaje de 4,3/5. Para el desarrollo de esta alternativa, se considera utilizar el espacio disponible de la estación experimental, y que, a futuro, permita implementar el sistema de recirculación con depuración de aguas, de forma que se aprovechen los recursos disponibles, siguiendo aspectos técnicos, económicos y sostenibles.

En la presentación al cliente sobre esta alternativa, surgieron nuevas restricciones, como por ejemplo el nivel freático, por ende, el empuje hidrostático es un factor que se deberá considerar en el diseño de esta alternativa.

A continuación, en la Figura 2. 21 se muestra el esquema del diseño a implementarse:

Diseño del reservorio

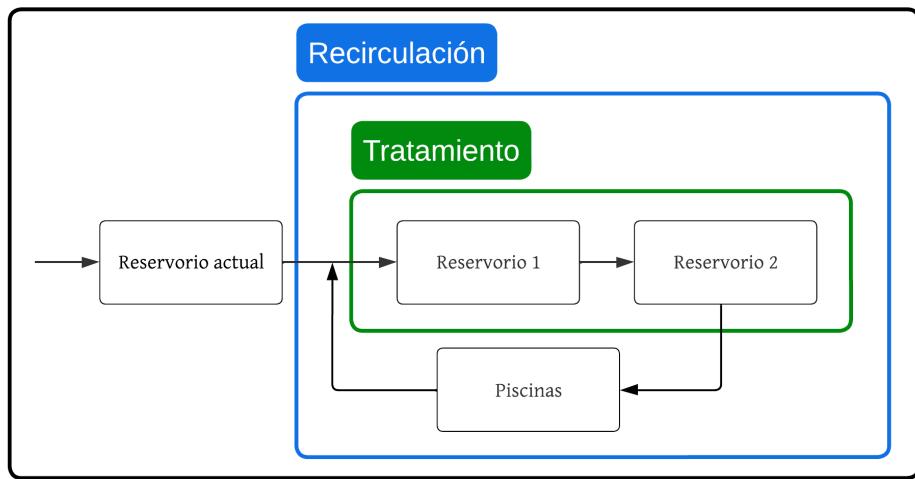


Figura 2. 21. Diagrama del diseño del reservorio con tratamiento de aguas

[Fuente: Autoras de este documento]

CAPÍTULO 3

3. DISEÑOS Y ESPECIFICACIONES

3.1. Diseños

La estación experimental de CENAIM se dedica principalmente a actividades de investigación. Sin embargo, como meta a mediano y largo plazo, se espera que la producción acuícola represente una fuente de ingreso económico a futuro. Por lo que, el diseño del reservorio se realizará con el objetivo de alcanzar una producción comercial a pequeña escala de cultivo intensivo durante todo el año. Además, el diseño del reservorio permitirá proponer un sistema de recirculación de aguas, mediante el tratamiento de las aguas residuales provenientes de las piscinas, permitiendo realizar una transferencia tecnológica y sostenible.

Se debe recordar, como se indicó en el capítulo 2, que la estación experimental solo tiene habilitadas las piscinas de las secciones B e I, por lo que se espera habilitar las secciones A y C, de forma que toda la estación esté en funcionamiento continuo, tanto para producción y cosecha.

Del diagnóstico se obtuvo que el volumen total de las piscinas es de 51.698,75 m³ y del reservorio es de 9.488,31 m³. En Tabla 3. 1 se muestra el déficit de cada una de las secciones de las piscinas respecto al reservorio.

Tabla 3. 1. Volúmenes y déficit

Piscinas	Volumen [m ³]	Déficit
A	9.018,6	80%
B	14.634,6	49%
I	5.264,7	137%
C	22.780,8	32%

[Fuente: Autoras de este documento]

Como se observa, el reservorio actual solo satisface la demanda de agua de las piscinas de la sección I, por lo que se plantea el rediseño del reservorio utilizando el espacio disponible.

3.1.1. Consideraciones de diseño

El proyecto está planteado en 2 fases, para el alcance del objetivo propuesto se realizará la fase 1, la cual no considera la exploración de acuíferos cercanos al área de estudio para mezclar el agua salobre con agua dulce y así reducir los niveles de salinidad presente en el agua de recambio de las piscinas. En esta fase, se diseña el reservorio mediante la aplicación de criterios técnicos, económicos y ambientales para el buen funcionamiento y aprovechamiento sostenible de la estación experimental en el CENAIM y; en base a esto, se propone el sistema de recirculación de aguas, no obstante, se continuará captando desde el Estero ‘El Palmar’ y descargando, previo tratamiento, en el reservorio propuesto. Por lo tanto; las consideraciones de diseño se limitan a:

- ✓ Efecto de la temperatura tanto en invierno (diciembre a mayo) como en verano (junio a noviembre).
- ✓ Características físicas, químicas y biológicas para reducción y/o eliminación de la DBO, amonio, nitrito, nitrato, salinidad y oxígeno disuelto.
- ✓ Conservación del reservorio actual por estar cubierto por manglar.
- ✓ No se realizará nuevos ensayos de calidad del agua, se utilizarán aquellos suministrados por el cliente.
- ✓ No se realizará prospecciones geofísicas para encontrar nuevos pozos.
- ✓ Restringir el área de implantación del proyecto lejos de la zona ocupada por manglar, de manera que no se afecte esta vegetación protegida por los estatutos ambientales.

3.1.2. Establecimiento de áreas de las piscinas

El volumen óptimo para reservorio será aquel que satisfaga al volumen crítico de las secciones de las piscinas

3.1.2.1. Capacidad actual de las piscinas

En la Tabla 3. 2, se muestran las áreas y volúmenes de cada una de las secciones de las piscinas, considerando que las estas tienen una altura promedio de 0,5 m.

Tabla 3. 2. Capacidad actual de piscinas

	Área [m ²]	Volumen [m ³]
A	18.037,26	9.018,63
B	29.269,17	14.634,59
I	10.529,37	5.264,68
C	45.561,70	22.780,85
Total	103.397,49	51.698,75

[Fuente: Autoras de este documento]

Para obtener el volumen crítico se sumaron todas las posibles combinaciones entre secciones que están y no están operativas actualmente, obteniendo:

$$V_{AB} = V_A + V_B = 23.653,21 \text{ m}^3$$

3. 1

$$V_{IC} = V_I + V_C = 28.045,53 \text{ m}^3$$

3. 2

$$V_{BC} = V_B + V_C = 37.415,43 \text{ m}^3$$

3. 3

Luego, se determinó *¿cuántas veces más?* se tiene que ampliar el reservorio actual, como se observa en la Tabla 3. 3.

Tabla 3. 3. Volumen y cantidad de veces más que se ampliará del reservorio actual

	Volumen [m ³]	¿Cuántas veces más?
V_{BC}	37.415,43	5
V_{IC}	28.045,53	4
V_{AB}	23.653,21	3
V_{TOTAL}	51.698,75	7

[Fuente: Autoras de este documento]

El volumen crítico es 23.653,21 m³, correspondiente a la suma de las secciones V_{AB} . Desde luego, se considera que el volumen de la sección C disminuirá, debido

a que se plantea como opción más viable, utilizar una parte de esta sección para el rediseño del reservorio por su cercanía con el reservorio actual.

3.1.2.2. Capacidad nueva de las piscinas

Para obtener el nuevo volumen de la sección C se realizaron varias iteraciones.

Para obtener el volumen crítico se sumaron dos secciones:

$$V_{AC} = V_A + V_C = 23.653,21 \text{ m}^3$$

3. 4

$$V_{BI} = V_B + V_I = 19.899,27 \text{ m}^3$$

3. 5

El volumen crítico es $23.653,21 \text{ m}^3$, correspondiente a la suma de las secciones V_{AC} , porque este volumen satisface a todas las secciones, considerando un tiempo de recambio de agua pasando 1 día.

Se definió el área de las secciones críticas, como sigue a continuación:

$$A_{BI} = \frac{V_{BI}}{\text{altura}}$$

3. 6

$$A_{BI} = \frac{23.653,21}{1,20} = 19.711,01 \text{ m}^2$$

Una vez obtenida el área de la sección crítica, se determinó el espacio a ocupar la sección C:

$$A_{C_{nuevo}} = \frac{V_{AB}}{h \text{ prom} * 10000} - A_{reservorio \text{ actual}}$$

3. 7

$$A_{C_{nuevo}} = \frac{23.653,21}{1,05 * 10000} - \frac{9036}{10000} = 13.490,87 \text{ m}^2$$

Siendo la nueva sección C de un área de $13.490,87 \text{ m}^2$.

Por lo tanto, la capacidad de las piscinas queda definidas como se muestra en la Tabla 3. 4.

Tabla 3. 4. Capacidad final de las piscinas

Piscinas	Área [m ²]	Volumen[m ³]
A	18.037,25	9.018,63
B	29.269,17	14.634,59
I	10.529,36	5.264,68
C	13.490,87	6.745,44

[Fuente: Autoras de este documento]

3.1.3. Diseño del reservorio

3.1.3.1. Ubicación

El reservorio se ubicará en la sección C de la estación experimental, ver Figura 3. 1.

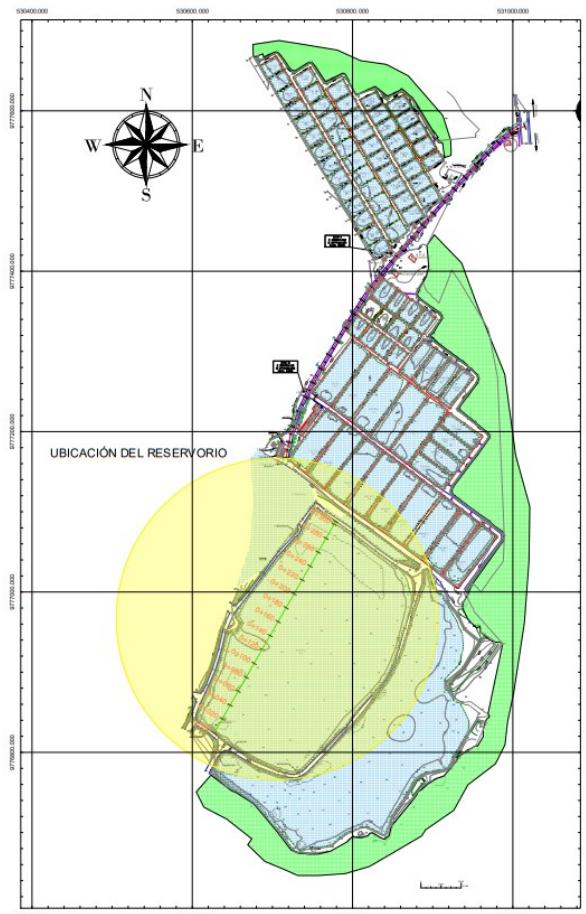


Figura 3. 1. Área de implantación del reservorio

[Fuente: Autoras de este documento]

El área de implantación muestra una pendiente menor al 5%, ver Figura 3. 2, por lo que, aprovechando la topografía del terreno, el reservorio será de tipo sumergido y de geometría rectangular.

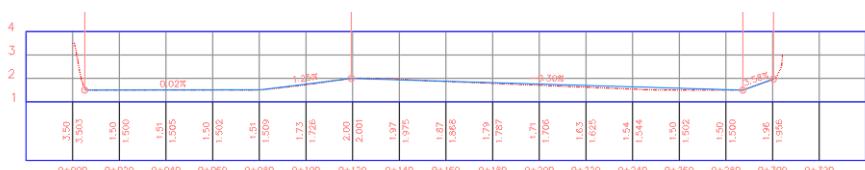


Figura 3. 2. Perfil longitudinal del área de implantación del reservorio

[Fuente: Autoras de este documento]

3.1.3.2. Volumen de evaporación

Se sabe que la evapotranspiración promedio (ETP) en Santa Elena es de 137 mm/año y el área del reservorio (A_r) es de 11.860,39 m². Por lo tanto, el volumen evaporado es:

$$V_e = A_r * ETP$$

3. 8

$$V_e = 11.860,39 * \frac{137}{365 * 1000} = 4,45 \frac{m^3}{día}$$

3.1.3.3. Tratamiento

Mediante la Figura 3. 3 se muestra un bosquejo de cómo sería el funcionamiento sostenible de la estación experimental previo al diseño de cada uno de los componentes del reservorio. Ver Anexo 1.

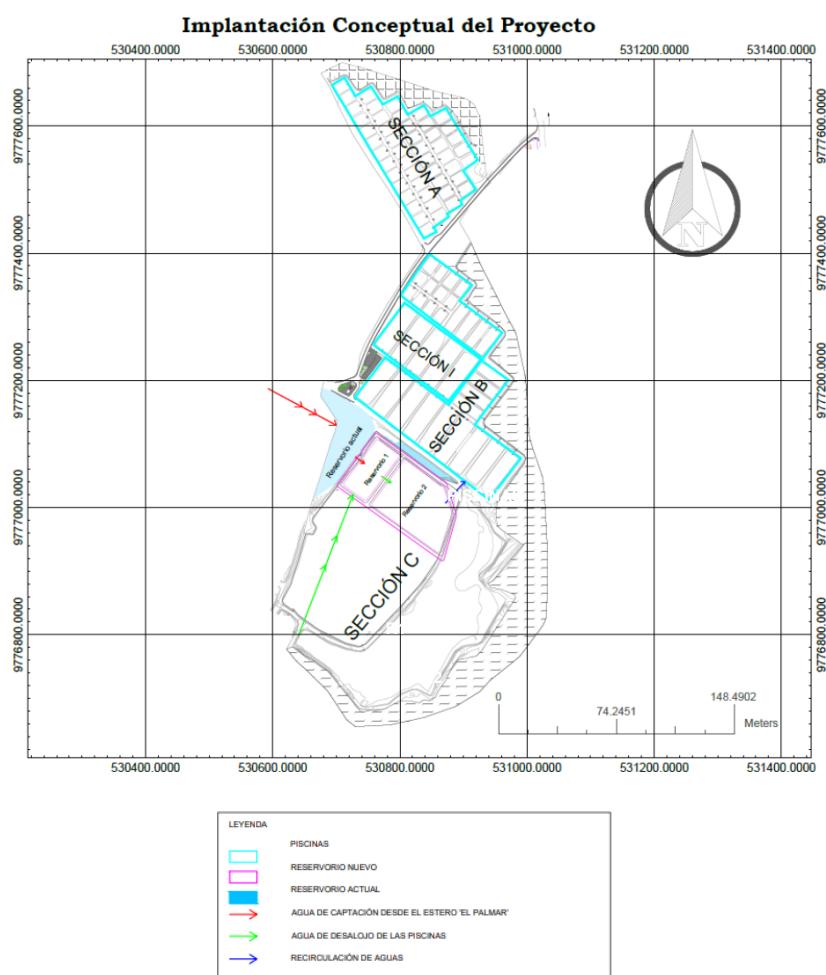


Figura 3. 3. Bosquejo del funcionamiento de la estación experimental

[Fuente: Autoras de este documento]

3.1.3.3.1. Tratamiento en reservorio actual, R0

El reservorio actual está cubierto de manglares, por lo que las normativas ambientales prohíben la tala de estas especies. De este modo, prevalece la conservación del reservorio actual, y su principal función es la de pretratamiento del agua captada desde el estero, mediante la biorremediación realizada por las plantas acuáticas, más detalle de este tema es posible revisar en el Capítulo 4.

3.1.3.3.2. Tratamiento en reservorio 1, R1

Este reservorio va a recibir un tratamiento basado en la teoría aerobio-anaerobio, de forma que sean la fotosíntesis y la aireación superficial las que proporcionen oxígeno suficiente para tratar el agua antes de pasar al reservorio 2.

a) Calidad de agua

Para el sistema de tratamiento, las principales consideraciones son los parámetros de calidad de agua. En la sección 2.4. Análisis de la calidad de agua, Capítulo 2, se determinó que los parámetros de diseño con respecto a la calidad de agua serían los de la salida del sector C, como se muestra en la Tabla 3. 5. No obstante, se ha considerado diseñar para la temperatura promedio de toda la estación experimental.

Tabla 3. 5. Parámetros de calidad de agua de diseño

Parámetro	Unidad	Salida sector C	
		máx	mín
Oxígeno disuelto	mg/L	6,2	3,8
DBO	mg/L	23,2	4,3
NT	mg/L	2,2	1,3
Temperatura	°C	33,1	14,4
Fósforo	mg/L	0,21	0,05
Ph		8,4	8,2

[Fuente: Autoras de este documento]

b) Caudal de entrada

El volumen del reservorio actual está en función del volumen crítico de las secciones de las piscinas, el caudal de entrada actuará de la misma manera,

por lo que, este será el cociente del volumen crítico y las horas de bombeo, 15 horas, obteniendo así un caudal de entrada de 262,31 l/s.

c) Carga superficial de la DBO

La carga superficial de la DBO (λ_s), debe estar entre 100 a 400 kg/ha*día para permitir el desarrollo sano de alga.

$$\lambda_s = \frac{L_i * Q_e}{A}$$

3. 9

Donde; A = área (m²), L_i = DBO de entrada (mg/L) y Q_e = caudal del afluente (l/s).

No obstante, se debe aplicar un factor de seguridad, según (Mara, 1987), que se calcula con como sigue:

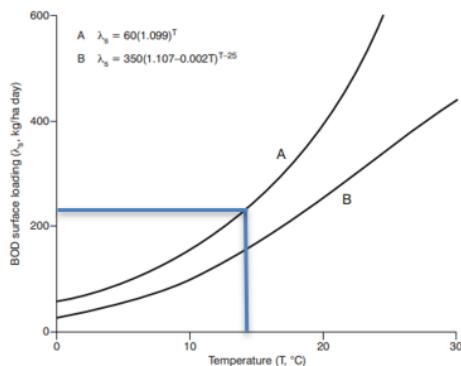


Figura 3. 4. Variación de la carga superficial con respecto a la temperatura

Por lo tanto, se utiliza la opción A, teniendo:

$$\lambda_s = 60(1,099)^T$$

3. 10

$$T = 33,1^\circ\text{C}$$

$$\lambda_s = 60(1,099)^{33,1} = 1.365,13 \frac{\text{kg}}{\text{ha} * \text{día}}$$

$$T = 14,4^\circ\text{C}$$

$$\lambda_s = 60(1,099)^{14,4} = 233,62 \frac{\text{kg}}{\text{ha} * \text{día}}$$

d) Área

El área se tiene despejando de la ecuación 3.9:

$$A = L_i * \frac{Q_e}{\lambda_s}$$

Por lo tanto;

$$T = 33,1^\circ C$$

$$A = (23,2) * \frac{262,31}{1.365,13} = 3.851,648 m^2$$

$$T = 14,4^\circ C$$

$$A = (4,3) * \frac{262,31}{233,62} = 4.171,42 m^2$$

Las dimensiones son las siguientes:

$$T = 33,1^\circ C$$

$$a = \sqrt{\frac{A}{2}} = \frac{3.851,648}{2} = 43,884 m$$

$$l = 2 * a_m = 2 * 62,62 = 87,768 m$$

$$T = 14,4^\circ C$$

$$a_m = \sqrt{\frac{A}{2}} = \frac{4.171,42}{2} = 45,67 m$$

$$l_m = 2 * a_m = 2 * 3,90 = 91,339 m$$

Para fines de diseño, se escoge las dimensiones críticas, es decir; las correspondientes a T: 14,4 °C, quedando el reservorio con las siguientes dimensiones de fondo:

Ancho (a) = 45 m, largo (l) = 90 m, área (A) = 4.050 m² y carga superficial (λ_s) = 240,628 kg/ha*día.

e) Área superior

$$a_s = a + x = 45 + 5 = 50 m$$

$$l_s = l + x = 90 + 5 = 95 m$$

Por lo tanto, las dimensiones del área superior son 95 x 50 m, con un área de 4.750 m².

f) Área media

$$a_m = a + x = 45 + 2,5 = 47,5 m$$

$$a_m = a + x = 90 + 2,5 = 92,5 m$$

Por lo tanto, las dimensiones son 47,5 x 92,5 m, con un área de 4.394 m².

En la Figura 3. 5 se muestran las dimensiones largo x ancho del reservorio.

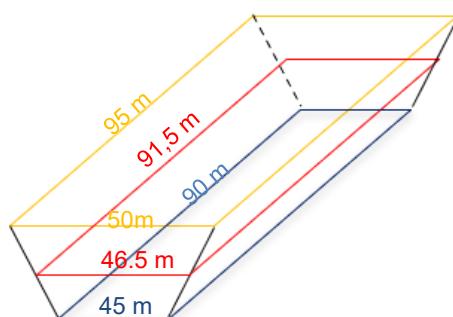


Figura 3. 5. Área transversal del reservorio

[Fuente: Autoras de este documento]

g) Volumen del reservorio 1

El volumen del reservorio 1 será equivalente a:

$$V_{R1} = 4.750 * 2,0 = 9.500m^3$$

h) Terraplén

Para determinar la altura del terraplén, se utilizará la altura de agua (WD) y una sobreelevación (FB), como se indica en la Tabla 3.6.

Tabla 3. 6. Altura de agua

WD	1,5
(m)	
FB	0,5
(m)	

[Fuente: Autoras de este documento]

- ✓ Altura de diseño (DH):

$$DH = WD + FB$$

3. 11

- ✓ Altura de asentamiento (SH):

$$SH = 0,15 * DH$$

3. 12

- ✓ Altura de construcción (CH):

$$CH = \frac{DH}{\frac{100 - 15}{100}}$$

3. 13

Por lo tanto, los resultados se muestran en la Tabla 3. 7 y se bosquejan en la Figura 3. 6.

Tabla 3. 7. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén

DH (m)	2,0
SH (m)	0,3
CH (m)	2,3

[Fuente: Autoras de este documento]

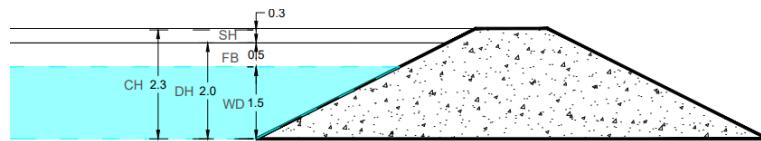


Figura 3. 6. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén

[Fuente: Autoras de este documento]

h.1) Corona del terraplén

- ✓ Anchura de coronación (a_c):

Debe ser igual a la altura de agua (WD), pero mayor a 0,60 m y a 1,00 m, en función de si el suelo es arcilloso o arenoso, respectivamente. Por lo tanto, $a_c = 1,50$ m.

- ✓ Anchura de base (a_b):

La anchura de base va a depender de cuanto material de regulación necesitará el terraplén, por lo que se propone $a_b = 10,7$ m.

Además, la pendiente será 1:1, lo que es igual a 45°. Ver Figura 3. 7.

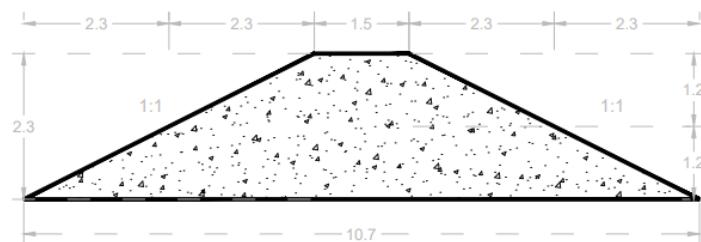


Figura 3. 7. Corona del terraplén

[Fuente: Autoras de este documento]

Se ha aprovechado, en lo posible, la infraestructura existente en la estación experimental, por lo que, las figuras posteriores son una dimensión mínima para diseñar, para mayor detalle, ver el Anexo 1.

i) Caudal del efluente

El caudal de salida (Q_s) se representa por la siguiente ecuación:

$$Q_s = Q_e - 0,001eA_m$$

3. 14

Donde; Q_e = caudal de entrada ($m^3/día$) y e = evaporación neta ($mm/día$). La evaporación neta en Santa Elena, El Palmar, es de 137 mm/año.

Siendo el caudal del afluente de 260,79 l/s.

Y, el caudal medio Q_m se obtiene así:

$$Q_m = \frac{Q_s + Q_e}{2}$$

3. 15

j) Tiempo de retención

$$\theta = \frac{10A_mD}{Q_m}$$

3. 16

Donde; θ = tiempo de retención hidráulica (5-30 días), D = profundidad (1-1,8 m) y Q_m = caudal medio (l/s).

Se adopta una profundidad de 1,5 m, por lo tanto;

$$\theta = \frac{10 * 4.050 * 1,5}{261,55} = 3 \text{ días}$$

Para fines de diseño se adopta el tiempo de retención estándar, $\theta = 5$ días.

k) Remoción de la DBO

$$L_s = \frac{L_i}{1 + k_1\theta}$$

3. 17

Donde; L_s = DBO de salida (mg/L). Esta incluye la DBO de las algas, representando el (70-90) % y; K_1 = constante de remoción (1/día), se obtiene con la siguiente ecuación:

$$k_{1(T)} = k_{1(20)}(1,05)^{T-20}$$

3. 18

La constante de remoción $k_{1(20)}$ es 0,3 día⁻¹ en tratamiento primario y 0,1 día⁻¹ en tratamiento secundario. Por lo tanto, la L_s (filtrada) está representada por:

$$L_s = \frac{23,2}{1 + 0,568 * 5} = 6,038 \frac{mg}{l}$$

También puede utilizarse;

$$L_s = 0,3 * L_s = 6,96 \frac{mg}{l}$$

Eligiendo el resultado más conservador, la concentración de la DBO final es de 6,96 mg/L.

I) Remoción de Nitrógeno

$$L_s NT = L_e NT^{-(0,0064*1,039^{T-20})*(\theta+60,6(PH-6,6))}$$

3. 19

La remoción de nitrógeno será equivalente a 0,37 mg/L.

m) Remoción de Oxígeno disuelto

La remoción de nitrógeno será el resultado entre la cantidad de TAN promedio, 1 mg/L, lo cuál es el límite para asegurar desnitrificación en el reservorio 1, y la cantidad de oxígeno disuelto admisible, 4,3 mg/L. Quedando de la siguiente manera:

Tabla 3. 8. Relación de parámetros de calidad de agua

Reservorio mg/L	R0		R1	
	Entrada	Salida	Entrada	Salida
OD	3,6	4,8	4,8	X
Amonio	0,1	0,1	0,1	

[Fuente: Autoras de este documento]

$$OD = \frac{0,1 * 4,3}{1} = 0,43 \frac{mg}{L}$$

n) Geomembrana

n.1. Anclaje

Se tendrá un ancho de borde del anclaje (b_a) de 0,50 m, por lo que la longitud del anclaje subterráneo (L_a) será de 1,90 m, como se muestra en Figura 3. 8.

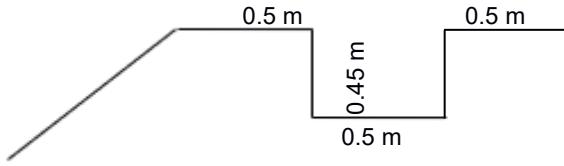


Figura 3. 8. Anclaje

[Fuente: Autoras de este documento]

n.2. Espesor

Presión

$$P = H * \gamma$$

3. 20

Donde; H = altura total del reservorio (m), y = densidad del agua (Kg/m³).

$$P = 2,00 * 1.000 = 2.000 \frac{kg}{m^2}$$

3. 21

Espesor teórico

$$t = \frac{1000PX}{\cos \beta \sigma_y} (\tan \delta_u + \tan \delta_L) + E_e$$

3. 22

Donde; P = presión (kg/m²), X = distancia en que se moviliza la deformación (m), β = ángulo entre la horizontal y la inclinación del talud del muro interior del reservorio (°), σy = esfuerzo a fluencia de la geomembrana (kg/m²), δu = ángulo de fricción entre el material superior y la membrana, δL = ángulo de fricción entre el material inferior y la membrana y Ee = espesor adicional por erosión durante la instalación (mm).

$$t = \frac{1000 * 2.000 * 0,10}{\cos 45 * 1'537.000} (\tan 0 + \tan 18) + 0,50$$

$$t = 0,56mm$$

Espesor adicional por degradación de la superficie expuesta

$$te = 0,25 * 0,56 = 0,14mm$$

Espesor adicional por acción de la superficie expuesta

$$ta = 0,20 * 0,56 = 0,11mm$$

Espesor de seguridad

$$ts = 0,50 * 0,56 = 0,41mm$$

Por lo tanto, el espesor total acumulado resulta

$$e = t + te + ta + ts = 1,22\text{mm}$$

Finalmente, el espesor comercial de la geomembrana requerida es 1,50 mm.

n.3) Área de anclajes

$$A_a = (L_a * b_a)[(l_s * 4) + (a_s * 4)]$$

3. 23

$$A_a = (1,9 * 0,5)[(95 * 4) + (50 * 4)] = 551,00 \text{ m}^2$$

n.4) Área de taludes

$$A_t = \frac{h}{2} \left[\frac{4 * (l_s + l_f)}{2} + \frac{4 * (a_s + a_f)}{2} \right]$$

3. 24

$$A_t = \frac{1,5}{2} \left[\frac{4 * (95 + 4)}{2} + \frac{4 * (90 + 4)}{2} \right] = 420,00 \text{ m}^2$$

n.5) Área de bordes

$$A_t = \frac{h}{2} \left[\frac{4 * (l_s + l_m)}{2} + \frac{4 * (a_s + a_m)}{2} \right]$$

3. 25

$$A_b = \frac{1,5}{2} \left[\frac{4 * (95 + 90)}{2} + \frac{4 * (50 + 45)}{2} \right] = 140,00 \text{ m}^2$$

Por lo tanto, el área de la geomembrana será la sumatoria de:

$$A_m = L_t + A_f + A_t + A_b + A_a$$

3. 26

$$A_m = 5.164 \text{ m}^2$$

o) Canal

Para unir el reservorio actual y el reservorio 1, se utilizarán 3 canales con las siguientes características:

Caudal = 262,31 l/s

Velocidad = 1,2 m/s

Talud = 1:1

Tirante = 0,2 m

Por lo tanto, el área transversal equivale a:

$$A = Q * V = 0,219 \text{ m}^2$$

3. 27

De este modo, el lado menor es:

$$Lm = \frac{A - h^2}{h} = 0,89 \text{ m}$$

Y el lado mayor es:

$$LM = Lm - 2h = 1,29 \text{ m}$$

Finalmente, para fines de diseño, las dimensiones a utilizar son $1,30 \times 0,90 \text{ m}$.

Ver Plano Detalle de los Canales.

3.1.3.3.3. Tratamiento en reservorio 2, R2

Este reactor va a recibir un tratamiento basado en la teoría aerobio, en donde, mediante la aireación natural, los microorganismos existentes degradarán la materia orgánica que no se removió del reservorio 1, garantizando un nivel de calidad de agua adecuado para recircular.

a) Calidad de agua

Para el sistema de tratamiento, las principales consideraciones son los parámetros de calidad de agua. En la sección 2.4. Análisis de la calidad de agua, Capítulo 2, se determinó que los parámetros de diseño con respecto a la calidad de agua serían los de la salida del sector C, como se muestra en la Tabla 3. 9. No obstante, se ha considerado diseñar para la temperatura promedio de toda la estación experimental.

Tabla 3. 9. Parámetros de calidad de agua de diseño del reservorio 2

Parámetro	Unidad	Salida de R1
Oxígeno disuelto	mg/L	0,43
DBO	mg/L	6,96
NT	mg/L	0,27
Temperatura	°C	14,1

[Fuente: Autoras de este documento]

b) Caudal de entrada

El caudal de entrada del reservorio 2, será el de salida de R1, obteniendo así un caudal de $260,79 \text{ l/s}$.

c) Carga superficial de la DBO

La carga superficial de la DBO (λ_s), debe estar entre 100 a 400 kg/ha*día para permitir el desarrollo sano de alga. Para temperaturas entre 10 a 20 °C, se recomienda utilizar la siguiente ecuación:

$$\lambda_s = 20T - 100$$

3. 27

Por lo tanto, la carga superficial es 188 g/m³*día, con una temperatura de 14,4°C.

d) Tiempo de retención

$$\theta_{m1} = \frac{10 * L_i * D}{0,75\lambda_s}$$

3. 28

Donde; Li = es la concentración del afluente del reservorio 2 que sale del reservorio 1 (mg/l), D = profundidad (0.8-1.5 m) y λ_s = la concentración de carga superficial (g/m³*día).

$$\theta_{m1} = \frac{10 * 6,96 * 0,8}{0,75 * 188} = 0,39 \text{ días}$$

El rango del tiempo de retención está de 3 a 10 días, por lo que, para fines de diseño, se utilizará 3 días.

e) Volumen

$$V = \frac{86.400 * L_i * Q_e}{1.000 * \lambda_s}$$

3. 29

Por lo tanto, se obtiene un volumen de 8.341,729 m³.

f) Área

El área se obtiene de:

$$A = \frac{V}{D} = 10.427,161 \text{ m}^2$$

Las dimensiones son las siguientes:

$$a = \sqrt{\frac{A}{2}} = \frac{10.427,161}{2} = 72,205 \text{ m}$$

$$l = 2 * a = 2 * 72,205 = 144,41 \text{ m}$$

Para fines de diseño, se escoge las dimensiones críticas, es decir; las correspondientes a T: 14,4 °C, quedando el reservorio con las siguientes dimensiones de fondo:

Ancho (a) = 75 m, largo (l_m)= 150 m, área (A) = 11.250 m² y carga superficial (λ_s) = 139,4 kg/ha*día.

Las dimensiones superiores y de fondo del reservorio 2, se indican según la Figura 3. 9:

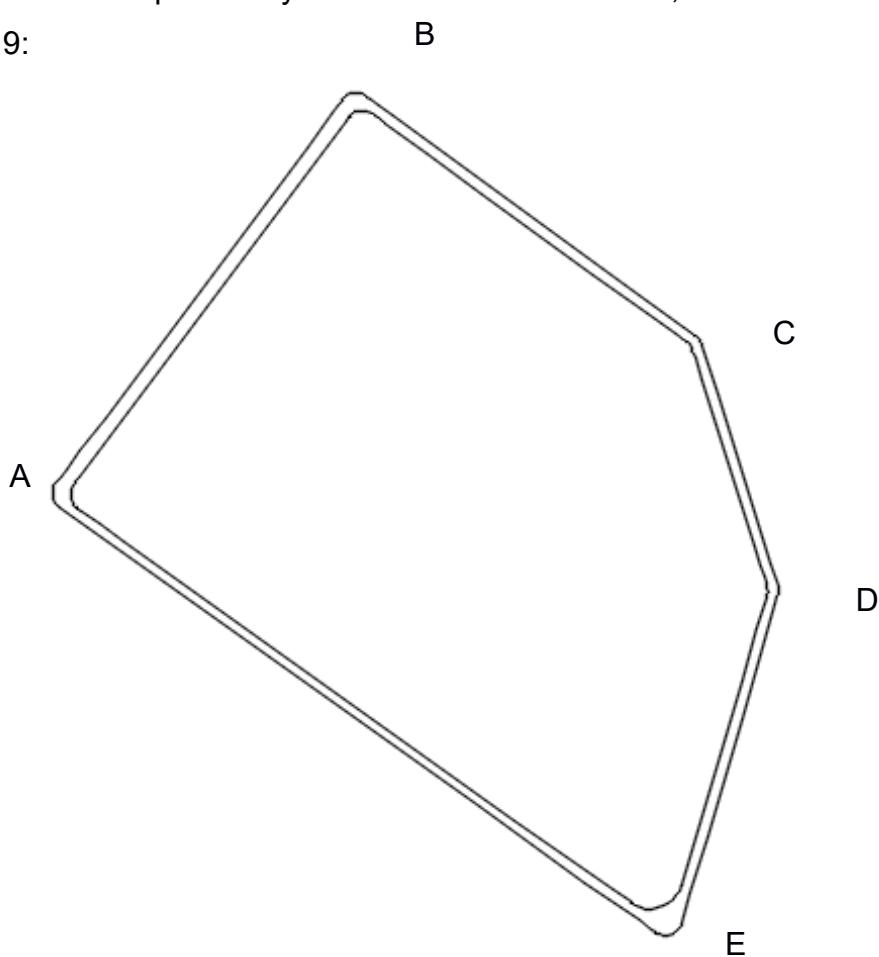


Figura 3. 9. Área transversal del reservorio 2
[Fuente: Autoras de este documento]

Se ha tomado una geometría irregular para aprovechar, en lo posible, la infraestructura existente en la estación experimental, tal como los terraplenes.

Longitud de fondo

A: 90 m

B: 75 m

C: 45 m

D: 65 m

E: 135 m

Obteniendo un Área de fondo de 10.300 m².

Longitud superior

A: 95 m

B: 80 m

C: 50 m

D: 70 m

E: 140 m

Obteniendo un Área superior de 11.200 m².

g) Volumen del reservorio 2

El volumen del reservorio 2 será equivalente a:

$$V_{R2} = 11.200 * 1,3 = 14.560 \text{ m}^3$$

h) Terraplén

Para determinar la altura del terraplén, se utilizará la altura de agua (WD) y una sobreelevación (FB), como se indica en la Tabla 3. 10.

Tabla 3. 10. Altura de agua

WD	0,8
(m)	
FB	0,5
(m)	

[Fuente: Autoras de este documento]

✓ Altura de diseño (DH):

$$DH = WD + FB$$

3. 30

✓ Altura de asentamiento (SH):

$$SH = 0.15 * DH$$

3. 31

- ✓ Altura de construcción (CH):

$$CH = \frac{DH}{\frac{100 - 15}{100}}$$

3. 32

Por lo tanto, los resultados se muestran en la Tabla 3. 11 y se bosquejan en la Figura 3. 10.

Tabla 3. 11. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén

DH (m)	1,3
SH (m)	0,2
CH (m)	1,5

[Fuente: Autoras de este documento]

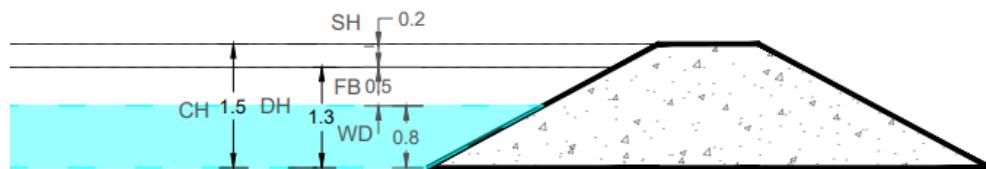


Figura 3. 10. Altura de diseño, asentamiento y construcción del terraplén

[Fuente: Autoras de este documento]

g.1) Corona del terraplén

- ✓ Anchura de coronación (a_c):

Debe ser igual a la altura de agua (WD), pero mayor a 0.60 m y a 1.00 m, dependiendo de si el suelo es arcilloso o arenoso, respectivamente. Por lo tanto, $a_c = 0,8$ m.

- ✓ Anchura de base (a_b):

La anchura de base va a depender de cuanto material de regulación necesitará el terraplén, por lo que se propone $a_b = 7,3$ m.

Además, la pendiente será 1:1, lo que es igual a 45° . Ver Figura 3. 11.

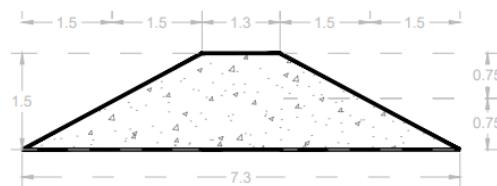


Figura 3. 11. Corona del terraplén

[Fuente: Autoras de este documento]

Se ha aprovechado, en lo posible, la infraestructura existente en la estación experimental, por lo que, las figuras posteriores son una dimensión mínima para diseñar, para mayor detalle, ver el Anexo 1.

h) Caudal del efluente

El caudal de salida (Q_s) se representa por la siguiente ecuación:

$$Q_s = Q_e - 0,001eA_m$$

3. 33

Donde; Q_e = caudal de entrada ($m^3/día$) y e = evaporación neta ($mm/día$). La evaporación neta en Santa Elena, El Palmar, es de 137 mm/año.

Siendo el caudal del efluente de 256,57 l/s.

Y, el caudal medio Q_m se obtiene así:

$$Q_m = \frac{Q_s + Q_e}{2}$$

3. 34

i) Remoción de la DBO

Del reservorio 1, el agua salió con una concentración de la DBO de 6,98 mg/L, por lo que, en el reservorio 2, esta se reducirá hasta los 2,09 mg/L, como se muestra a continuación.

$$L_s = 0.3 * L_s = 2,088 \frac{mg}{l}$$

j) Remoción de oxígeno disuelto O_2

En el reservorio 1 el agua ingresa con un valor de Oxígeno disuelto de 3,8 mg/L y sale con una concentración de oxígeno disuelto de 0.43 mg/L porque en ese reservorio se tiene materia orgánica representada por la DBO, por tanto, se consume el O_2 que viene desde el reservorio 1 y se dirige hacia el reservorio 2. Este oxígeno disuelto se incrementa por la acción natural de la fotosíntesis.

En otras palabras, se toma el dióxido de carbono y el agua y, con la ayuda de la luz solar y las algas lo transforman en glucosa y lo liberan en forma de oxígeno, como se observa en la Ecuación 3.35. Parte de este oxígeno se

disuelve en el agua y la otra parte dependerá de las condiciones de salinidad y temperatura del reservorio.



3. 35

Este proceso logra aumentar el O₂ hasta 3,8 mg/L.

k) Geomembrana

k.1. Anclaje

Se tendrá un ancho de borde del anclaje (b_a) de 0,50 m, por lo que la longitud del anclaje subterráneo (L_a) será de 1,90 m, como se muestra en la Figura 3. 12.

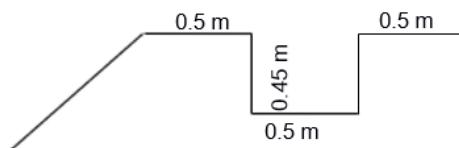


Figura 3. 12. Anclaje

[Fuente: Autoras de este documento]

k.2. Espesor

Presión

$$P = H * \gamma$$

3. 36

Donde; H = altura total del reservorio (m), y = densidad del agua (Kg/m³).

$$P = 2,00 * 1.300 = 1.300 \frac{kg}{m^2}$$

3. 37

Espesor teórico

$$t = \frac{1000PX}{\cos \beta \sigma_y} (\tan \delta_u + \tan \delta_L) + E_e$$

3. 38

Donde; P = presión (kg/m²), X = distancia en que se moviliza la deformación (m), β = ángulo entre la horizontal y la inclinación del talud del muro interior del reservorio (°), σ_y = esfuerzo a fluencia de la geomembrana (kg/m²), δ_u = ángulo de fricción entre el material superior y la membrana, δ_L = ángulo de

fricción entre el material inferior y la membrana y Ee = espesor adicional por erosión durante la instalación (mm).

$$t = \frac{1000 * 1.300 * 0,10}{\cos 45 * 1537000} (\tan 0 + \tan 18) + 0,50$$

$$t = 0,56 \text{ mm}$$

Espesor adicional por degradación de la superficie expuesta

$$te = 0,25 * 0,56 = 0,13 \text{ mm}$$

Espesor adicional por acción de la superficie expuesta

$$ta = 0,20 * 0,56 = 0,11 \text{ mm}$$

Espesor de seguridad

$$ts = 0,50 * 0,56 = 0,39 \text{ mm}$$

Por lo tanto, el espesor total acumulado resulta

$$e = t + te + ta + ts = 1,17 \text{ mm}$$

Finalmente, el espesor comercial de la geomembrana requerida es 1,50 mm.

k.3) Área de anclajes

$$A_a = (L_a * b_a)[(l_s * 4) + (a_s * 4)]$$

3. 39

$$A_a = (1,9 * 0,5)[(151 * 4) + (76 * 4)] = 862,60 \text{ m}^2$$

k.4) Área de taludes

$$A_t = \frac{h}{2} \left[\frac{4 * (l_s + l_f)}{2} + \frac{4 * (a_s + a_f)}{2} \right]$$

3. 40

$$A_t = \frac{0,8}{2} \left[\frac{4 * (151 + 150)}{2} + \frac{4 * (76 + 75)}{2} \right] = 361,60 \text{ m}^2$$

k.5) Área de bordes

$$A_t = \frac{h}{2} \left[\frac{4 * (l_s + l_m)}{2} + \frac{4 * (a_s + a_m)}{2} \right]$$

3. 41

$$A_b = \frac{0,8}{2} \left[\frac{4 * (151 + 150)}{2} + \frac{4 * (76 + 75)}{2} \right] = 862,60 \text{ m}^2$$

Por lo tanto, el área de la geomembrana será la sumatoria de:

$$A_m = L_t + A_f + A_t + A_b + A_a$$

3. 42

$$A_m = 12.702 \text{ m}^2$$

Para aprovechar de manera eficiente el espacio del reservorio, se ha decidido modificar la forma del reservorio 2 manteniendo el mismo área y volumen.

I) Canal

Para unir el reservorio actual y el reservorio 1, se utilizarán 3 canales con las siguientes características:

Caudal = 260,39 l/s

Velocidad = 1,2 m/s

Talud = 1:1

Tirante = 0,2 m

Por lo tanto, el área transversal equivale a:

$$A = Q * V = 0,219 \text{ m}^2$$

De este modo, el lado menor es:

$$Lm = \frac{A - h^2}{h} = 0,89 \text{ m}$$

Y el lado mayor es:

$$LM = Lm - 2h = 1,29 \text{ m}$$

Finalmente, para fines de diseño, las dimensiones a utilizar son 1,30 x 0,90 m.

Ver Plano Detalle de los Canales.

3.2. Especificaciones técnicas

3.2.1. Dimensiones generales

3.2.1.1. Capacidad del reservorio

Se han diseñado dos reservorios, en los que cada uno tendrá un tratamiento diferente para que el agua captada se mantenga con la calidad necesaria para el óptimo desarrollo de las especies. Además, se considerará un tiempo de retención de 5 días para el reservorio 1 y 3 días para el reservorio 2, en la Tabla 3. 12 se detallan las dimensiones.

Tabla 3. 12. Dimensiones de cada reservorio

	Dimensiones [m]	Altura [m]	Borde libre [m]	Área [m²]	Volumen [m³]
Reservorio 1	50x95	1,50	0,5	4.750	9.500
Reservorio 2	95x80x50x70x140	0,80	0,5	11.200	14.560

[Fuente: Autoras de este documento]

El caudal de efluente es de 256,57 l/s.

3.2.2. Movimiento de tierras

Las siguientes actividades han sido tomadas del Ministerio de Transporte y Obras Públicas (MTOP), por lo que en esta sección se va a redactar de manera simplificada las especificaciones técnicas, dejando el contenido completo en el Anexo 2.

3.2.2.1. Limpieza

Se realiza el despeje del terreno para llevar a cabo la obra, se retiran todos los árboles, arbustos, troncos, matorrales y cualquier otra vegetación; además, se incluye la remoción de la tierra vegetal, hasta la profundidad que se requiera y este indicada en los planos o por el Fiscalizador.

En las zonas que deben ser cubiertas por terraplenes y que se deba eliminar la capa vegetal, material inadecuado o raíces, se nivelará y compactará la superficie resultante luego de eliminar los materiales. El relleno y la compactación se efectuará de acuerdo con lo que indica la MTOP.

3.2.2.2. Material de relleno

El material arcilloso limoso para el terraplén será extraído tanto del sitio excavado como de una cantera reglamentada cercana, garantizando la calidad del material que se usará.

La arcilla debe estar libre de material orgánico o desechos, además debe ser compactada a su contenido óptimo de humedad para obtener la máxima densidad y mínima permeabilidad.

Este material puede ser trasladado desde una cantera de libre aprovechamiento, ubicado en la parroquia Colonche siendo sus coordenadas 541.168,00m E, 9'771.675,20m N, con código Arcom 790793.

3.2.2.3. Geomembrana

Se deberá evitar la sedimentación por lo que, se colocará un revestimiento de geomembrana HDPE de 1,5 mm de espesor y 7 m de longitud, a continuación, en la Tabla 3.13, se muestran las características de este material de revestimiento.

Tabla 3. 13. Especificaciones técnicas

Características	Unidad	Geomembrana HDPE	Métodos de ensayo
Espesor promedio mínimo	mm	1.5 mm	ASTM D 5199
Densidad con negro de carbono	g/cm ³	>0.940	ASTM D 1505
Esfuerzo de tracción límite elástico (1)	KN/m	24 (≥22)	ASTM D 6693
Resistencia a la tracción a la rotura (1)	KN/m	45 (≥40)	
Alargamiento en el límite elástico (1)	%	13 (≥12)	
Alargamiento a la rotura (1)	%	800 (≥700)	
Resistencia al rasgado (1)	N	215 (≥187)	ASTM D 1004
Resistencia al punzonamiento	N	550 (≥480)	ASTM D 4833
Resistencia a la fisuración bajo tensión en medio tensoactivo (SP-NCTL) (2)	H	≥500	ASTM D 5397
Negro de carbono			
Contenido en negro de carbono	%	2-3	ASTM D 4218
Dispersión del negro de carbono	Categoría	1-2	ASTM D 5596
OIT estándar	Min	≥100	ASTM D 3895
Envejecimiento en horno a 85 °C	% retenido	≥55	ASTM D 5721
OIT estándar - % retenido después de 90 días			ASTM D 3895
Resistencia UV	% retenido	≥50	ASTM D 7238
OIT a alta presión - %retenido después de 1600h			ASTM D 5885

[Geoconcret: Geosintéticos y Concretos, 2020a]

3.2.2.4. Instalación de geomembrana

3.2.2.4.1. Colocación de geomembrana

Se cubre el área, se esparce y extiende para evitar desperdicio de material.

Después de colocar el material, se procede con el termosellado y soldadura de la geomembrana, ver Figura 3. 13.



Figura 3. 13. Colocación de geomembrana

[Fuente: Geoconcret S.A]

3.2.2.4.2. Testeo de calibración del termosellado

Se realiza un testeo para verificar la calibración de la máquina ha permitido un termosellado para evitar costuras mal hechas que se puedan desprender.

3.2.2.4.3. Termosellado y extrusión de geomembrana

Se procede a termosellar las láminas de geomembrana, se realizan las costuras en las uniones y donde la máquina termoselladora no pueda pasar, se sellará con hilo de polietileno los lugares que quedan por impermeabilizar, ver Figura 3. 14



Figura 3. 14. Proceso de termosellado

[Fuente: Geoconcret S.A.]

3.2.3. Protección de talud

Se diseñaron terraplenes con talud 1:1, de forma que se aproveche la infraestructura existente en la estación experimental CENAIM. La corona de cada

uno va de un rango entre (4 a 6) metros. La altura de construcción es de 1,50 metros para el reservorio 1 y 1,30 metros para el reservorio 2. Y, la altura de asentamiento considerada es de 0,30 para el reservorio 1 y 0,20 metros para el reservorio 2. Ver Plano Detalle de los terraplenes.

3.2.4. Calidad del agua

Se consideraron parámetros físicos y químicos de calidad de agua como:

- | | |
|---|--|
| <ul style="list-style-type: none"> ✓ Oxígeno disuelto ✓ DBO ✓ NT | <ul style="list-style-type: none"> ✓ Temperatura ✓ P ✓ pH |
|---|--|

En la Tabla 3. 14 se detallan los parámetros del reservorio 0 al 1 y se detalla la cantidad de remoción de la DBO después del tratamiento del reservorio 2 en la Tabla 3. 15.

Tabla 3. 14. Remoción de parámetros del reservorio 0 al 1

Remoción	mg/L
DBO	6,96
Nitrógeno	0,37
Oxígeno disuelto	0,43

Tabla 3. 15. Remoción de parámetros del reservorio 1 al 2

Remoción	mg/L
DBO	2,09

3.2.5. Maquinarias

Retroexcavadora

- ✓ Motor: 90-92 HP SAE, par máximo neto de 400 Nm a 1400 RPM.
- ✓ Sistema de arranque: arranque eléctrico directo de 12 volts, con alternador de 90 a 95 Amp.
- ✓ Sistema de enfriamiento: radiador con agua, adecuado a condiciones tropicales de servicio pesado.
- ✓ Tracción: 4 ruedas, ejes de máxima tracción.
- ✓ Sistema hidráulico: bomba de engranajes, centro abierto. Caudal de bomba de 140 a 143 l/min. Presión de trabajo de 248 a 251 bares.

- ✓ Dirección: servo dirección hidrostática con cilindro de doble efecto. Brazos de dirección ubicados en la parte posterior de eje delantero. El radio de giro sin frenos de 8,10 m.
- ✓ Neumáticos: frontales 12,5 x 18 (10 telas), 5 prisioneros, como máximo. Traseros 17,5 x 25 (12 telas), 5 prisioneros, como máximo.
- ✓ Cucharón: frontal: capacidad colmada: 1,1 m³, 8 dientes como mínimo. Construido con planchas gruesas de acero y refuerzos, accionamiento de cucharón con cilindros, sistemas autonivelantes. Excavador: de servicio pesado de 760 mm, 5 dientes.

Requerimiento sobre la operación del cargador:

- ✓ Fuerza de arranque del balde: 6.170 kg
- ✓ Capacidad de levantamiento a altura máxima: 3.495 kg
- ✓ Altura máxima de levante a nivel del pasador: 3.450 mm

Requerimientos sobre la operación de la retroexcavadora:

- ✓ Profundidad de excavación: 4.390 mm
- ✓ Alcance total desde el pivote de rotación: 5.370 mm
- ✓ Altura de carga: 3.840 mm
- ✓ Altura de transporte: 3.530 mm
- ✓ Fuerza de desprendimiento del cucharón: 6.324 kg
- ✓ Fuerza de desprendimiento del brazo: 3.217 kg

3.3. Normativas Aplicables

- ✓ Ministerio de Transporte y Obras Públicas (MTOP). Capítulo 300: Movimiento de Tierras.
- ✓ Decreto Nº 3.327 - Reglamento para la ordenación, conservación, manejo y aprovechamiento del manglar.
- ✓ Ley orgánica de recursos hídricos, uso y aprovechamiento de agua.
- ✓ Ley de gestión ambiental.
- ✓ Ley orgánica de salud.

CAPÍTULO 4

4. ANÁLISIS AMBIENTAL

En la acuicultura de camarones se requiere que el agua se cambie periódicamente, por lo que, proveer cantidad y calidad de agua a las especies es vital para su desarrollo óptimo. Además, la descarga de los efluentes provenientes de la estación experimental del Centro Nacional de Acuicultura e Investigaciones (CENAIM), sin tratamiento previo, puede generar importantes impactos sobre el cuerpo receptor.

4.1. Objetivos

4.1.1. Objetivo General

Realizar el análisis ambiental del diseño del reservorio para optimizar el funcionamiento de la estación experimental CENAIM.

4.1.2. Objetivos Específicos

1. Establecer los componentes del medio físico, biótico, social y cultural de la estación experimental CENAIM.
2. Cualificar los impactos ambientales que genera la implementación del diseño del reservorio.
3. Proponer medidas de prevención y mitigación para minimizar los impactos ambientales generados por el proyecto.

4.2. Descripción del proyecto

Este proyecto consiste en el diseño de un reservorio de agua para que sirva de soporte para una recirculación en el cultivo de especies acuícolas en la estación experimental CENAIM, a cargo de la Institución educativa pública, Escuela Superior Politécnica del Litoral (ESPOL). El alcance incluye la estimación de caudales, balance de masa, evaluación del sistema existente, trabajos de campo como batimetría para corroborar que las dimensiones de las piscinas no han variado considerablemente y; avanza hasta la estimación de los volúmenes del reservorio en diferentes situaciones o requerimientos. No incluye realización de nuevos ensayos de calidad del agua, ya que se utilizaron aquellos suministrados por el cliente, y tampoco prospecciones geofísicas para encontrar nuevos pozos. Este estudio es una acción para reducir la huella de carbono mediante la producción y el consumo responsable de las especies acuícolas, de forma que se conserve la vida marítima sin alterar el recurso hídrico cumpliendo con los ODS 6, 12, 13 y 14.

La zona de estudio se encuentra aproximadamente de 3 a 5 m.s.n.m., en un área de pendiente plana, a 500 m de la entrada a la Parroquia Palmar, en la carretera E15 que conecta las localidades de Palmar y Ayangue, pertenecientes al cantón Santa Elena. La acuicultura de camarón domina este sector de la costa del Ecuador, con amplias áreas dedicadas al cultivo. Ver Figura 4. 1.

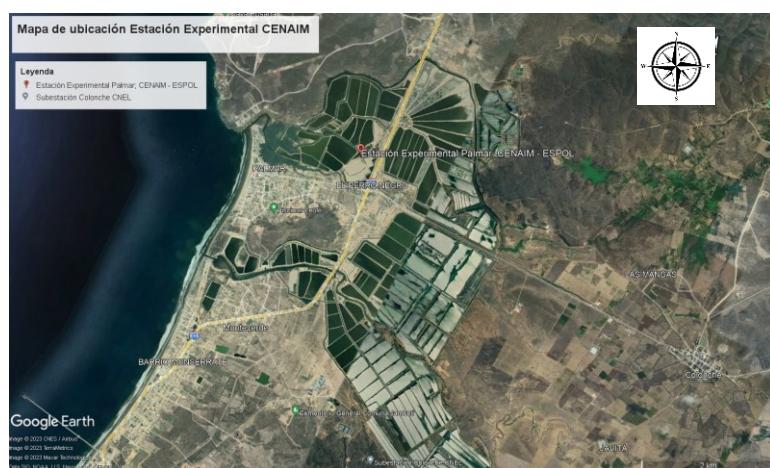


Figura 4. 1. Mapa de ubicación de la Estación Experimental CENAIM

[Fuente: Google Earth]

Desde el punto de vista ambiental, la implementación del proyecto causará impactos al agua, ya que al extraer e introducir agua en el Estero se puede alterar el balance hídrico; al aire, por la cantidad de desechos sólidos que se desprenden en la fase de construcción y; al suelo, debido al movimiento de tierras. Por tanto, se van a evaluar las potenciales afectaciones para proponer acciones que mitiguen el espacio intervenido.

Se van a utilizar principios de sostenibilidad en todas las fases de diseño del reservorio. Además, la selección de materiales y tecnologías de impacto ambiental menor y alta eficiencia en el uso de recursos y energía. Se implementará un manejo de los residuos, garantizando su correcta disposición. Estas estrategias garantizarán que el proyecto se lleve a cabo de manera sostenible y eficiente. Es posible que, al ser un área de manglar, de acuerdo con la información suministrada, se deberán realizar autorizaciones administrativas para su intervención.

La metodología para medir y/o caracterizar el impacto ambiental, consiste en identificar los impactos, después se los valora y luego se seleccionan aquellos que están ocasionando impactos significativos, para los cuales se proponen acciones de mitigación y se elabora el Plan de Manejo Ambiental, tanto en la parte constructiva como en la parte operativa.

4.3. Línea base ambiental

Para evaluar el impacto ambiental de un proyecto, es fundamental analizar cada aspecto que podría verse afectado. Al identificar estos factores, es posible predecir los efectos que el proyecto podría tener sobre el entorno y tomar medidas para mitigarlos. Las 3 categorías principales de características socioambientales a tomar en cuenta son el medio: físico, biológico y socioeconómico (Centro del Agua y Desarrollo Sustentable, 2013b).

4.3.1. Medio físico

4.3.1.1. Clima

La provincia de Santa Elena se caracteriza por un clima seco y árido, con temperaturas que oscilan en promedio de 23.5 a 25.2 °C. En épocas de lluvia, se ha registrado temperaturas hasta de 32 °C, mientras que, en los períodos de sequía, las temperaturas pueden bajar hasta los 16 °C. Los meses de enero y febrero suelen tener niveles más altos de precipitación, con 25.7 y 54.6 mm, respectivamente; disminuyendo su intensidad en los meses contiguos, llegando hasta los 0 mm (Plan de Desarrollo y Ordenamiento Territorial 2019-2020, 2020b).

Con la emergencia climática actual, los patrones indican que las temporadas de sequía están volviéndose más severas, lo que está aumentando la necesidad de un manejo eficiente del agua en la estación experimental (Centro del Agua y Desarrollo Sustentable, 2013b).

4.3.1.2. Geomorfología

Es una zona plana, con pendientes suaves y características geográficas de baja altitud, a excepción de unos pocos cerros. Las altitudes en esta zona varían entre los 3 y 50 m.

4.3.1.3. Suelos

Según el (Instituto Geográfico Militar, 2018), en general el suelo de esta zona se clasifica en arcilloso, arenoso, franco y franco limoso. Ver Figura 4. 2.

En Santa Elena, debido a varios factores como su clima y geología, el suelo es normalmente arenoso y bien drenado debido a su cercanía con la Costa, aunque pueden ser bastante secos debido al clima de la región.

Además, por su ubicación, el suelo en ciertas áreas puede tener un nivel más alto de salinidad y esto puede afectar a su capacidad para retener agua y limitar la disponibilidad de varios nutrientes para las plantas.

Estas características del suelo son importantes para el diseño del reservorio porque si la mayor parte del terreno es arcilloso, sería favorable ya que el agua

se acumularía fácilmente (*Plan de Desarrollo y Ordenamiento Territorial 2019-2020*, 2020b).

Por otro lado, si el suelo es arenoso, la fuga de agua podría ser un problema. Esto requeriría estrategias de manejo de agua cuidadosamente planificadas para asegurarse de que esta no se desperdicie a través de la filtración excesiva.

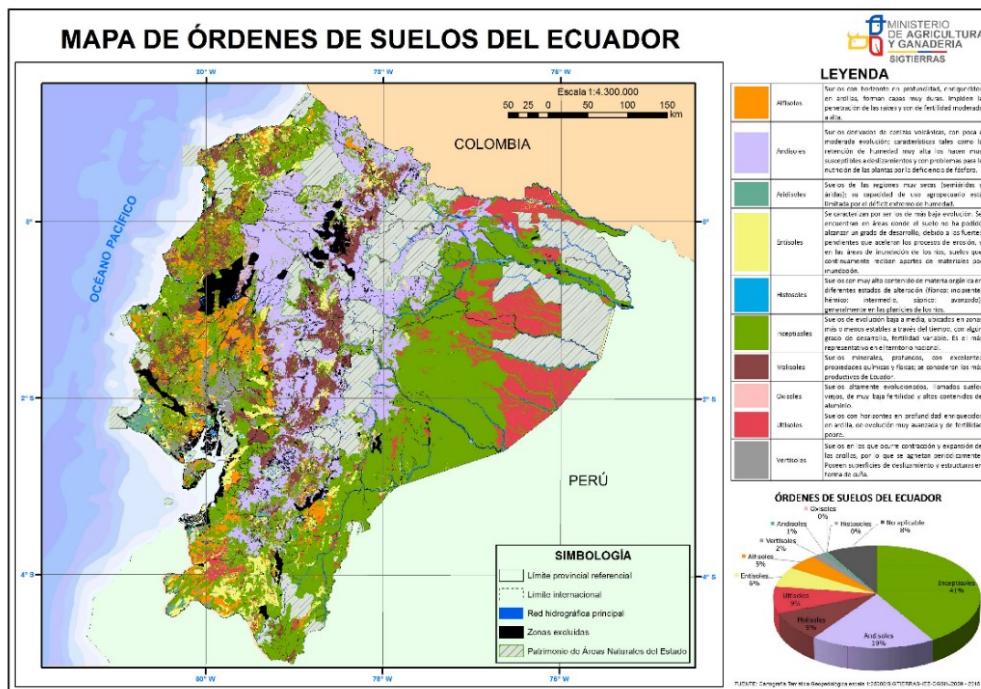


Figura 4. 2. Mapa de órdenes de suelos del Ecuador

[Fuente: Ministerio de Agricultura y Ganadería. (2015). Mapa de Órdenes de suelos del Ecuador [Mapa]. 1:25000. Ecuador: SIGTIERRAS]

4.3.2. Medio biológico

La provincia de Santa Elena tiene una gran variedad de especies de flora y fauna que se han adaptado a las condiciones del clima. En esta zona se encuentra el bosque seco con una superficie de 4200 ha, en Chongón – Colonche, con segmentos dedicados a la ganadería y agricultura.

La fauna incluye una amplia diversidad de mamíferos, aves, reptiles, anfibios, peces, crustáceos y moluscos. Mientras que, la vegetación es típicamente de bosque seco tropical. Estos bosques se caracterizan por tener árboles de hoja caduca que pierden sus hojas durante la estación seca para conservar agua. Entre las especies de plantas que se pueden encontrar en estos bosques se encuentran

el algarrobo, el ceibo y varias especies de cactus y bromelias (Astudillo-Sánchez et al., 2020).

4.3.2.1. Manglares

El área de estudio, estación experimental CENAIM, se caracteriza por tener manglar que lo rodea, por lo que, continuando la línea ambiental y restricciones amparadas por la ley, para el diseño se ha considerado como limitación, no afectar la zona protegida por manglares.

Los manglares desempeñan diversas funciones en relación con la calidad del agua, incluido el manejo de aguas residuales. Aunque no son sistemas de tratamiento convencionales, ofrecen servicios ecológicos que pueden mejorar la calidad del agua en ciertas situaciones. Sus roles incluyen:

1. Filtración Natural: Las raíces y sedimentos retienen y filtran partículas y contaminantes, incluyendo componentes de aguas residuales.
2. Nutrientes: Capturan y mantienen nutrientes como nitrógeno y fósforo, reduciendo la entrada excesiva en aguas costeras.
3. Estabilización Costera: Previenen la erosión y evitan la entrada directa de aguas residuales.
4. Microorganismos Beneficiosos: Albergan bacterias que descomponen materia orgánica, mejorando calidad del agua.
5. Procesos Biogeoquímicos: Influencian procesos químicos, promoviendo eliminación de ciertos contaminantes.
6. Organismos Filtradores: Refugian moluscos y crustáceos que eliminan partículas y nutrientes.

No obstante, los manglares no reemplazan sistemas de tratamiento adecuados. Son frágiles y necesitan manejo eficaz. El control de aguas residuales sigue siendo esencial para evitar contaminación y preservar ecosistemas acuáticos.

4.3.3. Medio socioeconómico

4.3.3.1. Población

De acuerdo con el censo 2010, en la de la provincia de Santa Elena hay un total de 308.693 habitantes, el 50.8% hombres y 49.2% mujeres. En la Figura 4. 3 se detalla el porcentaje de habitantes por rango de edad.

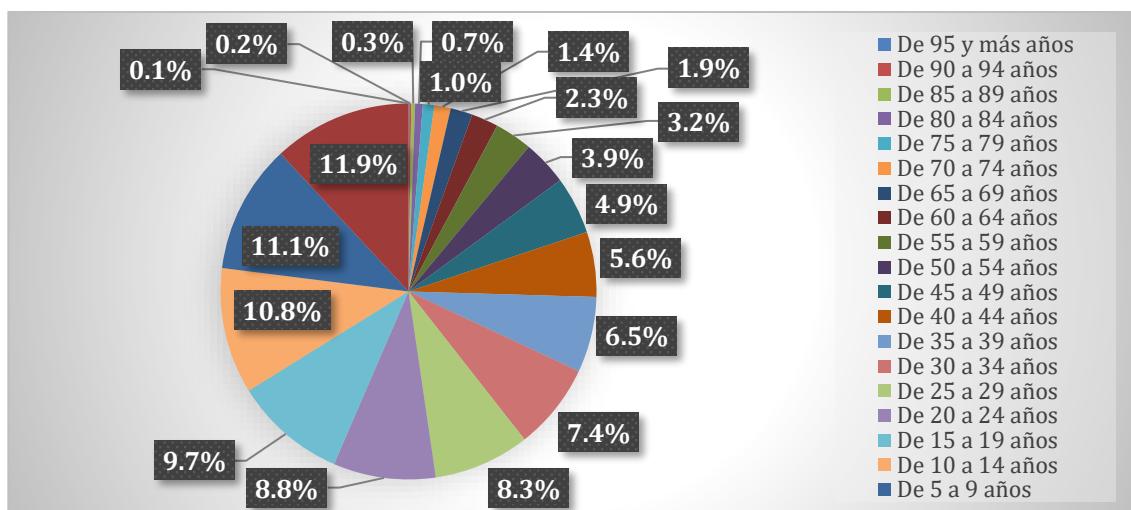


Figura 4. 3. Porcentaje poblacional por rango de edad en Santa Elena

(INEC, 2010)

4.3.3.2. Ocupación

Según el censo realizado en el 2010 por el INEC, 99.897 habitantes tienen una ocupación, de estos 73.669 son hombres y 26.228 son mujeres. Entre las ocupaciones se encuentran jornalero, empleado del Estado, patrono, cuenta propia, empleado privado, socio, trabajador no remunerado.



Figura 4. 4. Porcentaje de ocupaciones

(INEC, 2010)

4.3.3.3. Cultural y patrimonial

Santa Elena posee una riqueza patrimonial cultural que comprende las réplicas arqueológicas en Valdivia y artesanías de plata, ya que sus ancestros pertenecieron a las culturas Valdivia, Huancavilca, Las Vegas, Guangala y Machalilla (Efrén Avilés Pino, 2022).

Esta línea base de impacto ambiental servirá como punto de referencia para evaluar los cambios que el proyecto tendría en el entorno. Cualquier cambio en estas condiciones se tomarán como medidas para mitigar los impactos negativos. Ver Tabla 4. 1.

Tabla 4. 1. Árbol de factores

Sistema	Medio	Elemento	Factor
Biofísico	Físico	Tierra - suelo	Cambios en el relieve
			Capacidad agrológica del suelo
			Contaminación por desechos y residuos
	Agua		Filtración de agua
		Agua	Calidad de agua superficial
		Biótico	Fauna
Socioeconómico	Perceptual	Paisaje	Hábitat de fauna
		Uso del suelo	Calidad de los olores
	Territorial		Uso agrícola

[Fuente: Autoras de este documento]

4.4. Actividades del proyecto

Se identifican dos etapas en el proyecto, las cuales son etapa de preparación del área y etapa de construcción que podrían tener un impacto ambiental.

4.4.1. Etapa de preparación del terreno

En esta fase, se debe gestionar todas las actividades relacionadas a la preparación del terreno. Las actividades planteadas a realizar son:

1. Excavación y movimiento de tierra.
2. Nivelación y compactación del suelo.

4.4.2. Etapa de construcción del reservorio

En esta fase, se realiza las siguientes actividades para poder cumplir con la construcción del reservorio:

1. Construcción de la estructura.
2. Revestimiento del reservorio.

- Instalación de sistema de almacenamiento de agua.

4.4.3. Etapa de operación y mantenimiento del reservorio

En esta fase, se realizan las siguientes actividades:

- Revestimiento del reservorio.
- Instalación del sistema de almacenamiento de agua.

4.5. Identificación de impactos ambientales

A continuación, en la Figura 4. 5 se establece la relación entre las actividades del proyecto, los factores ambientales y los impactos generados:

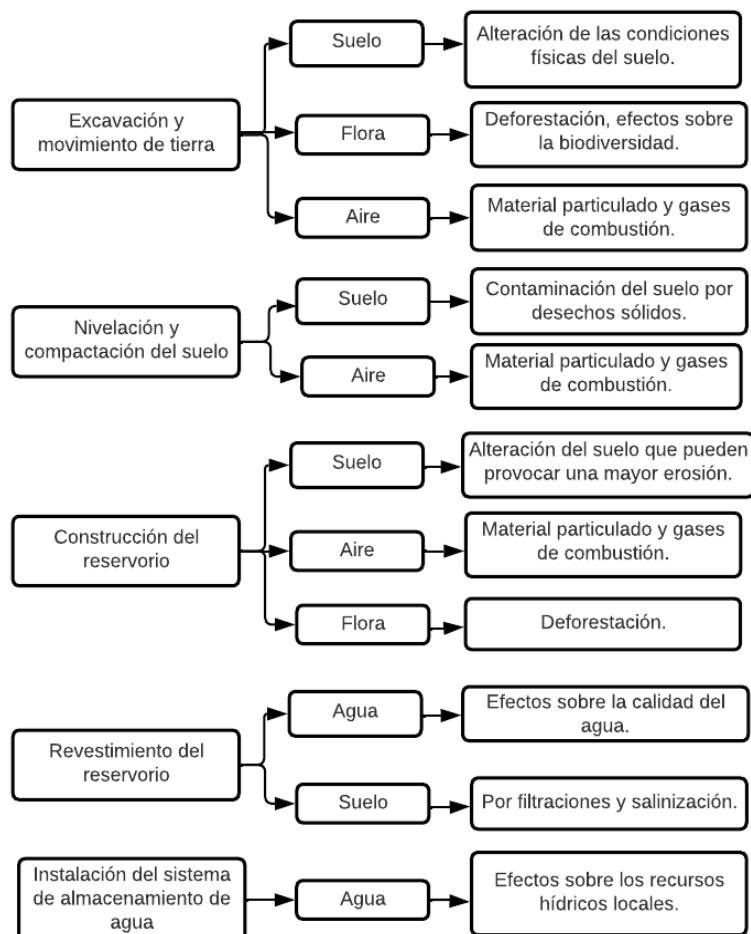


Figura 4. 5. Diagrama relacionado con actividades y factores que causarían impacto ambiental

[Fuente: Autoras de este documento]

Al realizar la matriz causa – efecto, también conocida como matriz de Leopold en la Tabla 4. 2 en la cual se detallan las acciones que pueden provocar sobre el medio ambiente y a su vez, se describen los elementos ambientales que pueden verse alterados.

Tabla 4. 2. Matriz de Leopold

		Magnitud: 1-10 Importancia: 1-10	ACCIONES								
			Preparación del terreno			Construcción del estanque acuícola					
Factores ambientales	Físico	Valoración	Importancia 1= Nada, 10 = Alta	Excavación y movimiento de tierra	Nivelación y compactación del suelo	Total Acción 1	Construcción del reservorio	Revestimiento del reservorio	Instalación del sistema de almacenamiento de agua	Total Acción 2	
		Suelo	Alteración física	-7 6	-7 6	-84	-8 7	-8 8	-8 8	-120	
		Agua	Efectos de la calidad de agua		-7 5			-8 8	-8 8	-8 8	-128
		Aire	Gases de combustión	-7 5		-70	-8 7				-56
	Biológico	Flora	Efectos sobre la biodiversidad	-7 6		-42	-8 10				-80

[Fuente: Autoras de este documento]

4.6. Valoración de impactos ambientales

Para realizar la valoración de impacto ambiental se consideró la fórmula de valoración cualitativa del índice total del impacto (IT), según (López V., 2013):

$$IT = ((M * T + O) + (E * D)) * R * S$$

Tal que,

M= Magnitud: baja 1, media 2, alta 3

T= Temporalidad: infrecuente 0.5, frecuente 1, permanente 2

O= Oportunidad: oportunas 1, inoportunas 2

E= Extensión: puntual 1, media 3, amplia 5

D= Distribución: puntual 0.5, continua 1

R= Reversibilidad: reversible 1, irreversible 2

S= Signo: +, -

Además, al obtener el valor IT se valora el impacto según el siguiente rango:

Crítico: 30 – 50

Severo: 15 -30

Moderado: 5 – 15

Compatible <5

Tabla 4. 3. Valoración de Impacto Ambiental

ACTIVIDAD	FACTOR AMBIENTAL	IMPACTO	MAGNITUD	TEMPORALIDAD	OPORTUNIDAD	EXTENSIÓN	DISTRIBUCIÓN	REVERSIBILIDAD	SIGNO	IT
Excavación y movimiento de tierra	Suelo	Alteración física	3	2	2	3	0.5	2	-1	0
	Aire	Gases de combustión	3	0.5	2	5	1	2	-1	
	Flora	Efectos sobre la biodiversidad	1	0.5	2	1	1	1	-1	
Nivelación y compactación del suelo	Suelo	Alteración física	3	2	2	3	0.5	2	-1	-2
	Aire	Gases de combustión	2	0.5	2	5	1	2	-1	
Construcción del reservorio	Suelo	Alteración física	3	2	2	3	0.5	2	-1	0
	Aire	Gases de combustión	2	0.5	2	5	1	2	-1	
	Flora	Efectos sobre la biodiversidad	1	1	2	1	1	1	-1	
Revestimiento del reservorio	Suelo	Alteración física	1	2	1	3	0.5	1	1	8.5
	Agua	Efectos de la calidad de agua	1	1	1	1	1	2	1	
Instalación del sistema de almacenamiento de agua	Agua	Efectos de la calidad de agua	1	2	1	1	1	1	1	4

[Fuente: Autoras de este documento]

El revestimiento del reservorio tiene un mayor impacto ambiental sobre el proyecto, debido a que su degradación se dará a lo largo de la vida útil del material seleccionado.

De este análisis se obtiene que se tendrá un impacto moderado en la etapa de construcción del reservorio, con una puntuación de IT=8.5, esto se debe a que el proyecto será implementado sobre un área ya intervenida por otros proyectos.

4.7. Medidas de prevención/mitigación

Las medidas de prevención y/o mitigación se realizarán sobre 3 impactos ocasionados por el proyecto.

- a) **Alteración del terreno**, la construcción del reservorio podría afectar la fauna y flora local, además de alterar el drenaje natural y, eventualmente causar la erosión del suelo.
- b) **Contaminación sonora**, en la fase de construcción se generarán vibración y ruido, convirtiéndose en una zona inhóspita para las comunidades cercanas.
- c) **Generación de desechos y/o residuos**. Tanto en la fase de construcción como durante la operación del reservorio, se generará una cantidad de residuos que deberá ser gestionada adecuadamente para prevenir la contaminación aérea.

El plan de manejo ambiental es necesario para prevenir y mitigar los impactos originados antes, durante y después del proyecto, pero, principalmente, para preservar el manglar. Dentro de la estación experimental, el manglar desempeña un papel importante en el almacenamiento de carbono, ya que es parte de la biorremediación que se les da a las aguas residuales provenientes de las piscinas antes de su disposición final al Estero.

Las acciones de prevención y mitigación que se considerarán en el proyecto son:

- ✓ Barreras de protección para el manglar: Durante las etapas de construcción y operación se generarán residuos sólidos y aguas residuales de las piscinas, por lo que, es viable utilizar barreras físicas para evitar la contaminación del manglar por residuos sólidos y aguas residuales.
- ✓ Preservar el hábitat de los manglares: En las etapas de planificación y diseño, se evitará la tala de árboles y la modificación del flujo de agua.
- ✓ Gestionar de forma responsable los desechos que se produzcan: Disposición segura de los desechos para evitar su dispersión en el manglar.

A continuación, en la Tabla 4. 4 se muestran los planes a ejecutar en el proyecto:

Tabla 4. 4. Plan de manejo ambiental

PLAN DE MANEJO AMBIENTAL				
PLAN DE PREVENCIÓN Y MITIGACIÓN DE IMPACTOS (PPM)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Operación y mantenimiento de maquinaria y equipo	Proponente Constructor Fiscalizador	Día 1	Día 61	USD12.500
Señalización para operadores, peatones y vehículos en general	Proponente Constructor Fiscalizador	Día 1	Día 61	USD600
PLAN DE MANEJO DE DESECHOS (PMD)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Manejo de residuos líquidos y sólidos no peligrosos (no incluye material de construcción)	Constructor Ingeniero Ambiental	Día 1	Día 61	USD2.350
Manejo de desechos de construcción y escombros	Constructor Ingeniero Ambiental Fiscalizador	Día 15	Día 61	USD1.650
PLAN DE RELACIONES COMUNITARIAS (PRC)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Información y participación ciudadana	Constructor Ingeniero de seguridad y salud ocupacional	Día 5	Día 6	USD275
PLAN DE CONTINGENCIAS (PC)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Plan de contingencias	Ingeniero de seguridad y salud ocupacional	Día 0	Día 61	USD2.000
PLAN DE COMUNICACIÓN Y CAPACITACIÓN (PCC)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Capacitación y entrenamiento ambiental	Ingeniero ambiental	Día 2	Día 4	USD800
PLAN DE SEGURIDAD Y SALUD OCUPACIONAL (PSSO)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Seguridad y salud ocupacional - Control de riesgos	Trabajador social Ingeniero de seguridad y salud ocupacional	Día 4	Día 10	USD950
PLAN DE MONITOREO Y SEGUIMIENTO (PMS)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Control de polvo	Fiscalizador Constructor	Día 4	Día 55	USD250
Seguimiento al plan de manejo ambiental	Ingeniero ambiental Fiscalizador	Día 0	Día 61	USD0
PLAN DE REHABILITACIÓN (PR)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Habilitación de las vías principales y secundarias para circulación total	Constructor Fiscalizador	Día 50	Día 61	USD350
PLAN DE CIERRE, ABANDONO Y ENTREGA DEL ÁREA (PCA)				
ACTIVIDAD	RESPONSABLE	FECHA INICIO	FECHA FIN	PRESUPUESTO
Plan de abandono (retiro y cierre de campamento, limpieza)	Constructor Fiscalizador	Día 61	Día 61	USD175

[Fuente: Autoras de este documento]

En la Tabla 4. 5 se muestran los planes de manejo según las fases del proyecto y la duración por meses.

Tabla 4. 5. Cronograma del plan del manejo ambiental

FASE DE OPERACIÓN	PMA	CRONOGRAMA DEL PLAN DE MANEJO AMBIENTAL												TOTAL, POR FASES		
		MESES														
		1	2	3	4	5	6	7	8	8	10	11	12			
FASE DE CONSTRUCCIÓN	PLAN DE PREVENCIÓN Y MITIGACIÓN DE IMPACTOS (PPM)								X	X	X			USD13.100		
	PLAN DE MANEJO DE DESECHOS (PMD)								X	X	X			USD4.000		
	PLAN DE RELACIONES COMUNITARIAS (PRC)								X					USD275		
	PLAN DE CONTINGENCIAS (PC)								X	X	X			USD2.000		
	PLAN DE COMUNICACIÓN Y CAPACITACIÓN (PCC)								X					USD800		
	PLAN DE SEGURIDAD Y SALUD OCUPACIONAL (PSSO)								X	X	X			USD950		
	PLAN DE MONITOREO Y SEGUIMIENTO (PMS)								X	X	X			USD250		
	PLAN DE REHABILITACIÓN (PR)										X			USD350		
	PLAN DE CIERRE, ABANDONO Y ENTREGA DEL ÁREA (PCA)										X			USD175		
Total														USD21.900		

[Fuente: Autoras de este documento]

4.8. Conclusiones

Se obtuvo que, la fase de operación tendrá un costo de USD 13.900 y la de construcción de USD 8.800, dando un presupuesto referencial del análisis de impacto ambiental de USD 21.900.

Se determina que en este proyecto el principal agente ambiental a proteger es el manglar, ya que está regulado por el *Decreto No 3.327 Reglamento para el Ordenación, Conservación, Manejo y Aprovechamiento del Manglar* y, desde luego, si el manglar se ve afectado, se debe poner en marcha las estrategias de recuperación del hábitat o generación de una nueva zona de manglar en una ubicación diferente.

4.9. Recomendaciones

Se recomienda dar capacitaciones a los trabajadores, antes y durante la ejecución del proyecto, además de exigir que todos los involucrados en el proyecto estén al tanto de los planes de manejo ambiental correspondiente a cada fase.

Se hace hincapié en adquirir los permisos ambientales según el impacto ambiental que se vaya a generar.

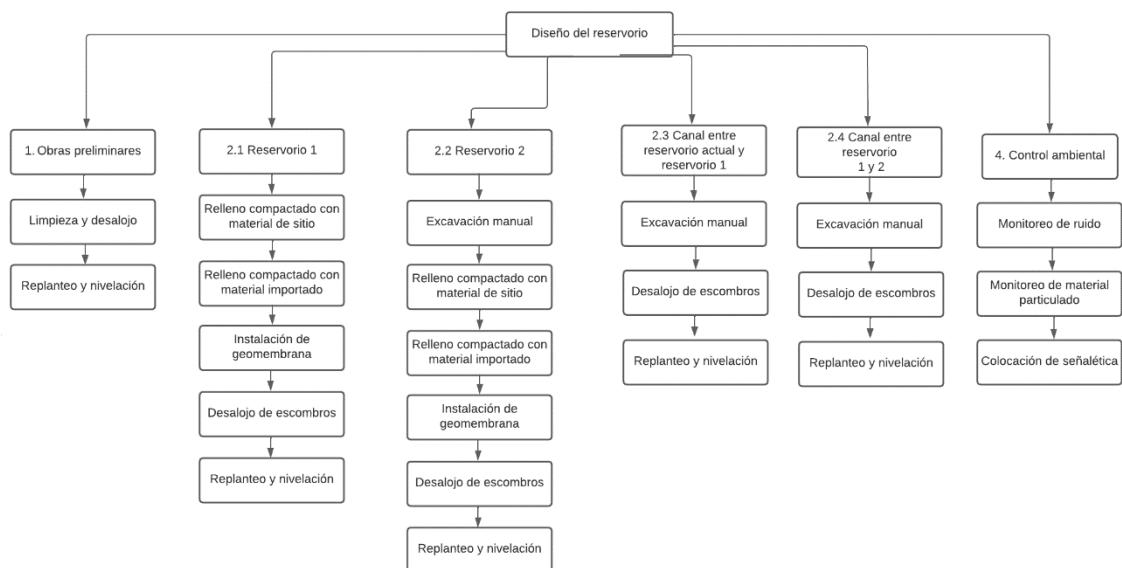
CAPÍTULO 5

5. PRESUPUESTO

5.1. Estructura desglosada del trabajo

El diseño del reservorio para su construcción comprende 4 fases que son obras preliminares, movimiento de tierra, revestimiento y control ambiental las cuales se detallan en la Tabla 5. 1.

Tabla 5. 1. Desglose de fases del diseño del reservorio



[Fuente: autoras de este documento]

5.2. Rubros y análisis de precios unitarios

En los APUS se detallan los materiales, equipos y mano de obra que se requieren para llevar a cabo los rubros que forman parte del presupuesto. Se tomó como referencia los precios de la Cámara de la Construcción y se realizó la cotización de la geomembrana y su instalación a la empresa Geoconcret S.A., en la Tabla 5. 2. se detalla la lista de rubros y sus actividades con sus respectivas unidades.

Tabla 5. 2. Lista de rubros

Código	Descripción	Unidad
1	OBRAS PRELIMINARES	
101	Limpieza y desalojo	m ²
102	Replanteo y nivelación	m ²
2	MOVIMIENTO DE TIERRA	
2.1	VARIOS	
201	Desalojo de escombros	m ³
2.2.	RESERVORIO 1	
202	Relleno compactado con material de sitio	m ³
203	Relleno compactado con material importado	m ³
204	Replanteo y nivelación	m ³
205	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²
2.3	RESERVORIO 2	
206	Excavación manual (incluye desalojo)	m ³
207	Relleno compactado con material de sitio	m ²
208	Relleno compactado con material importado	m ³
209	Replanteo y nivelación	m ²
210	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²
2.4	CANAL ENTRE RESERVORIO ACTUAL Y RESERVORIO 1	
211	Excavación manual (incluye desalojo)	m ³
212	Replanteo y nivelación	m ²
213	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²
2.5	CANAL ENTRE RESERVORIOS 1 Y 2	
214	Excavación manual (incluye desalojo)	m ³
215	Replanteo y nivelación	m ²
216	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²
3	CONTROL AMBIENTAL	
301	Monitoreo de ruido	u
302	Monitoreo de material particulado	u
	SEÑALÉTICA	
	LETREROS FOTOLUMINISCENTES	
303	Letreros Fotoluminiscentes de 15x40cm y 20x30cm	u
304	Letreros Fotoluminiscentes de 30x40cm	u
305	Letreros Fotoluminiscentes de 40x60cm	u
	LETREROS DE IDENTIFICACIÓN	
306	Letreros de ubicación-evacuación	u
307	Botiquín de primeros auxilios	u
	SEGURIDAD	
308	Charlas de capacitación al personal (Manejo ambiental y seguridad industrial)	u
309	Cinta de señalización con soportes hincados al terreno	m
310	Señalización de seguridad tipo pedestal 0,60x0,60	u
311	Equipo de protección personal	u
	PLAN DE MANEJO AMBIENTAL	
312	Plan de manejo de desechos	u
313	Plan de relaciones comunitarias	u
314	Plan de contingencias	u
315	Plan de comunicación y capacitación	u

316	Plan de seguridad y salud ocupacional	u
317	Plan de monitoreo y seguimiento	u
318	Plan de rehabilitación	u
319	Plan de cierre, abandono y entrega de área	u

[Fuente: Autoras de este documento]

5.3. Descripción de cantidades de obra

Para hallar las dimensiones del terraplén de cada uno de los reservorios se tuvieron las siguientes consideraciones:

Para el reservorio 1 se detalla en la Tabla 5. 3 y para el reservorio 2 en la Tabla 5. 4.

Tabla 5. 3. Terraplén reservorio 1

Terraplén 1			
Altura de agua	WD	1,5	m
Sobreelevación [0,25 a 1,00 m]	FB	0,5	m
Altura de diseño	DH	2	m
		15%	
Altura de asentamiento [5-20 %]	SH	0,3	m
Altura de construcción	CH	2,3	m

[Fuente: Autoras de este documento]

Tabla 5. 4. Terraplén reservorio 2

Terraplén 2			
Altura de agua	WD	0,8	m
Sobreelevación [0,25 a 1,00 m]	FB	0,5	m
Altura de diseño	DH	1,3	m
		15%	
Altura de asentamiento [5-20 %]	SH	0,195	m
Altura de construcción	CH	1,5	m

[Fuente: Autoras de este documento]

Para el cálculo del área de la geomembrana que se colocará en los reservorios se detalla a continuación:

5.3.1. Área de la geomembrana del reservorio 1

Datos	
Altura mayor del agua (m)	1,5
Borde libre (m)	0,5
Altura total del reservorio (m)	2

Tabla 5. 5. Resultados de área de geomembrana del reservorio 1

Longitud de talud	
L_{Talud} (m)	2,89
Área de fondo	
A_{fondo} (m ²)	4.050,00
Área de taludes	
$A_{taludes}$ (m ²)	420,00
Área de bordes	
A_{largo} (m ²)	92,50
A_{ancho} (m ²)	47,50
$A_{abordes}$ (m ²)	140,00
Área de anclajes	
$A_{anclajes}$ (m ²)	551,00
Área de la geomembrana (m ²)	5.163,89

[Fuente: Autoras de este documento]

5.3.2. Área de la geomembrana del reservorio 2

Datos	
Altura mayor del agua (m)	0,8
Borde libre (m)	0,5
Altura total del reservorio (m)	2

[Fuente: Autoras de este documento]

Tabla 5. 6. Resultados de área de geomembrana del reservorio 2

Longitud de talud	
L_{Talud} (m)	0.80
Área de fondo	
A_{fondo} (m ²)	11,026.00
Área de taludes	
$A_{taludes}$ (m ²)	360.00
Área de bordes	
A_{largo} (m ²)	37.63
A_{ancho} (m ²)	18.88
$A_{abordes}$ (m ²)	226.00
Área de anclajes	
$A_{anclajes}$ (m ²)	862.60
Área de la geomembrana (m ²)	12,475.40

[Fuente: Autoras de este documento]

5.3.3. Canal del reservorio 1**Tabla 5. 7. Resumen resultados del canal del reservorio 1**

RESERVORIO 1		
Caudal	262.31	L/s
velocidad	1.2	m/s

Consideraciones		
3 canales		talud 1:1
Medidas consideradas para la construcción		
LM	1.30	m
Lm	0.90	m

5.3.4. Canal del reservorio 2

Tabla 5. 8. Resumen resultados del canal del reservorio 2

RESERVORIO 2		
Caudal	260.79	L/s
Velocidad	1.2	m/s
Consideraciones		
3 canales		talud 1:1
Medidas consideradas para la construcción		
LM	1.30	m
Lm	0.90	m

[Fuente: Autoras de este documento]

5.3.5. Cálculo de volúmenes de corte y relleno

Del análisis realizado en Civil 3D, se obtuvieron los resultados mostrados en la Figura 5. 1.

Total Volume Table						
Station	Fill Area	Cut Area	Fill Volume	Cut Volume	Cumulative Fill Vol	Cumulative Cut Vol
0+000.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0+020.00	114.85	0.00	1148.48	0.00	1148.48	0.00
0+040.00	70.75	0.00	1856.02	0.00	3004.51	0.00
0+060.00	72.18	0.00	1429.30	0.00	4433.80	0.00
0+080.00	64.27	0.00	1364.46	0.00	5798.26	0.00
0+100.00	62.35	0.01	1266.15	0.12	7064.41	0.12
0+120.00	62.23	0.12	1245.80	1.35	8310.22	1.46
0+140.00	61.67	0.22	1239.02	3.47	9549.23	4.94
0+160.00	51.06	1.24	1127.31	14.68	10676.54	19.62
0+180.00	38.30	7.31	893.66	85.54	11570.19	105.16
0+200.00	27.28	8.27	655.86	155.81	12226.06	260.97
0+220.00	6.02	0.00	333.08	82.71	12559.14	343.68
0+222.95	0.00	0.00	8.89	0.00	12568.03	343.68

Figura 5. 1. Reporte de Civil 3D

[Fuente: Autoras de este documento]

Por lo que, para el reservorio de la Figura 5. 2, el volumen de corte es de 343,48 m³ y el de relleno de 12.568,03 m³, teniendo un volumen neto de 12.224,55 m³. Observar Anexo 1.

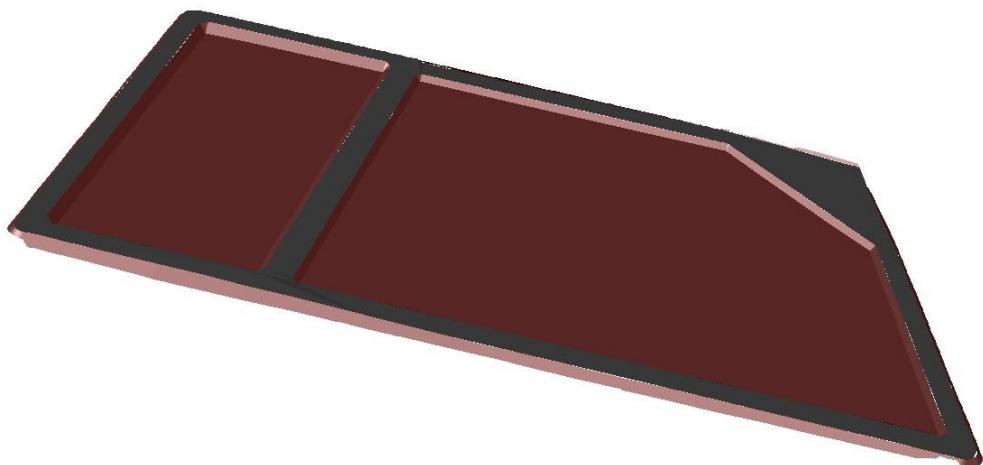


Figura 5. 2. Modelo 3D del reservorio

[Fuente: Autoras de este documento]

5.3.5.1. Volumen de esponjamiento

Se realizó el cálculo del volumen de corte, se considera un esponjamiento del 24% debido al tipo de material a usará para el reservorio 2, el volumen a excavar es obtenido mediante el uso del programa Civil 3D de Autodesk.

$$Volumen\ de\ corte = \left(Volumen\ a\ excavar * \frac{24\%}{100\%} \right) + Volumen\ a\ excavar$$

5.1

$$Volumen\ de\ corte = \left(343,68 * \frac{24\%}{100\%} \right) + 343,68$$

$$Volumen\ de\ corte = 344,5\ m^3$$

5.3.5.2. Volumen de compactación

Para el cálculo del volumen de compactación, se considera una compactación del 80% debido al material que se usará para los reservorios 1 y 2, obteniendo:
Reservorio 1:

$$Vol\ de\ relleno = \left(Vol\ a\ llenar * \frac{80\%}{100\%} \right) + Vol\ a\ llenar$$

5.2

$$Volumen\ de\ relleno = \left(5792,48 * \frac{80\%}{100\%} \right) + 5792,48$$

$$Volumen\ de\ corte = 5838,82\ m^3$$

Reservorio 2:

$$Vol\ de\ relleno = \left(Vol\ a\ rellenar * \frac{80\%}{100\%} \right) + Vol\ a\ rellenar$$

$$Volumen\ de\ relleno = \left(6775,55 * \frac{80\%}{100\%} \right) + 6775,55$$

$$Volumen\ de\ corte = 6829,75\ m^3$$

5.3.5.3. Volumen de desalojo

Para el volumen de desalojo se consideró los volúmenes de corte obtenidos en Civil 3D, teniendo como resultado:

$$Volumen\ de\ desalojo = 0,01 + 0,12 + 0,22 + ,7,31 + 8,27$$

5.3

$$Volumen\ de\ desalojo = 17,17m^3$$

5.4. Valoración integral del costo del proyecto

El costo total del proyecto incluyendo un control ambiental y de seguridad es de USD 296.589,48; el desglose de los rubros se encuentra en el Anexo 3.

Tabla 5. 9. Presupuesto

Código	Descripción	Unidad	Cantidad	Precio Unitario	Precio Total
1	OBRAS PRELIMINARES				
101	Limpieza y desalojo	m ²	630,96	USD 0,26	USD 164,05
102	Replanteo y nivelación	m ²	630,96	USD 3,72	USD 2.347,17
2	MOVIMIENTO DE TIERRA				
2.1	VARIOS				
201	Desalojo de escombros	m ³	17,17	USD 1,92	USD 32,97
2.2.	RESERVORIO 1				
202	Relleno compactado con material de sitio	m ³	175,16	USD 3,74	USD 655,12
203	Relleno compactado con material importado	m ³	5663,66	USD 8,62	USD 48.820,71
204	Replanteo y nivelación	m ²	4750,00	USD 3,72	USD 17.670,00
205	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²	5163,89	USD 6,43	USD 33.203,81
2.3	RESERVORIO 2				
206	Excavación manual (incluye desalojo)	m ³	344,50	USD 2,59	USD 892,26
207	Relleno compactado con material de sitio	m ²	204,89	USD 3,74	USD 766,30
208	Relleno compactado con material importado	m ³	6624,86	USD 8,62	USD 57.106,27
209	Replanteo y nivelación	m ²	11250,00	USD 3,72	USD 41.850,00
210	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²	12701,58	USD 6,43	USD 81.671,16
2.4	CANAL ENTRE RESERVORIO ACTUAL Y RESERVORIO 1				
211	Excavación manual (incluye desalojo)	m ³	2,81	USD 2,59	USD 7,28
212	Replanteo y nivelación	m ²	14,04	USD 3,72	USD 52,23
213	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²	20,28	USD 6,43	USD 130,40
2.5	CANAL ENTRE RESERVORIOS 1 Y 2				
214	Excavación manual (incluye desalojo)	m ³	2,97	USD 2,59	USD 7,69
215	Replanteo y nivelación	m ²	14,85	USD 3,72	USD 55,24
216	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm	m ²	21,45	USD 6,43	USD 137,92
3	CONTROL AMBIENTAL				
301	Monitoreo de ruido	u	1,00	USD 0,32	USD 0,32
302	Monitoreo de material particulado	u	1,00	USD 0,16	USD 0,16
	SEÑALÉTICA				
	LETREROS FOTOLUMINISCENTES				
303	Letreros Fotoluminiscentes de 15x40cm y 20x30cm	u	2,00	USD 12,67	USD 25,34
304	Letreros Fotoluminiscentes de 30x40cm	u	2,00	USD 12,78	USD 25,56
305	Letreros Fotoluminiscentes de 40x60cm	u	1,00	USD 36,24	USD 36,24
	LETREROS DE IDENTIFICACIÓN				
306	Letreros de ubicación-evacuación	u	2,00	USD 27,88	USD 55,76
307	Botiquín de primeros auxilios	u	1,00	USD 96,02	USD 96,02
	SEGURIDAD				

308	Charlas de capacitación al personal (Manejo ambiental y seguridad industrial)	u	2,00	USD 62,84	USD 125,68
309	Cinta de señalización con soportes hincados al terreno	m	100,00	USD 0,62	USD 62,00
310	Señalización de seguridad tipo pedestal 0,60x0,60	u	8,00	USD 96,16	USD 769,28
311	Equipo de protección personal	u	30,00	USD 24,89	USD 746,70
PLAN DE MANEJO AMBIENTAL					
312	Plan de manejo de desechos	u	1,00	USD 4.000,00	USD 4.000,00
313	Plan de relaciones comunitarias	u	1,00	USD 275,00	USD 275,00
314	Plan de contingencias	u	1,00	USD 2.000,00	USD 2.000,00
315	Plan de comunicación y capacitación	u	1,00	USD 800,00	USD 800,00
316	Plan de seguridad y salud ocupacional	u	1,00	USD 950,00	USD 950,00
317	Plan de monitoreo y seguimiento	u	1,00	USD 250,00	USD 250,00
318	Plan de rehabilitación	u	1,00	USD 350,00	USD 350,00
319	Plan de cierre, abandono y entrega de área	u	1,00	USD 175,00	USD 175,00

Costo total de la obra USD296.589,48

5.5. Cronograma de obra

El cronograma de obra para la construcción del reservorio, se lo ha implementado de tal manera que se cumpla a tiempo con las actividades planificadas, considerando una jornada laboral de lunes a sábado, con 8 horas diarias, excluyendo días festivos. En la Figura 5. 3 se encuentra el detalle de cada tarea con el tiempo de duración correspondiente, teniendo como duración de este proyecto 61 días laborables. Ver Anexo.

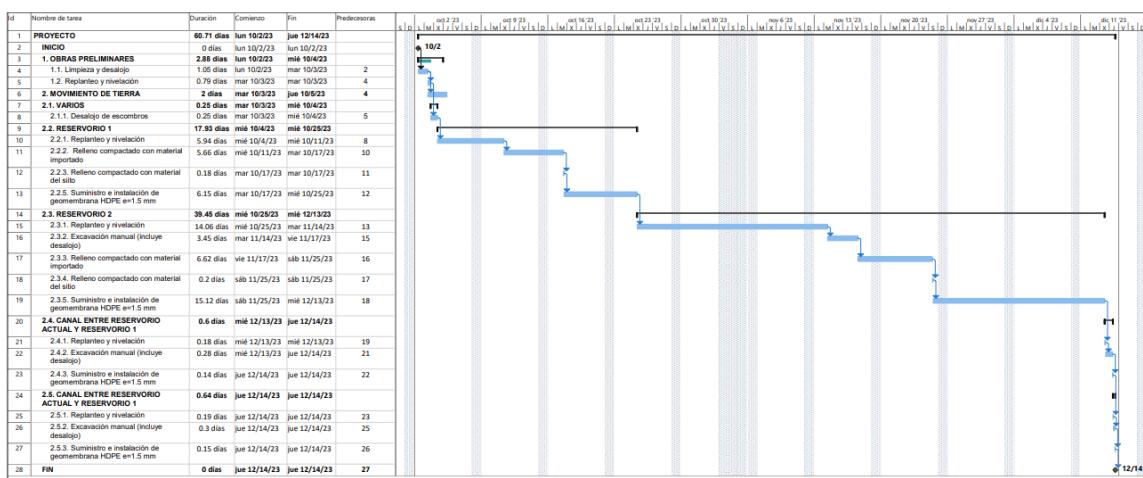


Figura 5. 3. Cronograma de obra

[Fuente: Autoras de este documento]

CAPÍTULO 6

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

6.1. Conclusiones

1. Se analizó el sistema actual de agua mediante el estudio de la tecnología existente, como equipos, maquinaria, bombeo, piscinas y trabajos de campo, para el entendimiento del sistema y el aprovechamiento del agua de recambio.
 - a. El sistema total opera actualmente solo con 34 piscinas, con un volumen de 19.899,27 m³, correspondiente a las secciones B e I.
2. Se diseñó dos reservorios mediante la aplicación de criterios técnicos y de sostenibilidad, cumpliendo con el volumen, caudal y calidad de agua requerida, para el cultivo óptimo de las especies acuícolas.
 - a. Cada reservorio cuenta con un tratamiento, el reservorio 1 facultativo y el reservorio 2 de maduración, de acuerdo con la normativa vigente, Anexo I del Libro VI de TULSMA, y los parámetros de calidad propios para especies acuícolas de la estación experimental.
 - b. El volumen de cada reservorio es de 9.500 y 14.560 m³ respectivamente, teniendo un volumen total de 24.060 m³.
3. Se determinó la capacidad del sistema de tratamiento mediante el uso de los parámetros fisicoquímicos del agua de las piscinas, minimizando la carga contaminante proveniente de las piscinas, para su reutilización, apuntando al ODS 12 de Producción y Consumo Responsable.
 - a. Se determinó que el tratamiento de cada reservorio tiene una eficiencia total del 90% y una concentración final de la DBO de 2,09 mg/L en la descarga. De acuerdo con las normas vigentes, con este parámetro se garantiza que el agua es apta tanto para su reutilización preliminar como para su evacuación hacia el cuerpo receptor.
4. Se elaboró el análisis ambiental, planos, especificaciones técnicas y presupuesto referencial mediante el uso de técnicas ingenieriles.
 - a. El presupuesto referencial es de USD296.590+IVA considerando la fase constructiva del plan de manejo ambiental, que es de USD8.800,00+IVA.

Este valor debe ser previsto de acuerdo con el plan de mitigación de impactos y medidas de mitigación, cada vez que sea necesario para prever la operación exitosa del sistema implementado.

5. Se cumplió con la demanda requerida para que la Estación Experimental de CENAIM pueda funcionar completa y de manera óptima, cumpliendo con los estándares de calidad y el desarrollo de las especies que se cultivan.
6. Se aprovechó la infraestructura existente de tal forma que se reduzcan los volúmenes de relleno para los terraplenes de los reservorios.
7. El análisis ambiental indica que la obra tiene un impacto moderado debido a que, el proyecto será implementado en un área que ya ha sido intervenida anteriormente.

6.2. Recomendaciones

1. Se sugiere que, a partir del rediseño del reservorio, a futuro se implemente un sistema de captación de aguas para que la estación experimental CENAIM tenga una captación independiente del estero El Palmar, mitigando los efectos del cambio climático sobre los recursos hídricos, sin la alteración ecosistémica de las especies endémicas que en ellos habitan.
2. Se propone realizar prospecciones geofísicas que permitan explorar, evaluar y explotar acuíferos cercanos al área de estudio, de forma que estos cumplan con la calidad y cantidad de agua necesaria para satisfacer la demanda de agua fresca que requieren las especies de acuicultura, en donde el mayor problema es el aumento de la salinidad.

6.3. Observaciones

1. El análisis ambiental indica que la obra tiene impactos negativos respecto a la remoción de los manglares en la zona del reservorio actual, sin embargo, para prevenir la tala de estos y mitigar el impacto ambiental se realizó el diseño de dos reservorios que vayan conectados al actual sin necesidad de tener que intervenir en el ecosistema natural que se ha desarrollado.
2. El agua de desalojo recibe un tratamiento de biorremediación en un pantano natural antes de su disposición final al estero.

BIBLIOGRAFÍA

- Astudillo-Sánchez, E., Pérez Flor, J., Medina, G., & Medina, A. (2020). Gestión de los bosques tropicales estacionalmente secos de la provincia de Santa Elena, Ecuador: una perspectiva desde la conservación. *Industrial Data*, 22(2), 117–138. <https://doi.org/10.15381/idata.v22i2.17393>
- Bertram, D. (2008). Likert Scales: Are the meaning of life.
- Centro del Agua y Desarrollo Sustentable, C. (2013). ANÁLISIS DE VULNERABILIDAD DEL CANTÓN SANTA ELENA, PERFIL TERRITORIAL 2013.
- Cervantes-Carrillo, F., Pérez, J., & Gómez, J. (2000). Avances en la eliminación biológica del nitrógeno de las aguas residuales. *Microbiología*, 73–82.
- Chen, L.-J., Wu, Y.-Y., Xu, M.-R., Cai, K.-Y., Liu, S., Su, Z., & Chen, Z.-L. (2022). Comparison of single and mixed plant artificial floating islands for domestic sewage treatment. *Revista Internacional de Contaminación Ambiental*. <https://doi.org/10.20937/RICA.54441>
- Efrén Avilés Pino. (2022). Culturas del Ecuador.
- Escuela Superior Politécnica del Litoral. (2020). Centro Nacional de Acuicultura e Investigaciones Marinas.
- FAO. (2020). Manual para Construcción de Estanques para la Piscicultura en Agua Dulce: Capítulo 1.
- Geoconcret: Geosintéticos y Concretos. (2020a). Catálogo Geomembrana 2020.
- Gil-Meseguer, E., Bernabé-Crespo, M. B., & Gómez-Espín, J. M. (2019). Recycled Sewage - A Water Resource for Dry Regions of Southeastern Spain. *Water Resources Management*, 33(2), 725–737. <https://doi.org/10.1007/s11269-018-2136-9>
- INEC. (2010). FASCÍCULO PROVINCIAL SANTA ELENA.
- Instituto Geográfico Militar. (2018). Generación de Información Geo-Espacial.
- Instituto Geográfico Militar. (2022). Mapa de Geomorfología de la ciudad de La Libertad. [Mapa]. 1:5000.
- Likert, R. (1932). A technique for measurement of attitudes. *Archives of Psychology*, 140.
- López Cualla, R. A. (1997). Elementos de Diseño para Acueductos y Alcantarillados (Segunda). Nuevas Ediciones.

- López V., L. (2013). Estudio y evaluación de impacto ambiental en Ingeniería Civil. In Editorial Club Universitario: Alicante.
- Mara, D. D. (David D. (2004). Domestic wastewater treatment in developing countries. Earthscan Publications.
- ONU. (2020). La Agenda 2030 y Los Objetivos de Desarrollo Sostenible.
- Pacheco Ávila, J., Pat Canul, R., & Cabrera Sansores, A. (2002). Análisis del ciclo del nitrógeno en el medio ambiente con relación al agua subterránea y su efecto en los seres vivos. Redalyc, 6, 73–81.
- Pantoja Rico, R. A., Alvizuri Tintaya, P. A., Soria Céspedes, F. A., & Lo-Iacono-Ferreira, V. G. (2022). CONCEPTUAL DESIGN OF A RAINWATER HARVESTING SYSTEM AT THE UNIVERSIDAD CATÓLICA BOLIVIANA SAN PABLO.
- Plan de Desarrollo y Ordenamiento Territorial 2019-2020. (2020).
- Rivadeneira, F., Segovia, M., Alvarado, A., Egred, J., Troncoso, L., Vaca, S., & Yépez, H. (2007). Breves Fundamentos sobre los Terremotos en el Ecuador.
- SANHUEZA, E. (1982). The role of the atmosphere in nitrogen cycling. Plant and Soil, 61–71.
- Timmons, M., & Ebeling, J. (2010). Recirculating Aquaculture. In Aquaculture (Second Edi).
- Tom, A. P., Jayakumar, J. S., Biju, M., Somarajan, J., & Ibrahim, M. A. (2021). Aquaculture wastewater treatment technologies and their sustainability: A review. Energy Nexus, 4, 100022. <https://doi.org/10.1016/j.nexus.2021.100022>

PLANOS Y ANEXOS

PLANOS



Plano de secciones y división de piscinas

Sección A: 49 piscinas

Sección B: 29 piscinas

Sección C: 1 piscina

Sección I: 5 piscinas



Mapa de ubicación

Coordenadas: N 9777178.99 m; E 530714.24 m

Límites:

Norte: Ayangue

Sur: Monteverde

Este: Ruta del Spondylus

Oeste: Línea de costa

Leyenda

Captación de agua

Agua de desalojo

ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL
FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA

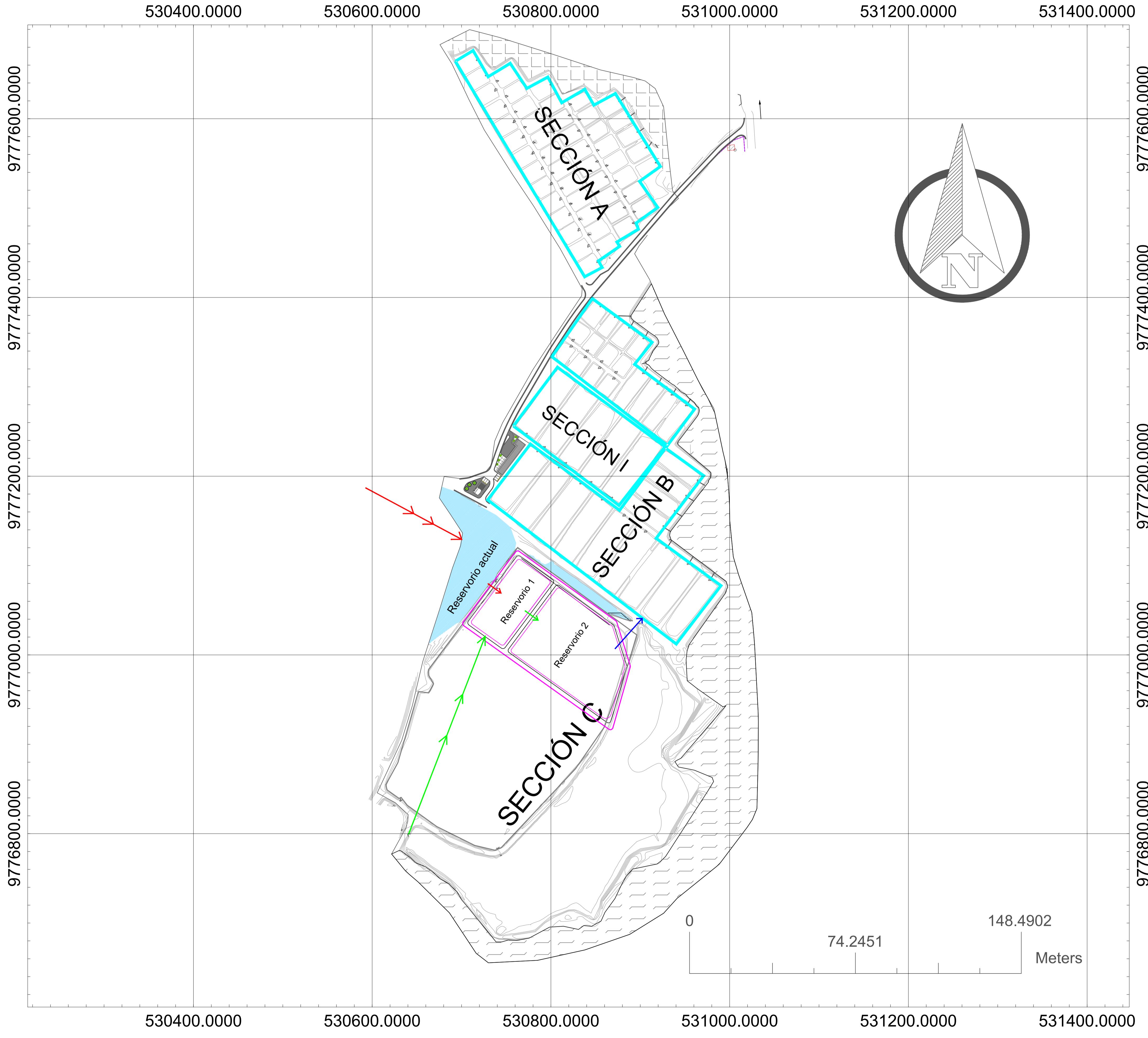
PROYECTO:
**DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO
DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIR**

CONTENIDO

Ubicación General del Proyecto

Coordinador (a) de la materia: Ph.D. Andrés Velastegui	Estudiante: Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor	Fecha de entrega: 02 de Agosto, 2023
Tutor (a) de área de conocimiento: Msc. Betsy Merchán		Lámina: 1 Escala: 1:2475

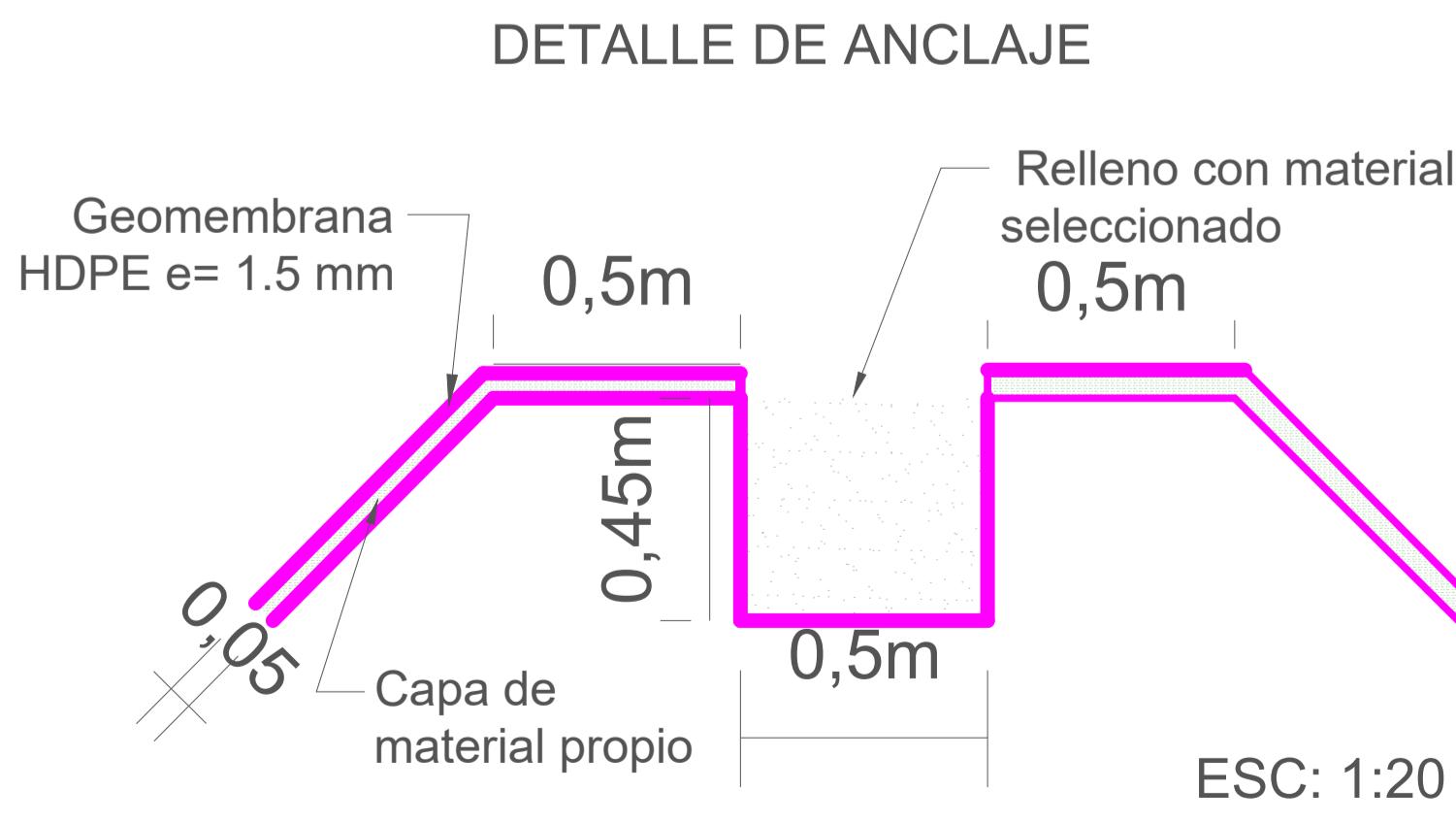
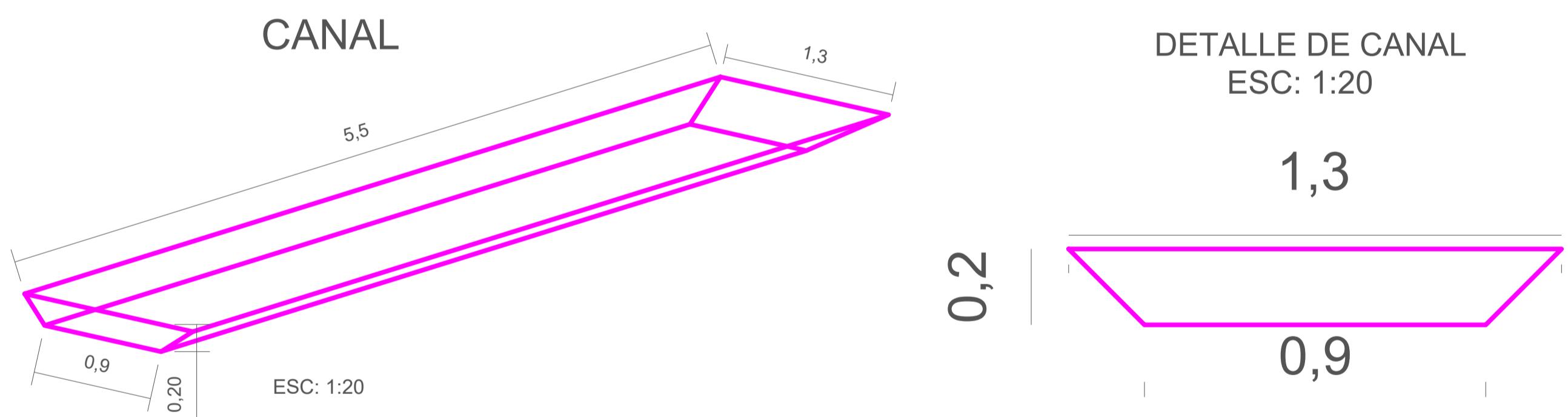
Implantación Conceptual del Proyecto



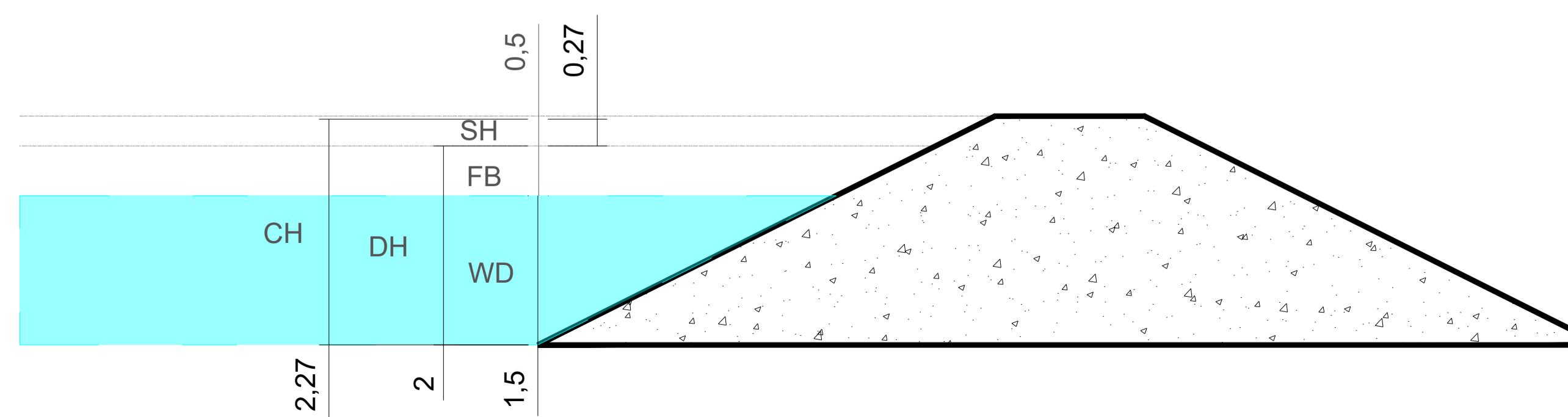
LEYENDA	
PISCINAS	(Cyan Box)
RESERVORIO NUEVO	(Pink Box)
RESERVORIO ACTUAL	(Blue Box)
AGUA DE CAPTACIÓN DESDE EL ESTERO 'EL PALMAR'	(Red Arrow)
AGUA DE DESALOJO DE LAS PISCINAS	(Green Arrow)
RECIRCULACIÓN DE AGUAS	(Blue Arrow)
ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL	
FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA	
PROYECTO: DISEÑO DEL RESERVIORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIR	
CONTENIDO	
Implantación Conceptual del Proyecto	
Coordinador (a) de la materia: Ph.D. Andrés Velastegui	Estudiante: Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor
Tutor (a) de área de conocimiento: Msc. Betsy Merchán	Fecha de entrega: 02 de Agosto, 2023
Lámina:	Escala:
2	1:2217



ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL		
FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA		
PROYECTO:		
DISEÑO DEL RESERVIORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM		
CONTENIDO		
Plano de Implementación General		
Coordinador (a) de la materia: Ph.D. Andrés Velastegui Tutor (a) de área de conocimiento: Msc. Betty Merchán	Estudiante: Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor	Fecha de entrega: 02 de Agosto, 2023
Lámina: 3	Escala: 1:1	

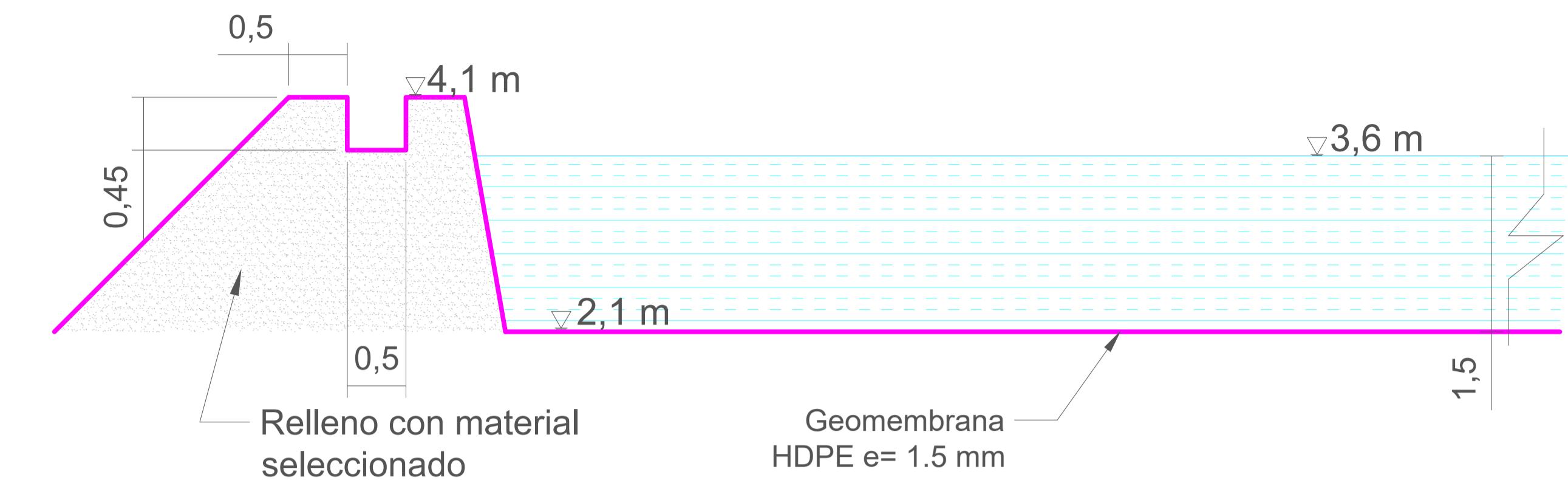


DETALLE DE DIQUE
ESC: 1:50



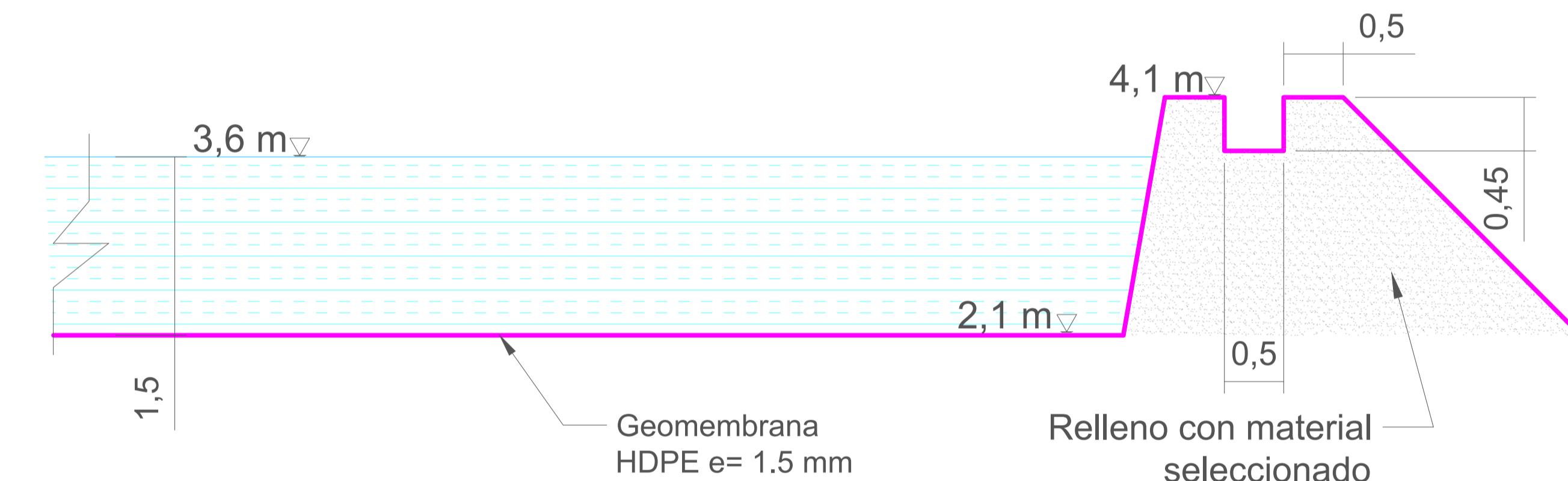
SECCIÓN DE DETALLE A-A

ESC: 1:50



SECCIÓN DE DETALLE B-B

ESC: 1:50



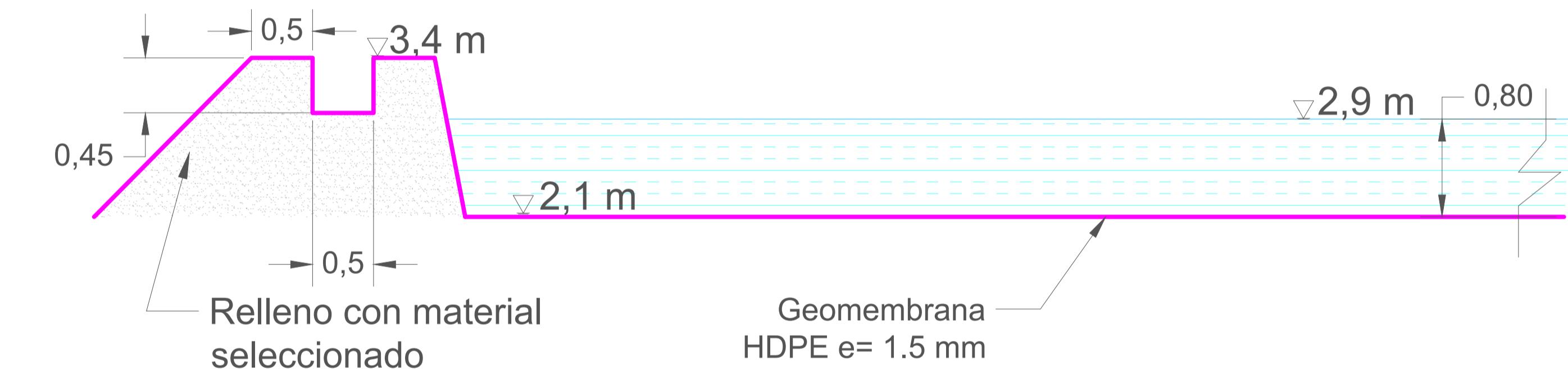
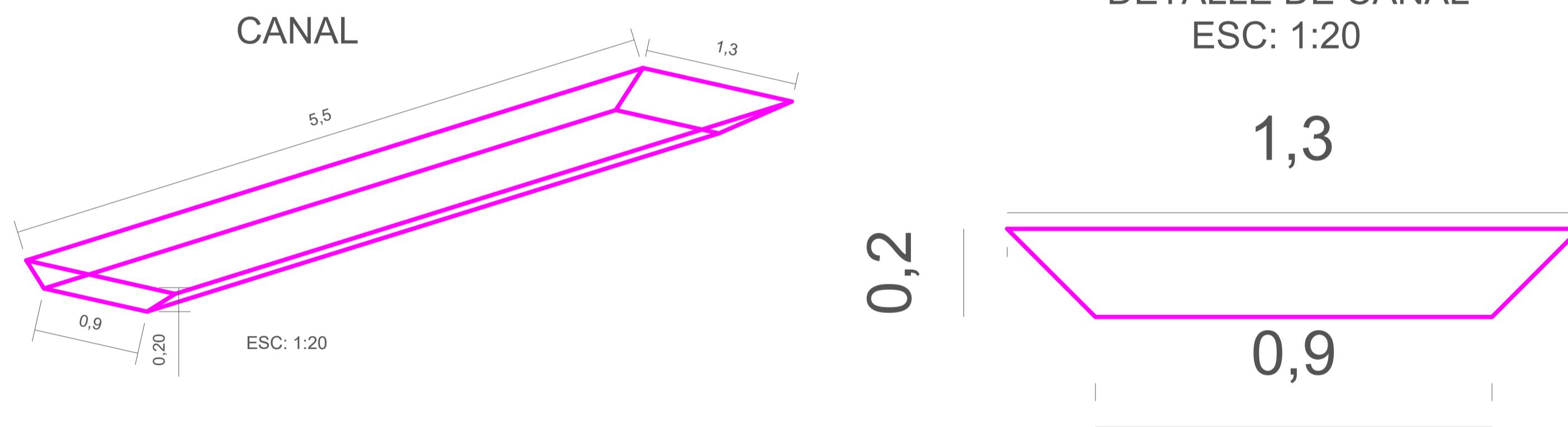
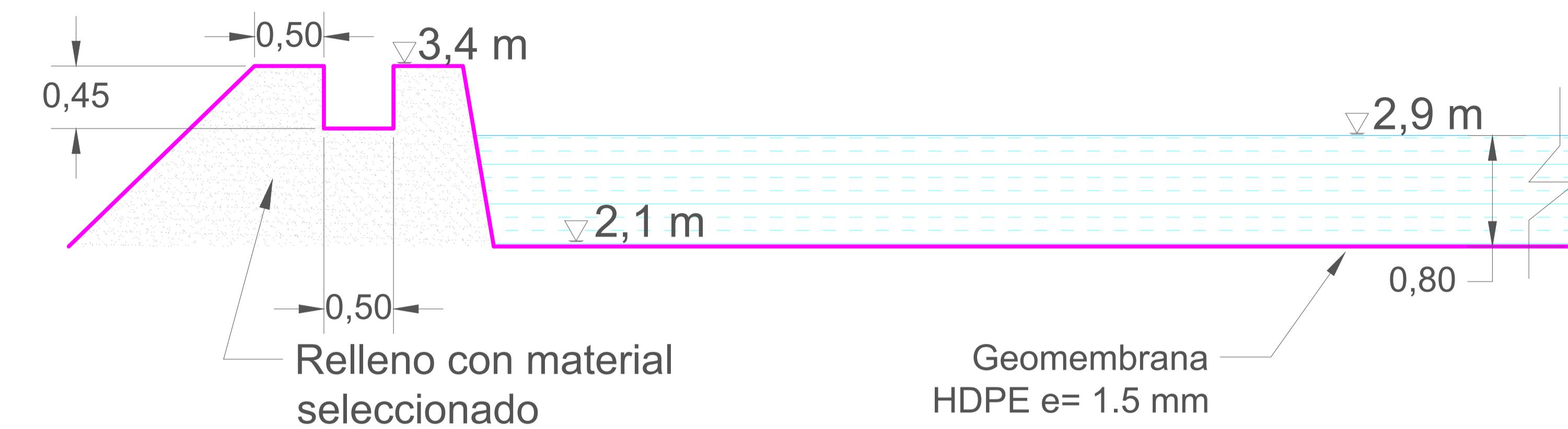
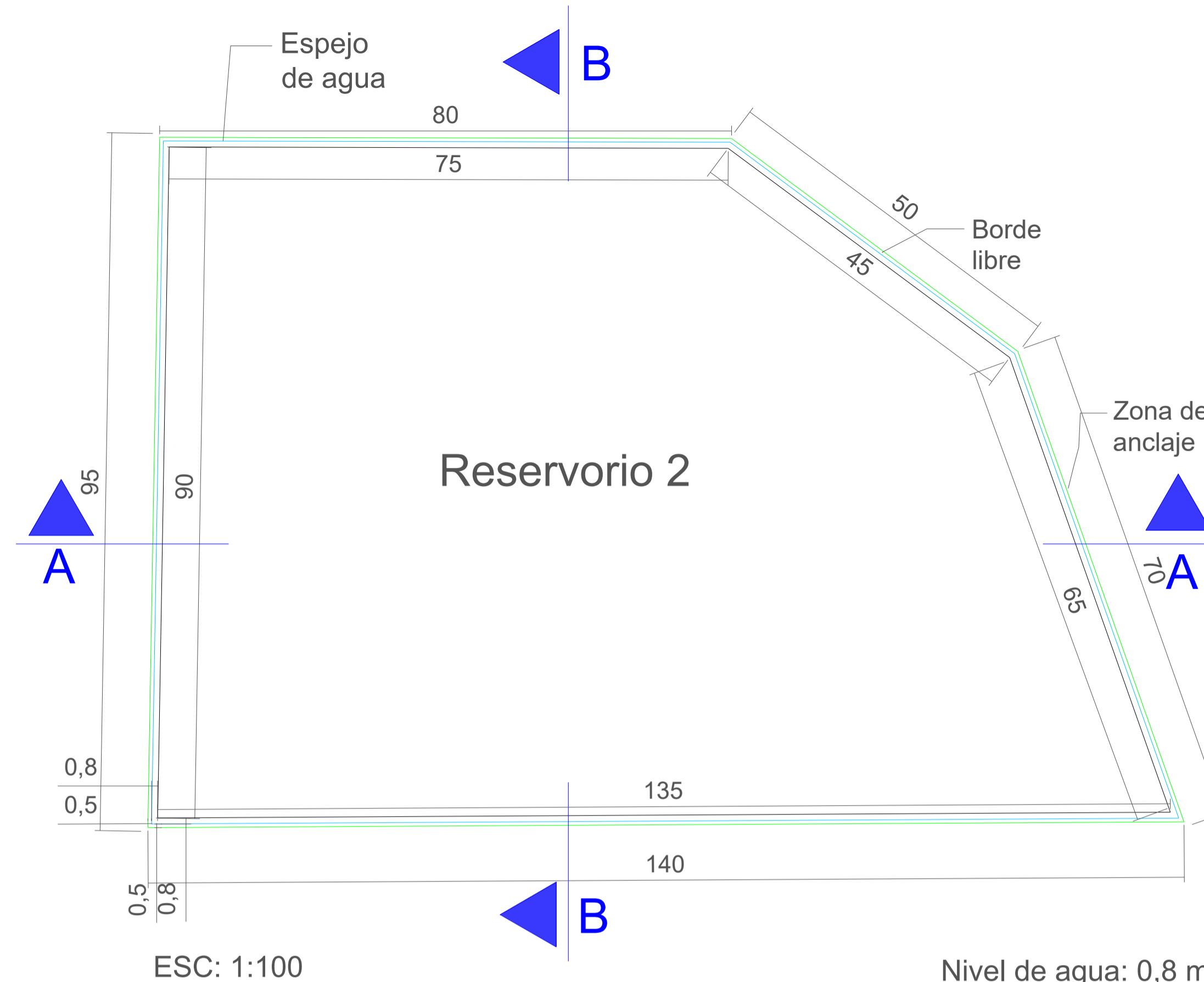
ESPECIFICACIONES TÉCNICAS

Volumen: 8.372 m³
Altura útil de agua: 0,80 m
Borde libre: 0,50 m
Anclaje total: 1,90 m

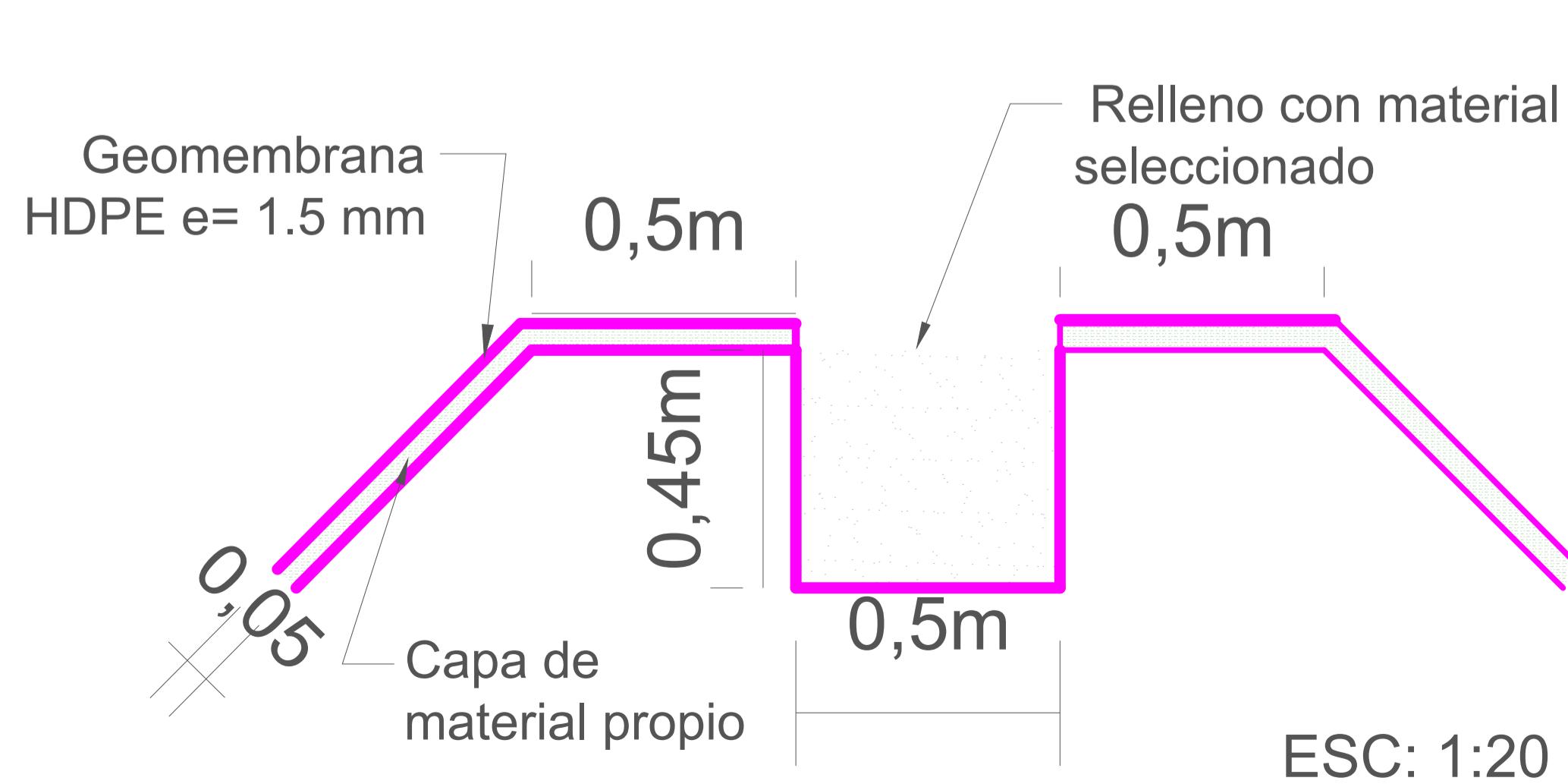
ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL	
FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA	
PROYECTO:	DISEÑO DEL RESERVIORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIR
CONTENIDO	Detalle del reservorio 1: Almacenamiento y tratamiento del agua
Coordinador (a) de la materia:	PhD. Andrés Velastegui
Tutor (a) de área de conocimiento:	Msc. Betty Merchán
Estudiante:	Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor
Fecha de entrega:	02 de Agosto, 2023
Lámina:	4
Escala:	Indicadas

SECCIÓN DE DETALLE A-A

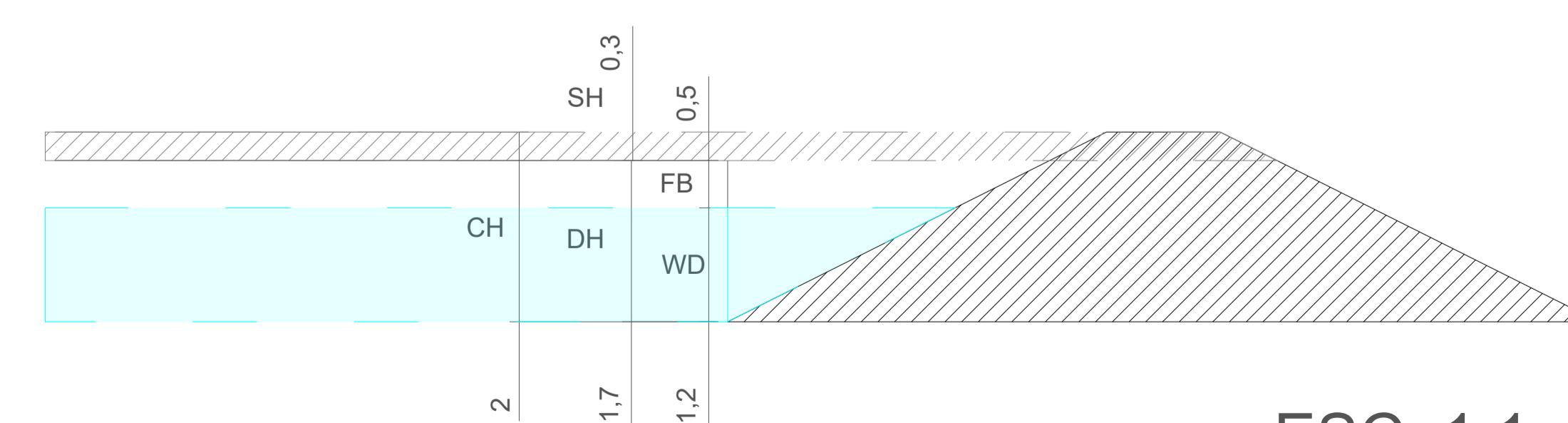
ESC: 1:50



DETALLE DE ANCLAJE



DETALLE DE DIQUE



ESPECIFICACIONES TÉCNICAS

Volumen: 14.918,8 m³
Altura útil de agua: 0,8 m
Borde libre: 0,50 m
Anclaje total: 1,90 m

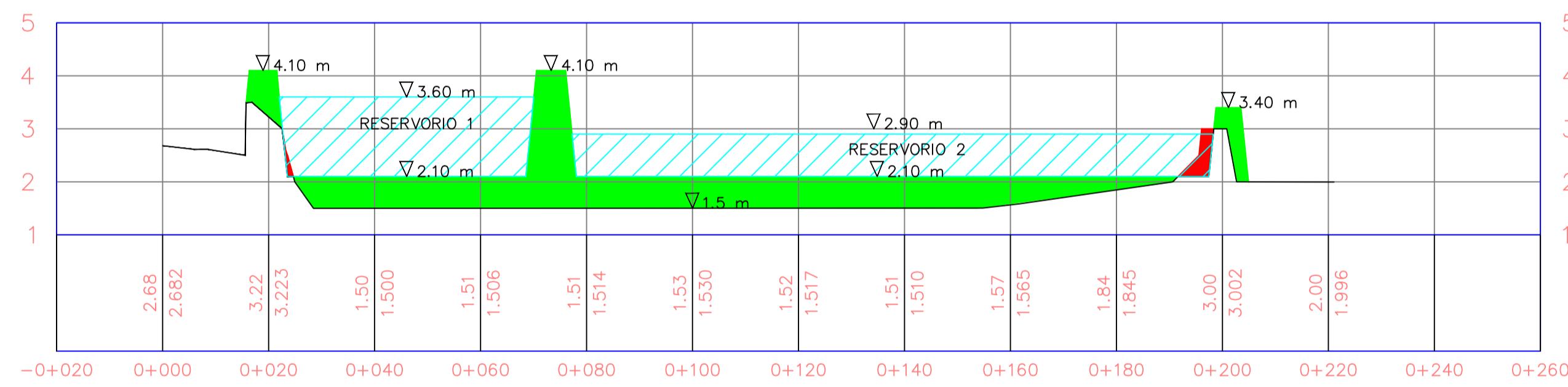
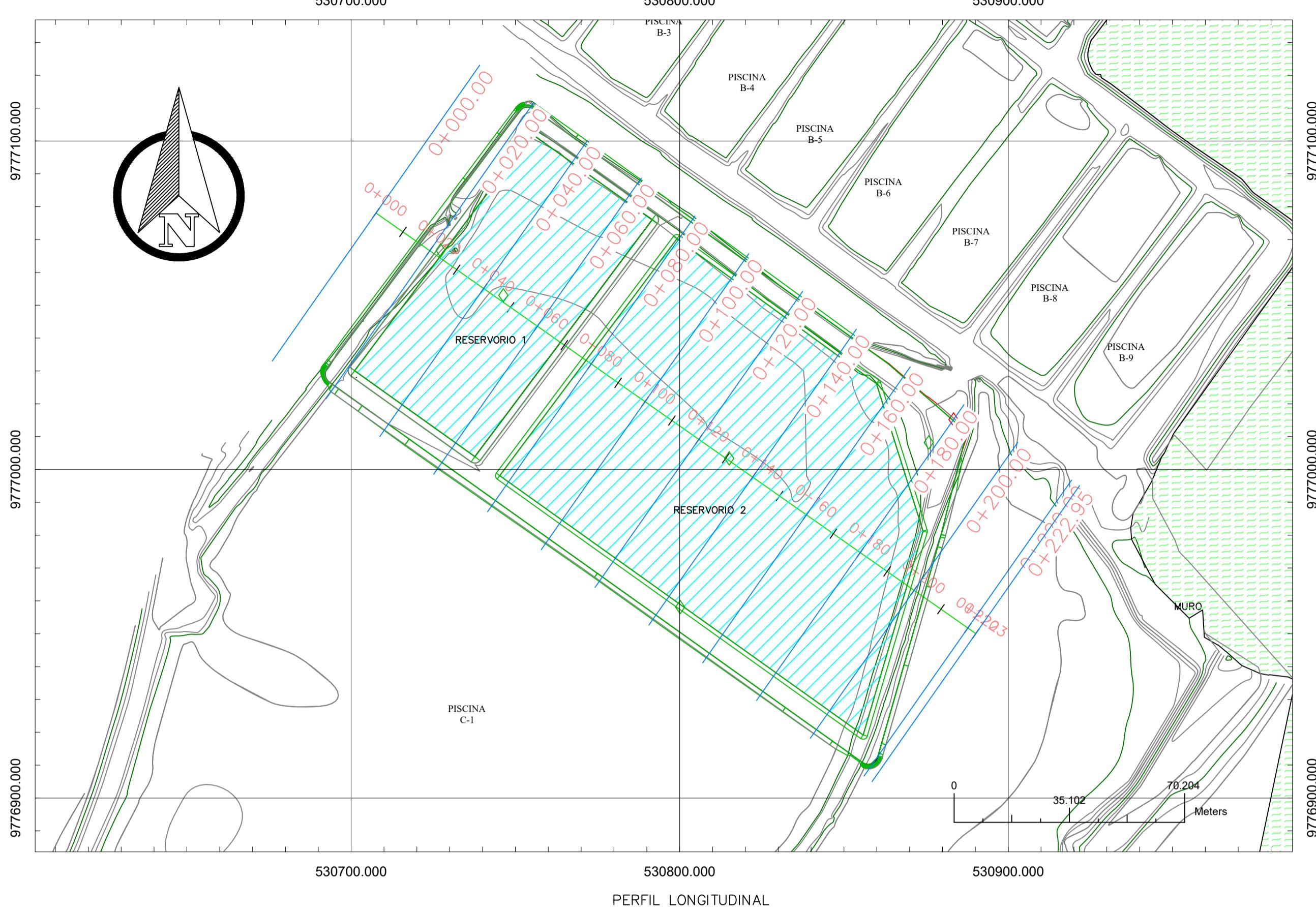
ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL

FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA

PROYECTO:
DISEÑO DEL RESERVOARIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIR

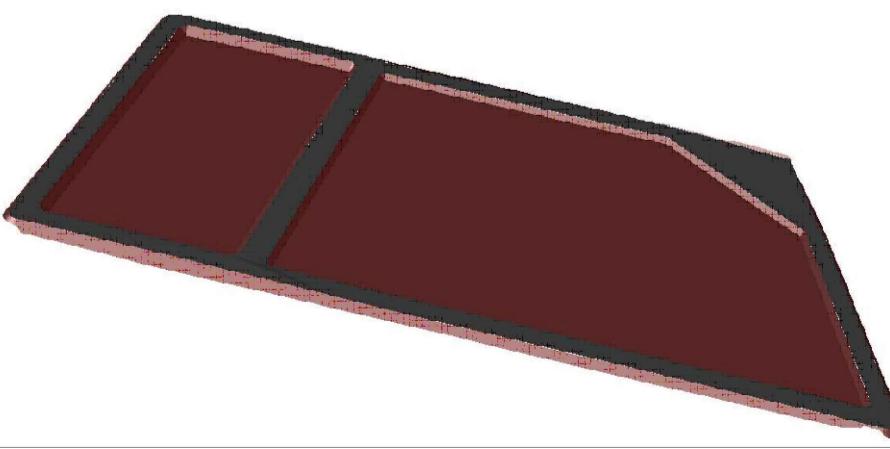
CONTENIDO	Detalle del reservorio 2: Almacenamiento y tratamiento del agua	
Coordinador (a) de la materia: Ph.D. Andrés Velastegui	Estudiante: Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor	Fecha de entrega: 02 de Agosto, 2023
Tutor (a) de área de conocimiento: Msc. Betty Merchán		Lámina: 5
		Escala: Indicadas

UBICACIÓN DEL RESERVORIO



ESCALA VERTICAL 1:100
ESCALA HORIZONTAL 1:1000
CORTE
RELENO
LÁMINA DE AGUA

VISTA 3D



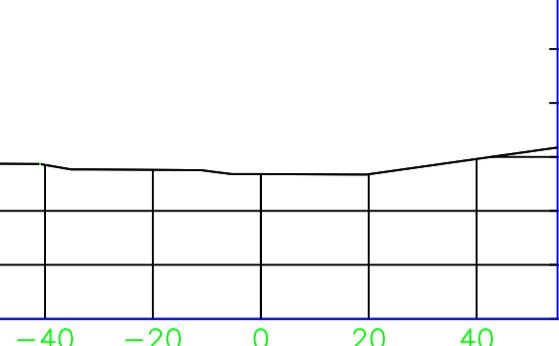
Total Volume Table						
Station	Fill Area	Cut Area	Fill Volume	Cut Volume	Cumulative Fill Vol	Cumulative Cut Vol
0+000.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
0+020.00	114.85	0.00	1148.48	0.00	1148.48	0.00
0+040.00	70.75	0.00	1856.02	0.00	3004.51	0.00
0+060.00	72.18	0.00	1429.30	0.00	4433.80	0.00
0+080.00	64.27	0.00	1364.46	0.00	5798.26	0.00
0+100.00	62.35	0.01	1266.15	0.12	7064.41	0.12
0+120.00	62.23	0.12	1245.80	1.35	8310.22	1.46
0+140.00	61.67	0.22	1239.02	3.47	9549.23	4.94
0+160.00	51.06	1.24	1127.31	14.68	10676.54	19.62
0+180.00	38.30	7.31	893.66	85.54	11570.19	105.16
0+200.00	27.28	8.27	655.86	155.81	12226.06	260.97
0+220.00	6.02	0.00	333.08	82.71	12559.14	343.68
0+222.95	0.00	0.00	8.89	0.00	12568.03	343.68

SECCIONES TRANSVERSALES
ESCALA VERTICAL 1:100 – ESCALA HORIZONTAL 1:1000

0+020.00

0+040.00

0+000.00

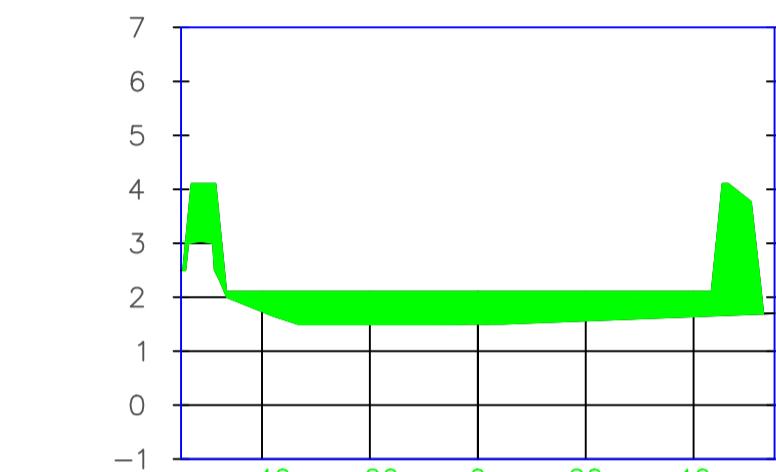


Total Volume at Station 0+000.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

Total Volume at Station 0+020.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.00	114.85	0.00	1148.48	0.00	1148.48

Total Volume at Station 0+040.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.00	70.75	0.00	1856.02	0.00	3004.51

0+060.00

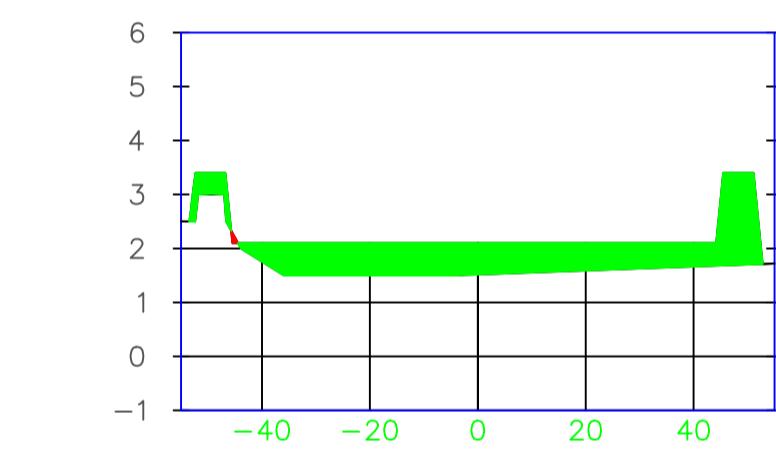


Total Volume at Station 0+060.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.00	72.18	0.00	1429.30	0.00	4433.80

Total Volume at Station 0+080.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.00	64.27	0.00	1364.46	0.00	5798.26

Total Volume at Station 0+100.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.01	62.35	0.12	1266.15	0.12	7064.41

0+120.00

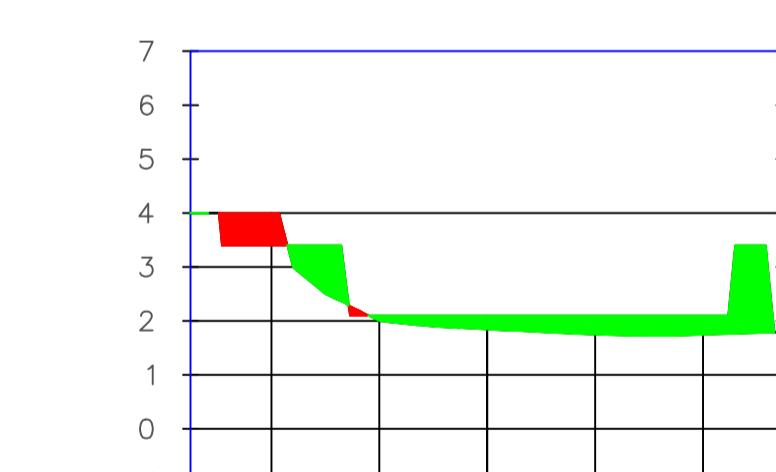


Total Volume at Station 0+120.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.12	62.23	1.35	1245.80	1.46	8310.22

Total Volume at Station 0+140.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
0.22	61.67	3.47	1239.02	4.94	9549.23

Total Volume at Station 0+160.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
1.24	51.06	14.68	1127.31	19.62	10676.54

0+180.00

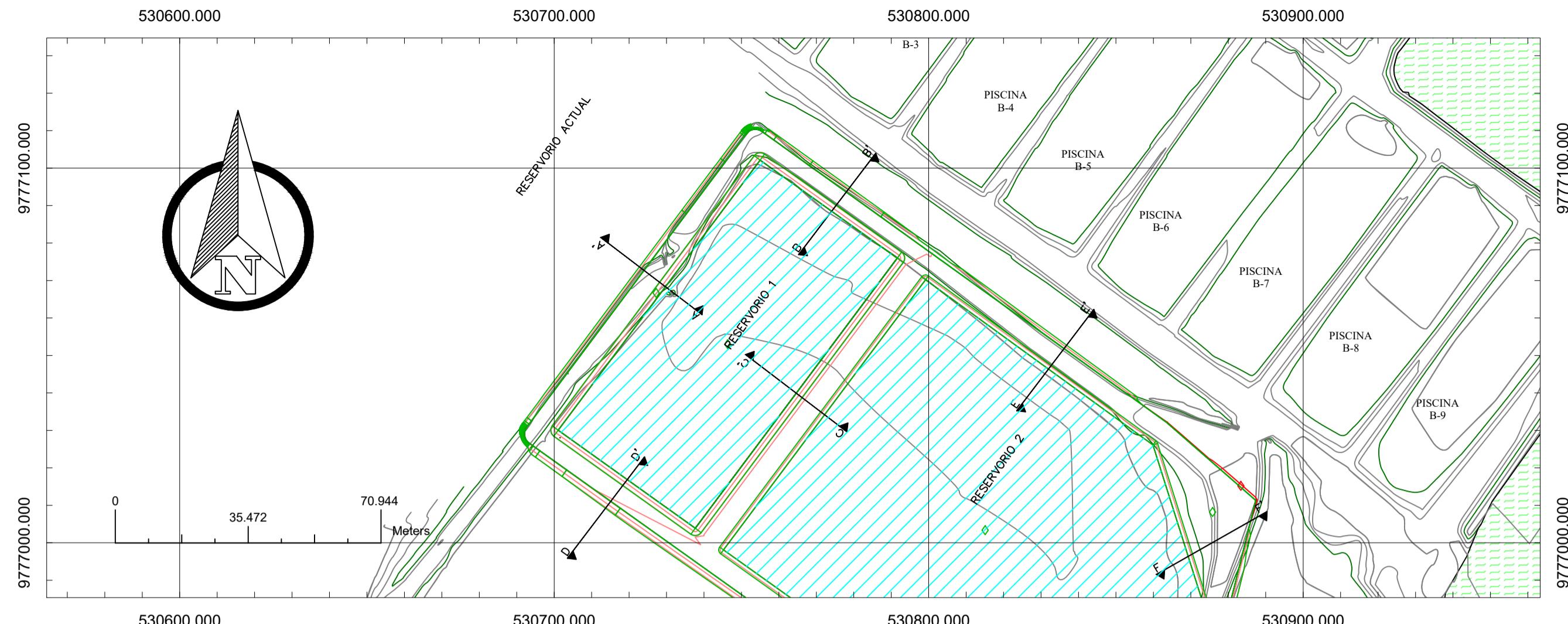


Total Volume at Station 0+180.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
7.31	38.30	85.54	893.66	105.16	11570.19

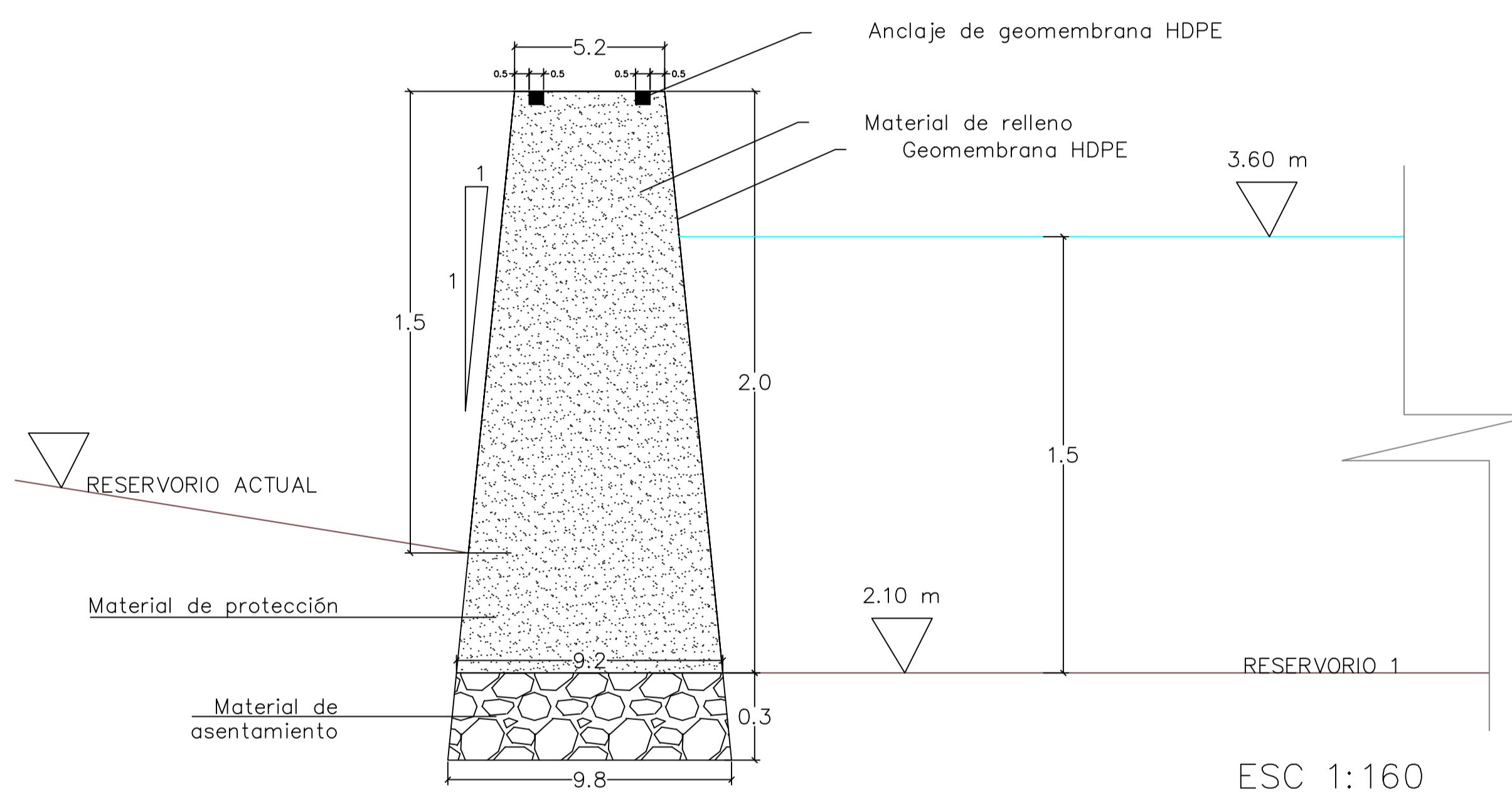
Total Volume at Station 0+200.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	Cum Fill Vol
8.27	27.28	155.81	655.86	260.97	12226.06

Total Volume at Station 0+220.00					
Cut Area	Fill Area	Cut Vol	Fill Vol	Cum Cut Vol	

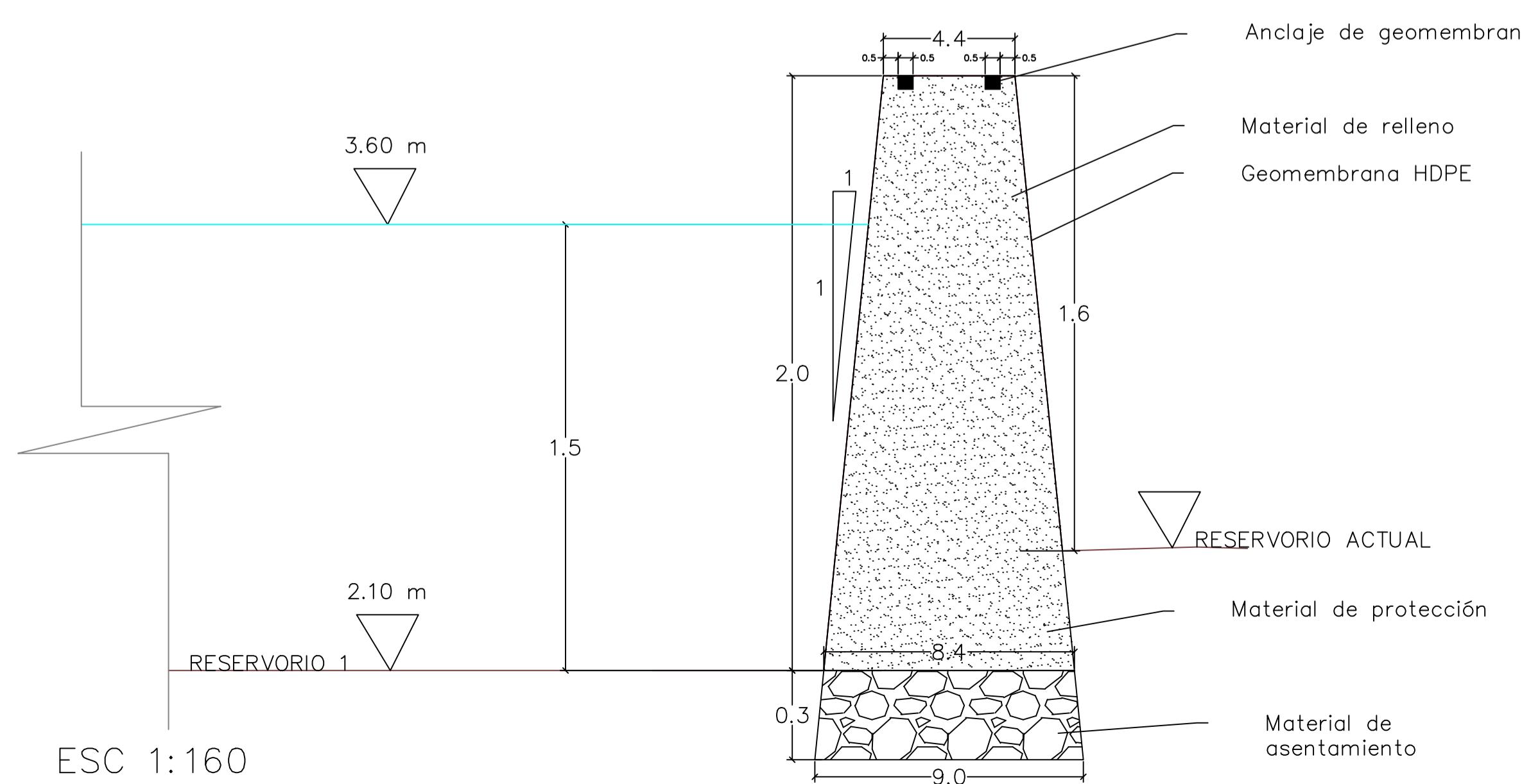
UBICACIÓN DEL RESERVORIO



CORTE A-A'



CORTE B-B'

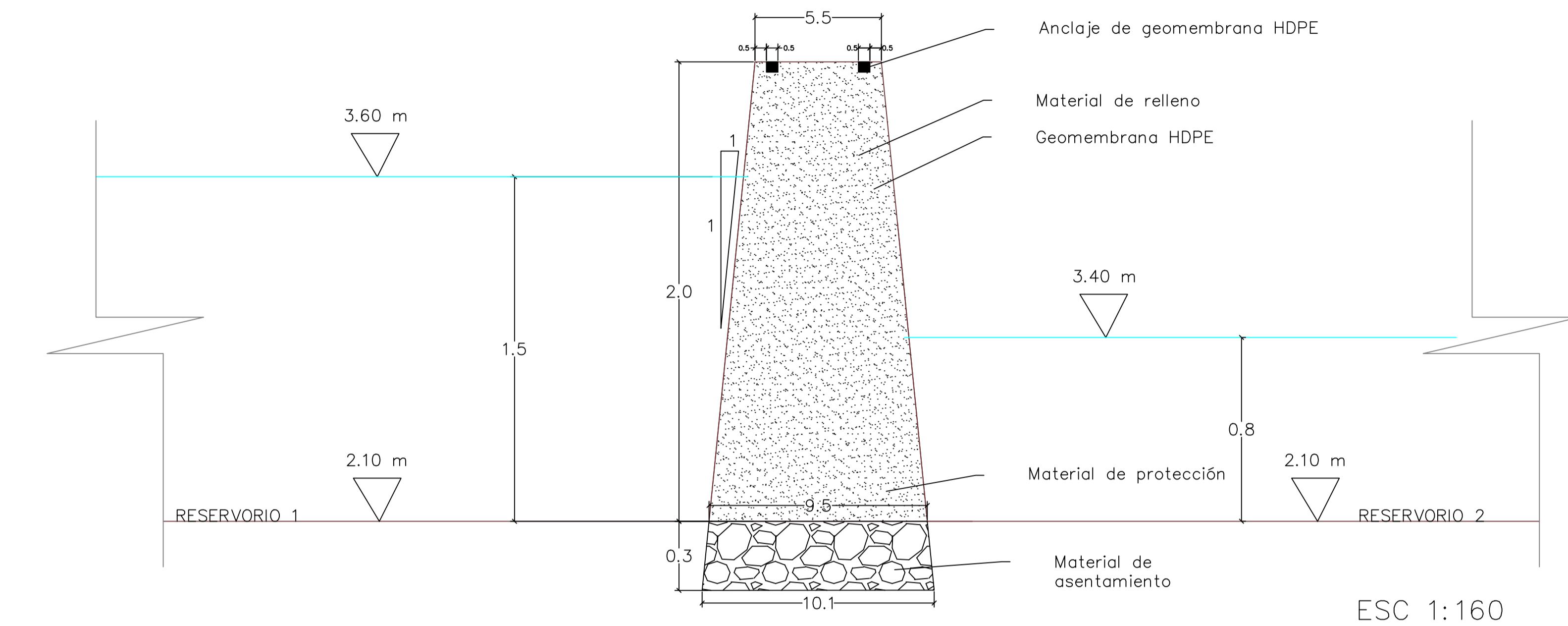


SECCIÓN TRANSVERSAL DE TERRAPLÉN

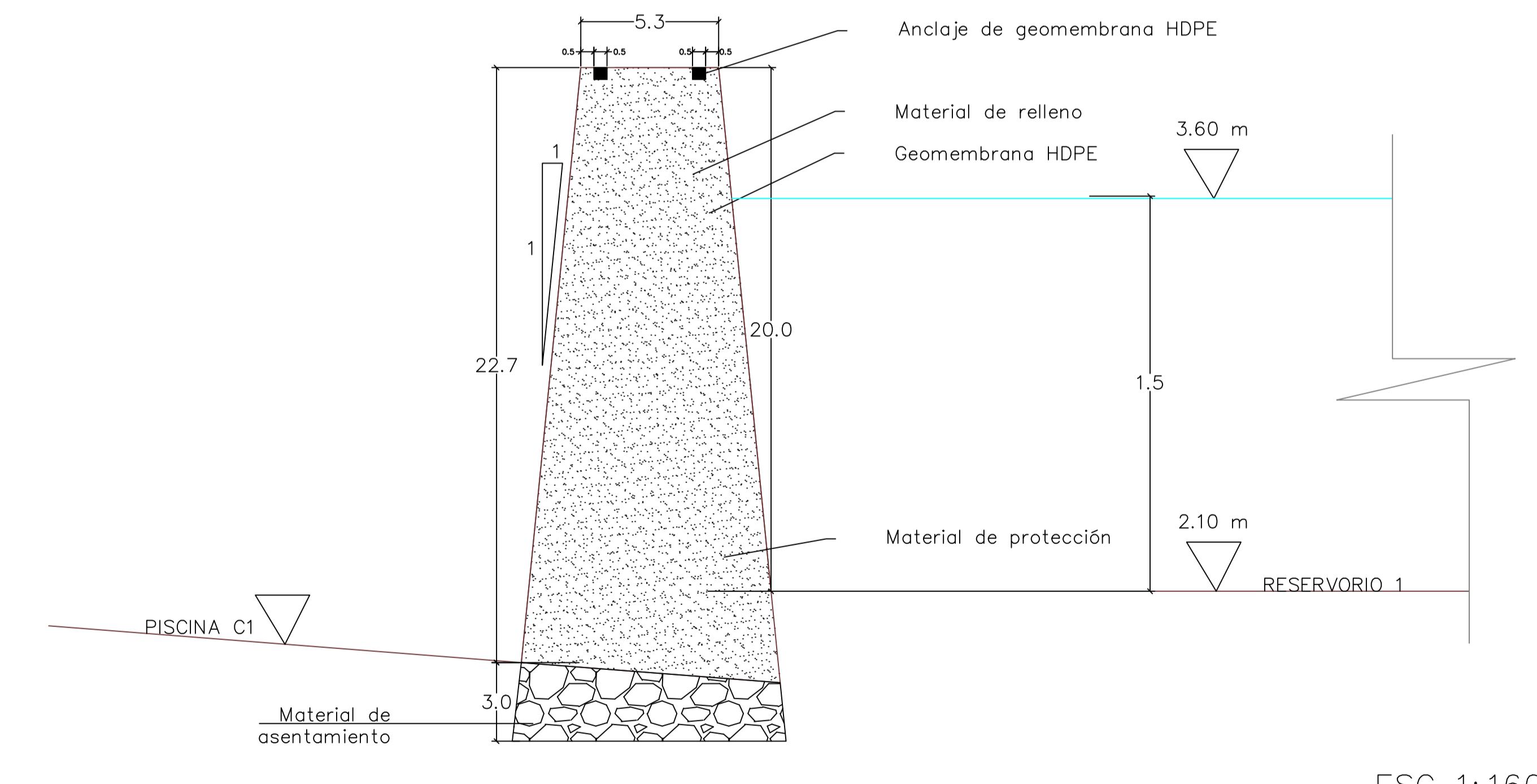
ESCALA VERTICAL 1:100

ESCALA HORIZONTAL 1:1000

CORTE C-C'



CORTE D-D'



ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL
FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA

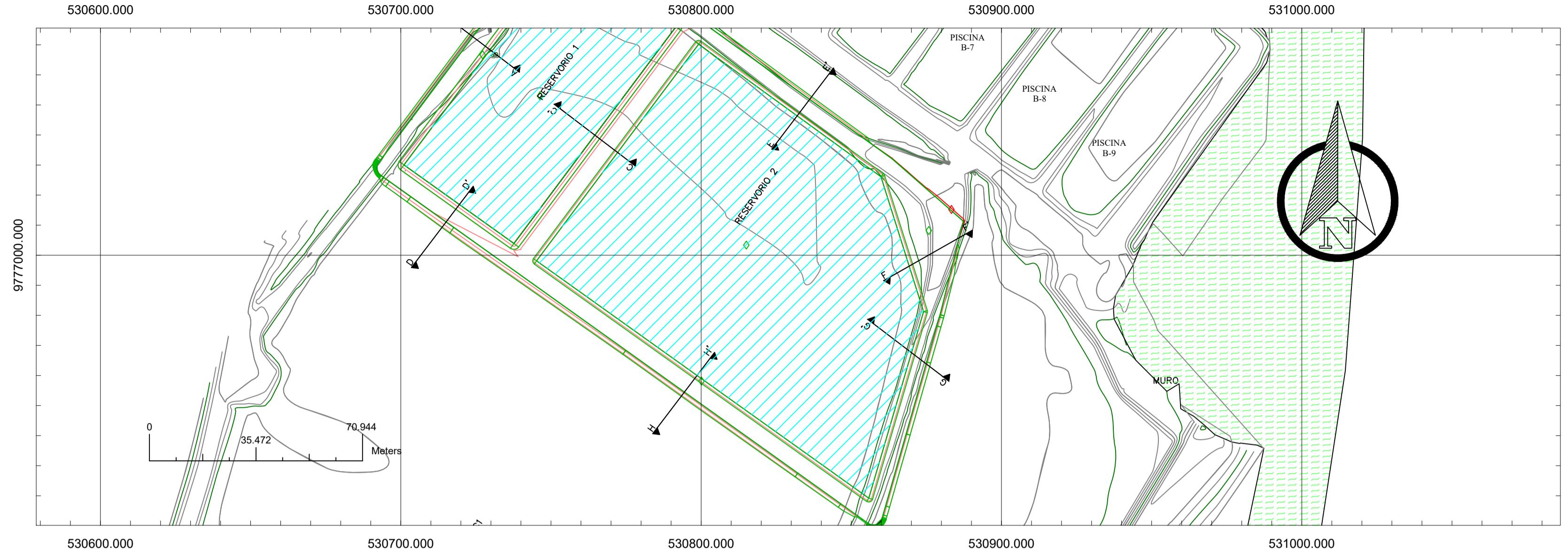
PROYECTO:
**DISEÑO DEL RESERVOARIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO
DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM**

CONTENIDO

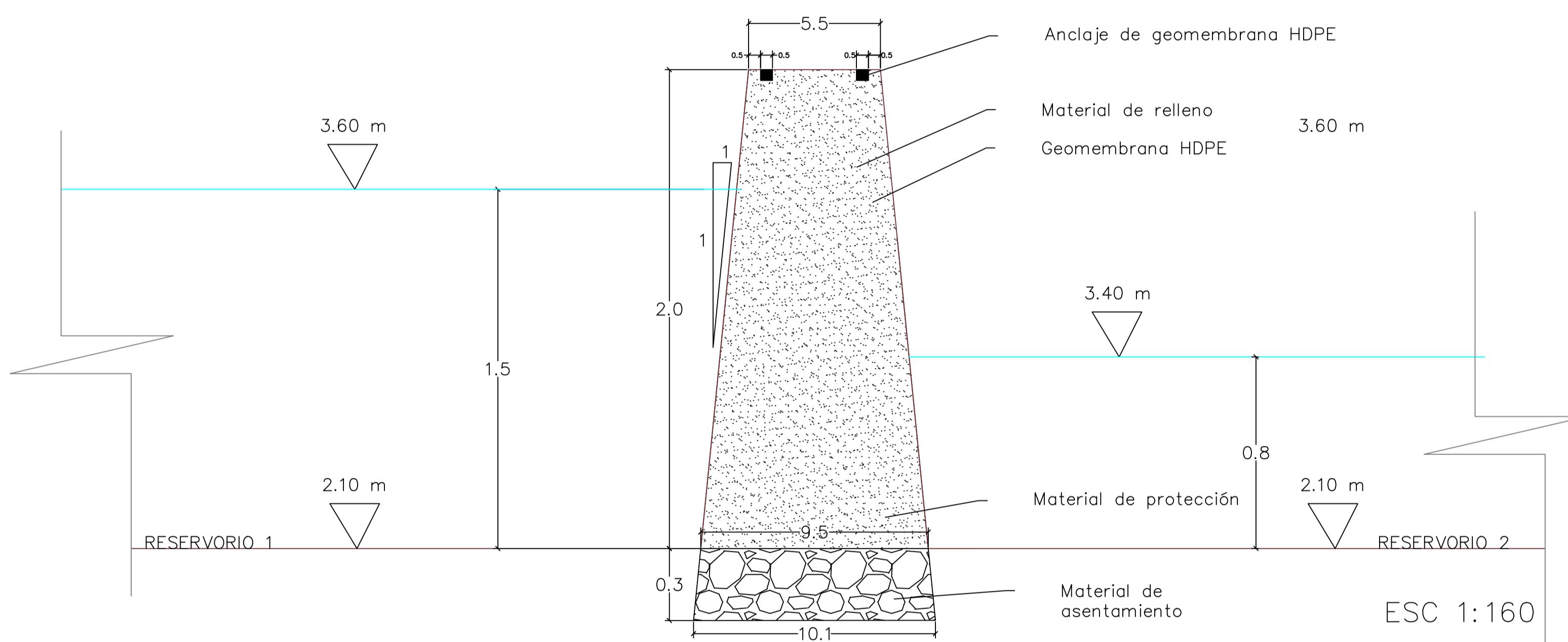
DETALLES DE TERRAPLÉN: RESERVOARIO 1

Coordinador (a) de la materia: Ph.D. Andrés Velasteguí	Estudiante: Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor	Fecha de entrega: 02 de Agosto, 2023
Tutor (a) de área de conocimiento: Msc. Betty Merchán	Lámina: 7	Escala: INDICADAS

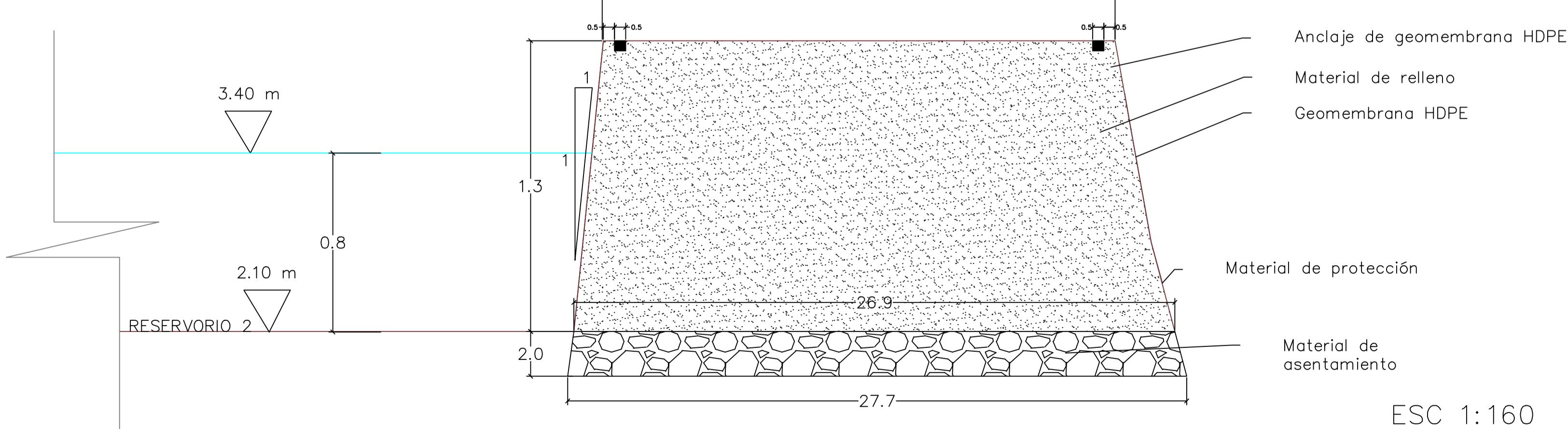
UBICACIÓN DEL RESERVORIO



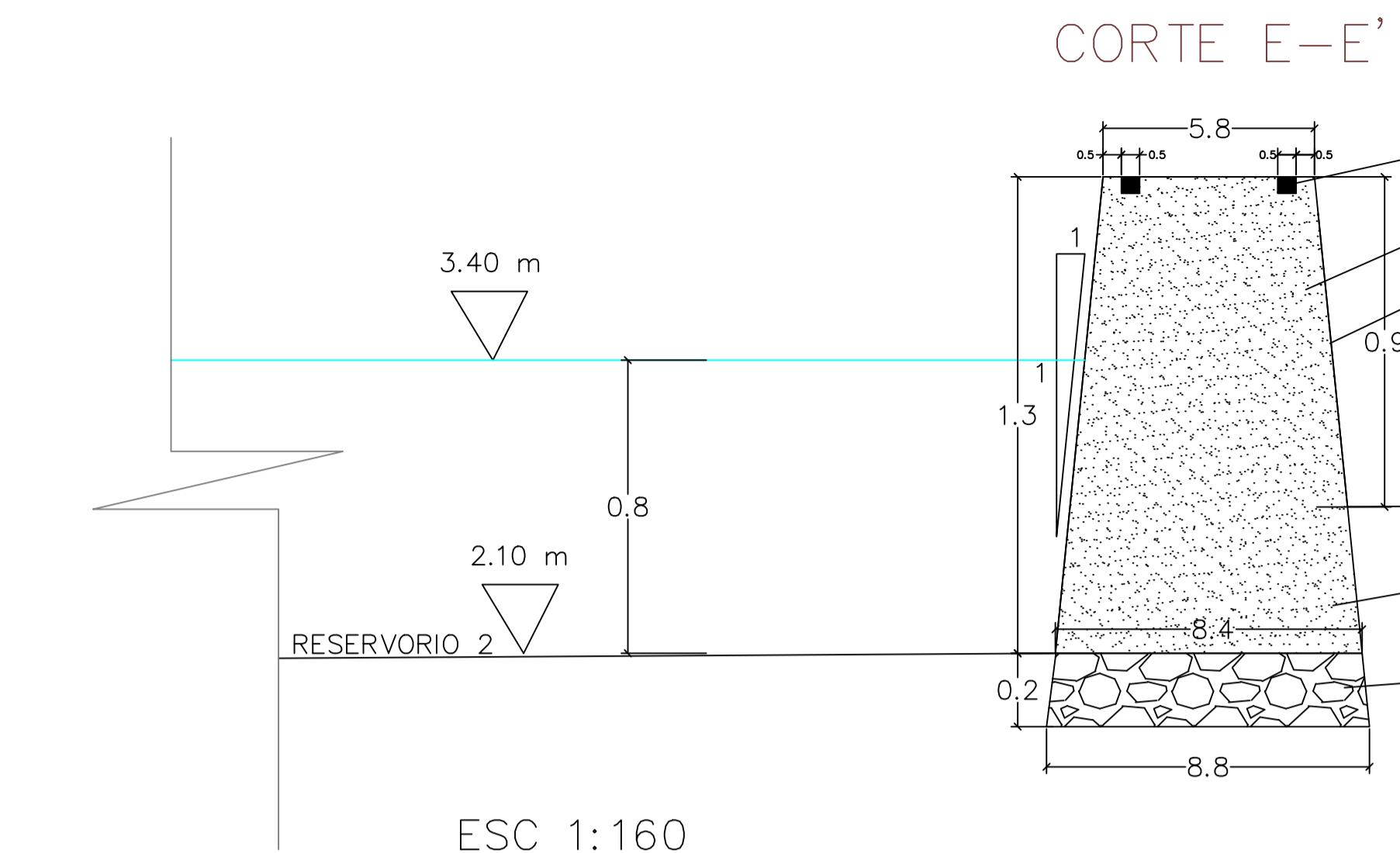
CORTE C-C'



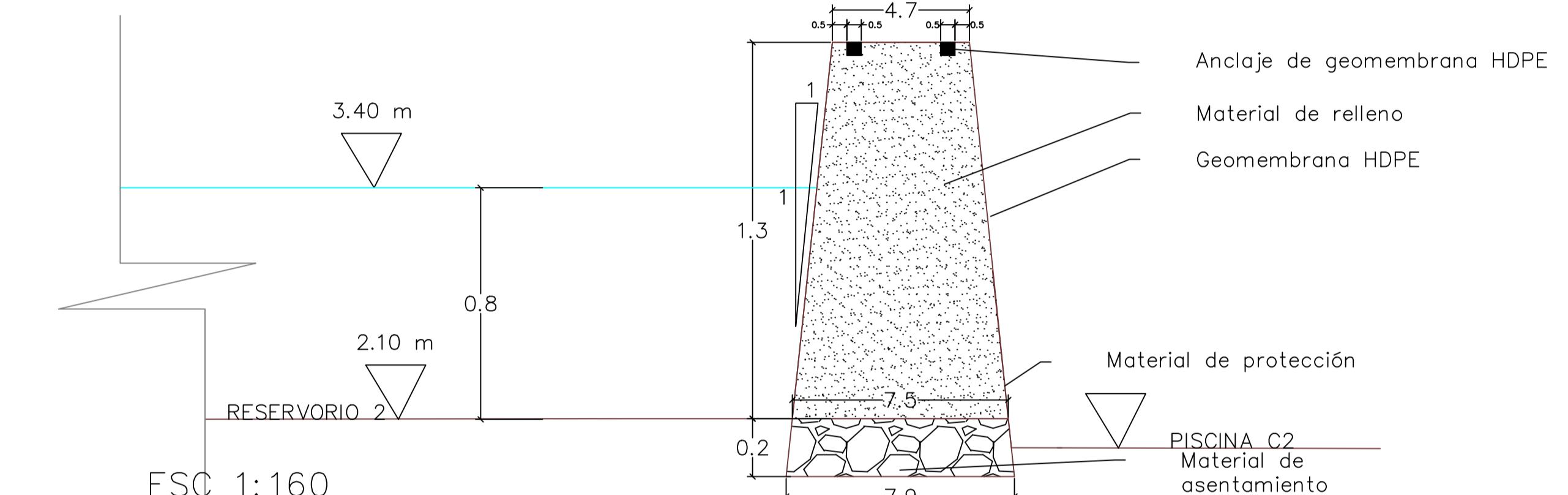
CORTE F-F'



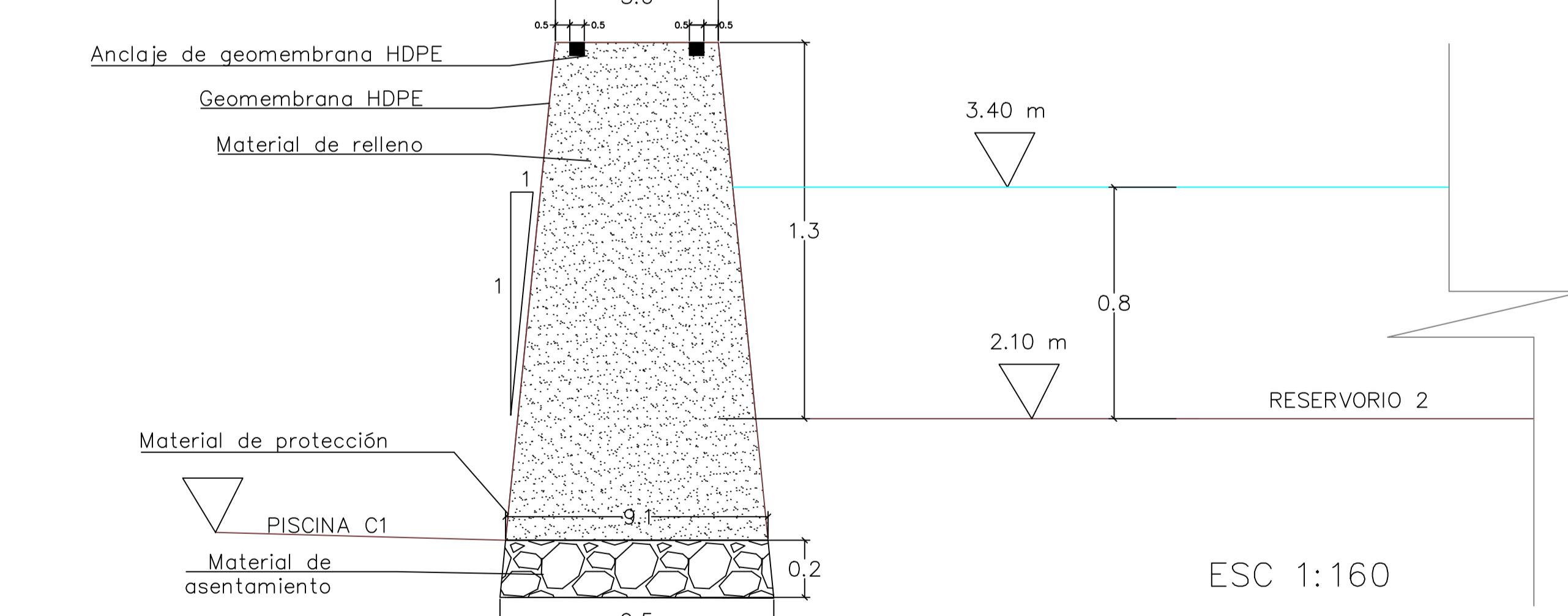
SECCIÓN TRANSVERSAL DE TERRAPLÉN
ESCALA VERTICAL 1:100
ESCALA HORIZONTAL 1:1000



CORTE G-G'



CORTE H-H'



ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL
FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA

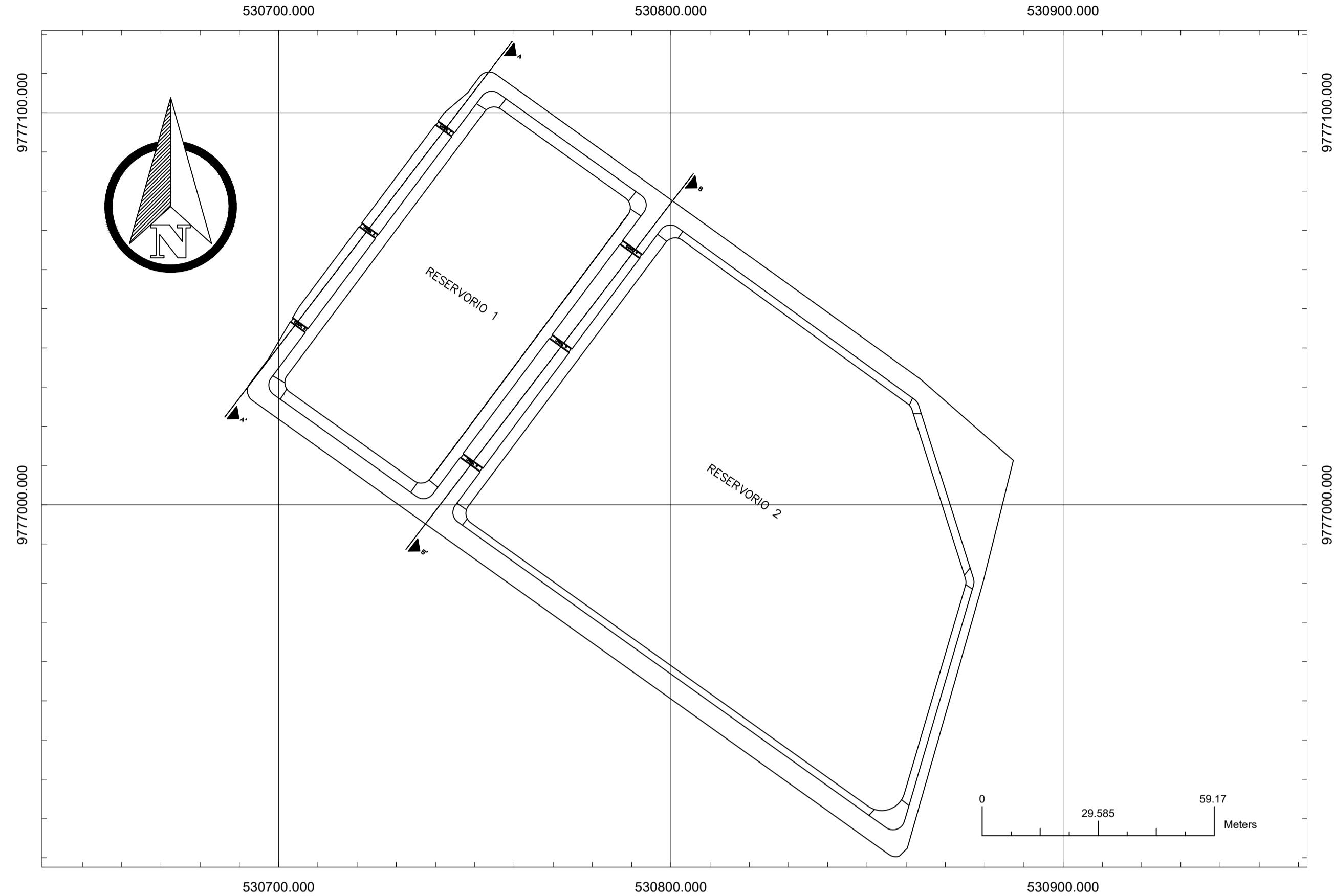
PROYECTO:
**DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO
DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM**

CONTENIDO

DETALLES DE TERRAPLÉN: RESERVORIO 2

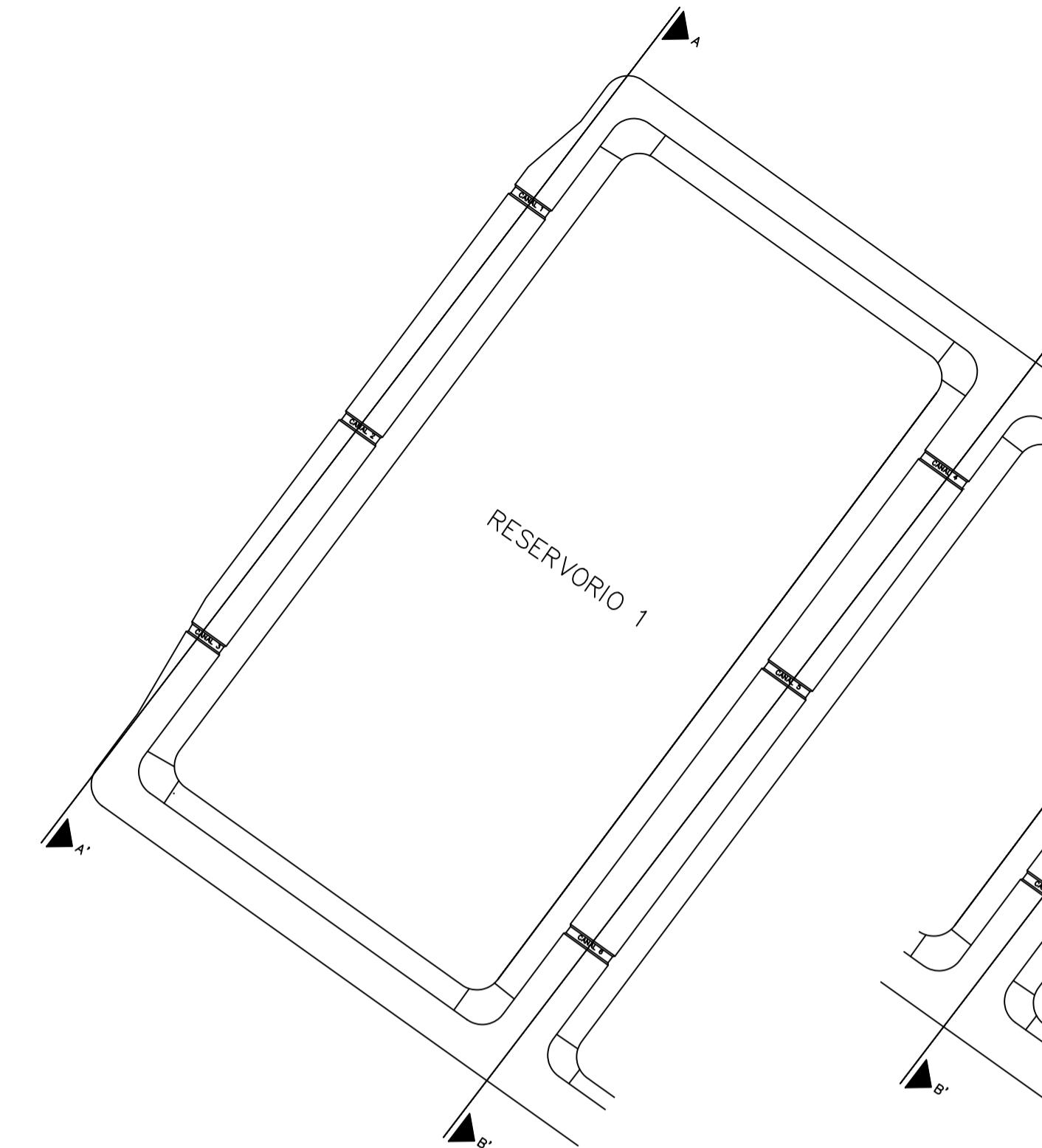
Coordinador (a) de la materia: Ph.D. Andrés Velasteguí	Estudiante: Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor	Fecha de entrega: 02 de Agosto, 2023
Tutor (a) de área de conocimiento: Msc. Betty Merchán	Lámina: 8	Escala: INDICADAS

IMPLANTACIÓN DEL PROYECTO



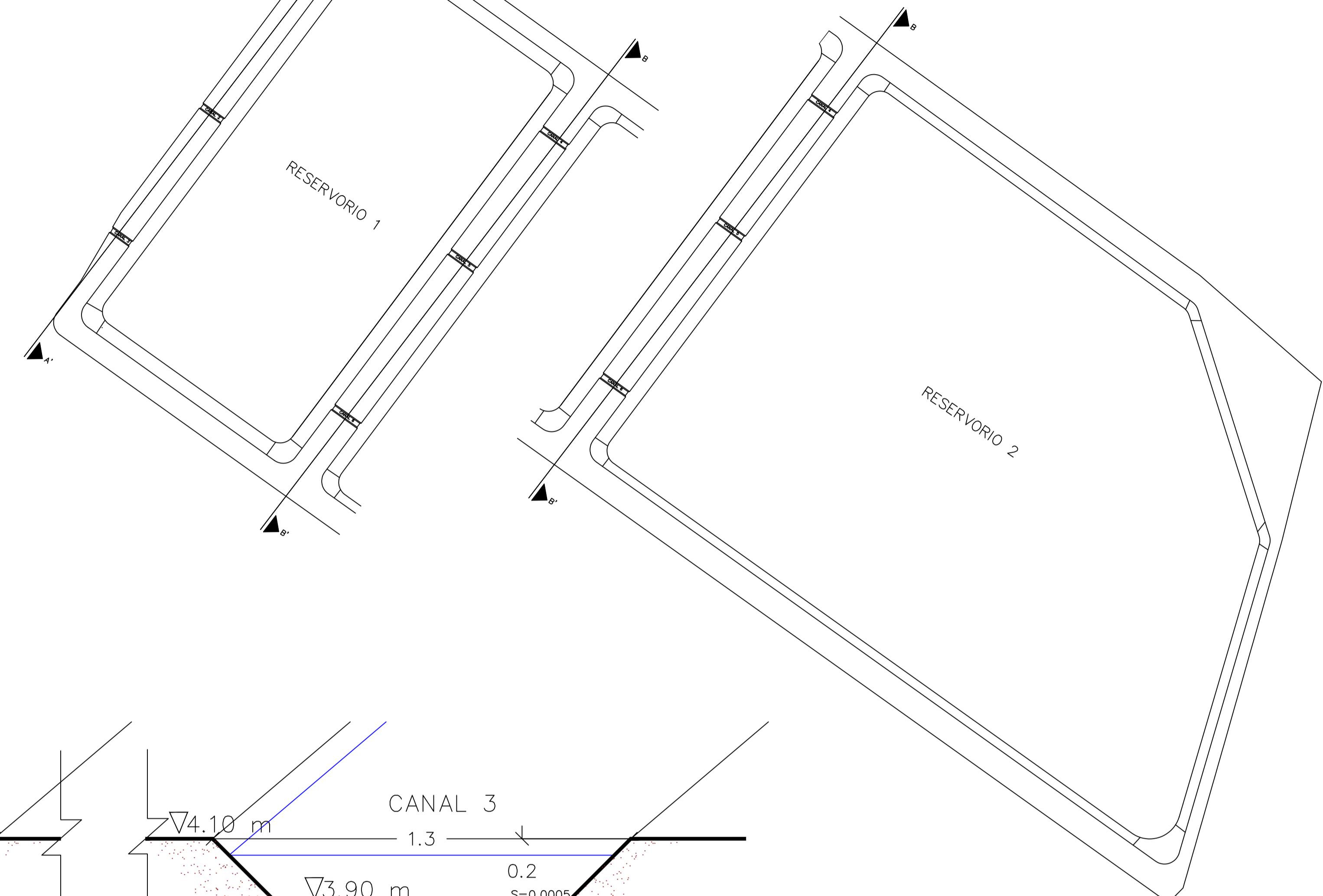
VISTA EN PLANTA DE CANALES Y RESERVIORIO 1

ESC_1:100



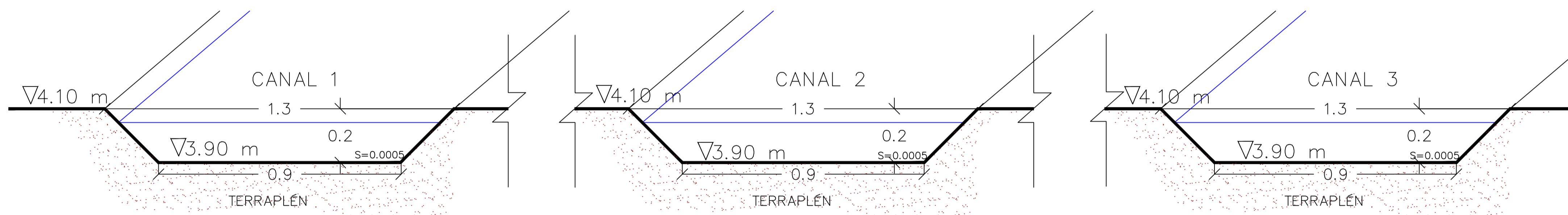
VISTA EN PLANTA DE CANALES Y RESERVIORIO 2

ESC_1:100



VISTA TRANSVERSAL DE LOS CANALES

CORTE A-A'

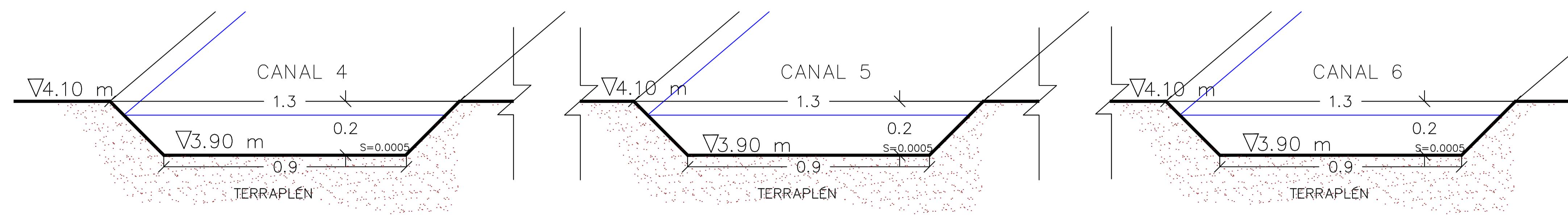


Distancia entre canales = 20 m

Distancia desde el reservorio actual al reservorio 1 = 5.5 m

ESC_1:10

CORTE B-B'



Distancia entre canales = 20 m

Distancia desde el reservorio 1 al reservorio 2 = 5.5 m

ESC_1:10

ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL
FACULTAD DE INGENIERÍA EN CIENCIAS DE LA TIERRA

PROYECTO:
**DISEÑO DEL RESERVIORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO
DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM**

CONTENIDO

DETALLE DE CANALES: VISTA EN PLANTA Y CORTE

Coordinador (a) de la materia: Ph.D. Andrés Velasteguí	Estudiante: Rosa María Aguilera Salazar Andrea Nicole Chila Loor	Fecha de entrega: 02 de Agosto, 2023
Tutor (a) de área de conocimiento: Msc. Bethy Merchán	Lámina: 9	Escala: INDICADAS

ANEXO 1

Cálculos del diseño

Diseño del reservorio

DISEÑO DEL RESERVORIO 1:

Datos:

$tiempo_{bombeo} := 15 \text{ hr}$ (las bombas se alternan para funcionar en un rango de 12 a 15 horas al día)

$$V := 14164.90 \text{ m}^3$$

$$Q_{in} := \frac{V}{tiempo_{bombeo}} = 262.31 \frac{\text{L}}{\text{s}} \quad (\text{Q} = \text{caudal})$$

$$L_{in_v} := 23.2 \frac{\text{mg}}{\text{L}} \quad (\text{Li} = \text{concentración de DBO del influente, salida del sector C})$$

$$L_{in_i} := 4.3 \frac{\text{mg}}{\text{L}}$$

$$T_v := 33.1 \text{ } ^\circ\text{C} \quad (\text{T} = \text{temperatura})$$

$$T_i := 14.4 \text{ } ^\circ\text{C}$$

$$D := 1.5 \text{ m} \quad (\text{D} = \text{profundidad del estanque, 1-1.5 m})$$

$$e := 137 \frac{\text{mm}}{\text{yr}} \quad (\text{evaporación anual})$$

$$e = 0.375 \frac{\text{mm}}{\text{day}}$$

1. Carga superficial de DBO, λ_s :

Verano:

$$\lambda_{s_v} := 60 \frac{\text{kg}}{\text{hectare} \cdot \text{day}} \cdot (1.099)^{T_v}$$

$$\lambda_{s_v} = 1365.13 \frac{\text{kg}}{\text{hectare} \cdot \text{day}}$$

Invierno:

$$\lambda_{s_i} := 60 \frac{\text{kg}}{\text{hectare} \cdot \text{day}} \cdot (1.099)^{T_i}$$

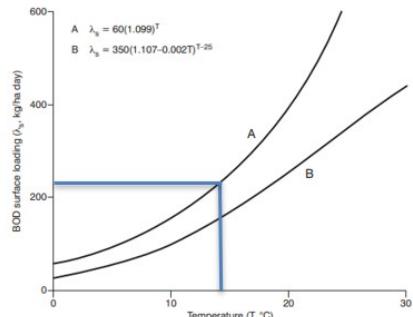
$$\lambda_{s_i} = 233.62 \frac{\text{kg}}{\text{hectare} \cdot \text{day}}$$

2. Área:

Verano:

$$A_{f_v} := \frac{L_{in_v} \cdot Q_{in}}{\lambda_{s_v}}$$

$$A_{f_v} = 3851.648 \text{ m}^2$$



Invierno:

$$A_{f_i} := \frac{L_{in_i} \cdot Q_{in}}{\lambda_{s,i}}$$

$$A_{f_i} = 4171.42 \text{ m}^2$$

3. Dimensiones:

Verano:

$$a_v := \sqrt{\frac{A_{f_v}}{2}} = 43.884 \text{ m}$$

$$l_v := 2 \cdot a_v = 87.768 \text{ m}$$

Invierno:

$$a_i := \sqrt{\frac{A_{f_i}}{2}} = 45.67 \text{ m}$$

$$l_i := 2 \cdot a_i = 91.339 \text{ m}$$

Dimensiones críticas debido a la reducción de temperatura. Por lo tanto;

$$a := 45 \text{ m}$$

$$b := 90 \text{ m}$$

$$A := a \cdot b = 4050 \text{ m}^2$$

$$V := A \cdot D = 6075 \text{ m}^3$$

$$\lambda_s := \frac{L_{in_i} \cdot Q_{in}}{A} = 240.628 \frac{\text{kg}}{\text{hectare} \cdot \text{day}}$$

4. Caudal del efluente

$$Q_{ef} := Q_{in} - (0.001 \cdot e \cdot A)$$

$$Q_{ef} := 260.79 \frac{\text{L}}{\text{s}}$$

5. Tiempo de retención hidráulico

$$\theta_f := \frac{10 \cdot A \cdot D}{0.5 \cdot (Q_{in} + Q_{ef})} \quad (\text{el tiempo de retención debe estar dentro del rango de 5 a 30 días})$$

$$\theta_f = 3 \text{ day}$$

Para fines de diseño se utilizará un tiempo de retención hidráulica de 5 días.

$$\theta := 5 \text{ day}$$

6. Remoción de DBO

$$k_{20} := 0.3 \cdot \frac{1}{\text{day}}$$

$$k_1 := k_{20} \cdot 1.05^{T_v - 20} \quad (\text{Ecuación de Arrhenius})$$

$$k_1 = 0.568 \frac{1}{\text{day}}$$

$$L_{ef} := \frac{L_{in_v}}{1 + k_1 \cdot \theta} = 6.038 \frac{\text{mg}}{\text{l}}$$

$$L_{ef_filtrada} := 0.7 \cdot L_{ef} = 4.227 \frac{\text{mg}}{\text{l}} \quad (\text{incluye la DBO de algas, que representa entre el 70 y 90\%})$$

Eficiencia de remoción:

$$E_{ef} := \frac{L_{in_v} - L_{ef_filtrada}}{L_{in_v}} \cdot 100 = 82 \%$$

$$L := \frac{(100 - E_{ef})}{100} \cdot L_{in_v} = 4.23 \frac{\text{mg}}{\text{L}}$$

DISEÑO DE ESTANQUE DE RESERVORIO 2:

Datos:

$$Q_m := Q_{ef} = 260.79 \frac{\text{L}}{\text{s}} \quad (\text{Q} = \text{caudal})$$

$$L_{mi} := 6.96 \frac{\text{mg}}{\text{L}} \quad (\text{Li} = \text{concentración de DBO del influente})$$

$$T_m := 14.4 \text{ } ^\circ\text{C} \quad (\text{T} = \text{temperatura})$$

$$D_m := 0.8 \text{ m}$$

$$C_{in_v} := 1 \frac{\text{mg}}{\text{l}} \quad (\text{Ci} = \text{concentración de nitrógeno total del influente})$$

$$C_{in_i} := 1 \frac{\text{mg}}{\text{l}}$$

$$pH_v := 7.9$$

$$pH_i := 8.0$$

$$TAN_{in_v} := 146.1 \frac{\text{mg}}{\text{l}} \quad (\text{TANin} = \text{concentración de amoniaco total del influente})$$

$$TAN_{in_i} := 120.5 \frac{\text{mg}}{\text{l}}$$

1. Carga superficial de DBO, λ_s :

$T > 10-20^\circ\text{C}$:

$$\lambda_m := 20 \cdot T_m \cdot \frac{\text{gm}}{\text{m}^3 \cdot \text{day}} - 100 \cdot \frac{\text{gm}}{\text{m}^3 \cdot \text{day}}$$

$$\lambda_m = 188 \frac{\text{gm}}{\text{m}^3 \cdot \text{day}}$$

Table 10.1 Design Values of Volumetric BOD Loadings on and Percentage BOD Removals in Anaerobic Ponds at Various Temperatures

Temperature ($^\circ\text{C}$)	Volumetric loading ($\text{g/m}^3 \text{ day}$)	BOD removal (%)
<10	100	40
10-20	20T - 100	2T + 20
20-25	10T + 100	2T + 20
>25	350	70

T = temperature, $^\circ\text{C}$

2. Tiempo de retención:

$$\theta_{m1} := 10 \cdot L_{mi} \cdot \frac{1}{\text{m}} \cdot \frac{D_m}{0.75 \cdot \lambda_m} = 0.39 \text{ day}$$

(El rango admisible es de 3-10 días, para fines del diseño utilizar $\theta_{m1} := 3 \text{ day}$)

3. Volumen:

$$V_m := \frac{10 \cdot L_{mi} \cdot Q_m}{\lambda_m}$$

$$V_m = 8341.729 \text{ m}^3$$

4. Área:

$$A_m := \frac{V_m}{D_m} = 10427.161 \text{ m}^2$$

5. Dimensiones:

$$a_m := \sqrt{\frac{A_m}{2}} = 72.205 \text{ m}$$

$$l_m := 2 \cdot a_m = 144.41 \text{ m}$$

Dimensiones críticas debido a la reducción de temperatura. Por lo tanto;

$$a_{m1} := 75 \text{ m}$$

$$b_{m1} := 150 \text{ m}$$

$$A_{m1} := a_{m1} \cdot b_{m1} = 11250 \text{ m}^2$$

$$V_{m1} := A_{m1} \cdot D_m = 9000 \text{ m}^3$$

$$\lambda_{m1} := \frac{L_{mi} \cdot Q_m}{A_{m1}} = 139.4 \frac{\text{kg}}{\text{hectare} \cdot \text{day}}$$

6. Caudal del efluente

$$Q_{ef_m} := Q_m - 0.001 \cdot e \cdot A_{m1}$$

$$Q_{ef_m} := 256.57 \frac{\text{L}}{\text{s}}$$

7. Remoción de DBO

$$DBO := L_{mi} \cdot 0.3 = 2.088 \frac{\text{mg}}{\text{L}}$$

Área de la geomembrana del reservorio 1

Datos	
Altura mayor del agua (m)	1.5
Borde libre (m)	0.5
Altura total del reservorio (m)	2

Longitud de talud		
L_{Talud} (m)	2,89	
Área de fondo		
Largo (m)	90,00	
Ancho (m)	45,00	
A_{fondo} (m^2)	4.050,00	
Área de taludes		
B (m)	95,00	
b (m)	90,00	
A_{largo} (m^2)	69,38	277,50
B (m)	50,00	
b (m)	45,00	
A_{ancho} (m^2)	35,63	142,50
		420,00
Área de bordes		
B (m)	95,00	
b (m)	90,00	
A_{largo} (m^2)	23,13	92,50
B (m)	50,00	
b (m)	45,00	
A_{ancho} (m^2)	11,88	47,50
		140,00
Área de anclajes		
Longitud	1,90	
Ancho (m)	0,50	
B	95,00	
b	50,00	
$A_{anclajes}$ (m^2)	0,95	361,00
		190,00
		551,00
Área de la geomembrana (m^2)		5.163,89

Área de la geomembrana del reservorio 2

Datos	
Altura mayor del agua (m)	0.8
Borde libre (m)	0.5
Altura total del reservorio (m)	2

Longitud de talud		
L_{Talud} (m)	1,38	
Área de fondo		
Largo (m)	150,00	
Ancho (m)	75,00	
A_{fondo} (m ²)	11.250,00	
Área de taludes		
B (m)	151,00	
b (m)	150,00	
A_{largo} (m ²)	60,20	240,80
B (m)	76,00	
b (m)	75,00	
A_{ancho} (m ²)	30,20	120,80
		361,60
Área de bordes		
B (m)	151,00	
b (m)	150,00	
A_{largo} (m ²)	37,63	150,50
B (m)	76,00	
b (m)	75,00	
A_{ancho} (m ²)	18,88	75,50
		226,00
Área de anclajes		
Longitud	1,90	
Ancho (m)	0,50	
B	151,00	
b	76,00	
$A_{anclajes}$ (m ²)	0,95	573,80
		288,80
		862,60
Área de la geomembrana (m ²)		12.701,58

Canal del reservorio 1

RESERVORIO 1		
Caudal	262.31	L/s
velocidad	1.2	m/s
Consideraciones		
3 canales		
talud 1:1		
h: altura	0.2	m
Relación LM-Lm	LM=Lm+2*h	
Area	0.219	m ²
LM: Lado Mayor	1.29	m
Lm: Lado menor	0.89	m
Medidas consideradas para la construcción		
LM	1.30	m
Lm	0.90	m

Canal del reservorio 2

RESERVORIO 2		
Caudal	260.79	L/s
velocidad	1.2	m/s
Consideraciones		
3 canales		
talud 1:1		
h: altura	0.2	m
Relación LM-Lm	LM=Lm+2*h	
Area	0.217	m ²
LM: Lado Mayor	1.29	m
Lm: Lado menor	0.89	m
Medidas consideradas para la construcción		
LM	1.30	m
Lm	0.90	m

Terraplén del reservorio 1

Terraplén 1			
Altura de agua	WD	1.5	m
Sobreelevación [0.25 a 1.00 m]	FB	0.5	m
Altura de diseño	DH	2	m
		15%	
Altura de asentamiento [5-20 %]	SH	0.3	m
Altura de construcción	CH	2.3	m

Terraplén del reservorio 2

Terraplén 2			
Altura de agua	WD	0.8	m
Sobreelevación [0.25 a 1.00 m]	FB	0.5	m
Altura de diseño	DH	1.3	m
		15%	
Altura de asentamiento [5-20 %]	SH	0.195	m
Altura de construcción	CH	1.5	m

ANEXO 2

Especificaciones Técnicas

SECCION 305. TERRAPLENADO

305-1.01. Descripción.- Este trabajo consistirá en la construcción de terraplenes para caminos por medio de la colocación de materiales aprobados provenientes de los cortes y, de ser requerido, de las zonas de préstamo; se formarán capas debidamente emparejadas, hidratadas u oreadas y compactadas, de acuerdo con los requerimientos de los documentos contractuales y las instrucciones del Fiscalizador. Se incluye además la preparación necesaria de las áreas en que los terraplenes serán construidos, la colocación y compactación de material en reemplazo de material inadecuado que se haya removido y la construcción de terraplenes provisionales para sobrecarga.

Se dará especial atención a lo indicado en la subsección 305-2 y en el numeral 303-2.02.6 de las presentes Especificaciones.

305-1.02. Procedimientos de trabajo

305-1.02.1.Generalidades.- Con anticipación a la construcción de terraplenes se deberá realizar las operaciones necesarias de desbroce y limpieza, de acuerdo con lo estipulado en la subsección 302-1. Se llenarán en capas compactadas los fosos y huecos dejados por la limpieza o por otras causas, dentro de la zona de terraplenado.

Cuando lo señalen los planos o lo juzgue necesario el Fiscalizador, la capa superior de 15 cm. de espesor del suelo existente por debajo de un terraplén deberá compactarse con la misma exigencia requerida para el material a colocarse en el terraplén.

Cuando el terraplén deba colocarse en un camino existente, la capa superficial de este camino, hasta una profundidad de 15 cm., deberá ser escarificada y compactada, según indicaciones del Fiscalizador.

Antes de iniciar la colocación del material para terraplenado, deberán estar concluidas todas las obras de drenaje señaladas en los planos, excepto cuando sea estipulado en los documentos contractuales la construcción del terraplén, o parte del mismo, con anterioridad a la instalación de una alcantarilla.

El lecho del terreno sobre el cual se cimentará el terraplén deberá prepararse en forma escalonada, a manera de terrazas, que tendrán una superficie terminada horizontal, la que será compactada con la misma exigencia que las diferentes capas del terraplén. La preparación del lecho del terreno se comenzará por el pie del talud del terraplén para formar el primer escalón de trabazón con el terraplén a construirse. La ubicación y ancho de las terrazas serán de acuerdo a lo indicado en los planos, pero, en todo caso, su ancho será suficiente como

para permitir la operación eficiente del equipo de colocación y compactación. El material adecuado proveniente de la excavación para terrazas será incorporado en los terraplenes.

Si no se especifica de otro modo en los planos o en los documentos contractuales, cuando se construyan terraplenes de altura inferior a 2.0 metros hasta nivel de subrasante, y una vez limpiada la superficie de asiento de acuerdo a los requerimientos de la subsección 301-5 y quitada la capa vegetal, se procederá luego a un completo desmenuzamiento del suelo mediante el empleo de arados o escarificadores, hasta una profundidad de 15 cm., de acuerdo a las instrucciones del Fiscalizador. Una vez preparada la superficie en la forma que se indica, deberá emparejarse y compactarse de acuerdo a lo previsto en la subsección 305-2 de estas Especificaciones.

En caso de que haya que construir dentro de un terraplén una cimentación para un puente, se construirá el terraplén hasta nivel de subrasante y luego se excavará para la cimentación, y cuando se requiera de pilotes, se efectuará el hincado de los mismos. No se colocarán piedras, pedazos de hormigón o materiales similares, cuya dimensión mayor exceda de 10 cm., en las zonas de terraplén donde se prevé el hincado de pilotes.

305-1.02.2.Clocación.- En la construcción de terraplenes, el material de tierra, grava, fragmentos de roca y otro material relativamente fino deberá ser colocado en capas aproximadamente horizontales y su espesor será determinado por el Fiscalizador de acuerdo al equipo de compactación que disponga el Contratista de la obra. Cada capa será humedecida u oreada para lograr el contenido de humedad óptimo y luego emparejada, conformada y compactada, antes de la colocación de la capa siguiente.

Todo material a incorporarse en los terraplenes deberá ser aprobado por el Fiscalizador y no podrá contener vegetación, troncos, raíces o cualquier otro material perecedero. Cuando sea factible la selección de materiales provenientes de la excavación, el material de mejor calidad se utilizará en las capas superiores de los terraplenes.

Cuando el material que se emplea para la construcción de capas contenga más de un 25% de piedras de tamaño superior a 15 cm. de diámetro mayor, será colocado en capas de suficiente espesor para contener el material de tamaño mayor; pero, en ningún caso, se colocarán capas de espesor mayor a 60 cm. en material suelto para ser compactadas. Cuando se utilice el material pedregoso de esta manera, cada capa será emparejada con material fino adicional, adecuado para llenar los espacios vacíos entre las piedras y luego compactada, todo lo cual se hará con el equipo adecuado. Se seguirá este método de construcción hasta una altura no mayor a 60 cm. bajo el nivel de la subrasante

del camino, y el completamiento del resto del terraplén se hará con material relativamente fino y en capas de hasta 20 cm. de espesor.

Cuando se encuentren en la excavación bolones o pedazos de tosca o grava cementada que no se puede desmenuzar fácilmente y cuya dimensión mayor sea hasta de 90 cm. se utilizará en los terraplenes. Mientras haya otro material adecuado disponible de la excavación, este material rocoso grueso se utilizará para la construcción del lado exterior y especialmente al pie de los terraplenes en vez de ser incorporado en ellos.

No se permitirá la colocación de piedras mayores a 10 cm. de diámetro dentro de un espesor de 20 cm. bajo el nivel de la subsanante.

El equipo de transporte y distribución recorrerá sobre toda la superficie de la capa para no formar huellas de recorrido continuo y para evitar la compactación irregular de la capa.

Cuando lo indique el Fiscalizador, el material sobrante de la excavación será utilizado para ampliación uniforme de los terraplenes o para tender los taludes de éstos. Los materiales desecharables serán desalojados a los sitios de depósito señalados en los planos o indicados por el Fiscalizador.

305-1.02.3. Compactación.- Cada una de las capas de material colocada en el terraplén deberá ser humedecida u oreada hasta lograr el contenido de humedad adecuado para conseguir la compactación requerida, luego de lo cual se procederá a compactarla con rodillos aprobados, de acuerdo a lo exigido en la subsección 305-2, hasta lograr la densidad especificada.

En los sectores donde no se alcance la densidad mínima requerida, el material deberá ser escarificado, removido, emparejado, humedecido u oreado para luego ser compactado de nuevo hasta alcanzar la compactación especificada.

Cuando se construyan terraplenes para plataformas sobre el material de terreno natural que sea relativamente inestable y cuya remoción no haya sido ordenada por el Fiscalizador, la primera capa de material para terraplén podrá colocarse a un espesor que no exceda de 60 cm., medido sin compactar, a condición de que la superficie superior de tal capa sea por lo menos 50 cm. por debajo de la rasante final del camino. En tal caso, el Contratista deberá compactar la capa tan completamente como sea posible, de acuerdo a lo indicado en el siguiente párrafo y a las instrucciones del Fiscalizador; pero el porcentaje de compactación para terraplenes, que se determina en estas Especificaciones o en las disposiciones especiales, no se exigirá para tal primera capa de relleno.

Cuando se coloque la primera capa de material de terraplenado por encima de

una capa inicial que ha sido colocada sin que se requiera el cumplimiento del porcentaje de compactación normalmente exigido para terraplenes, es decir, en los casos de construcción como los descritos en el párrafo anterior y en los dos párrafos del numeral 305-1-02.5, dicho material, mientras tenga un contenido de humedad dentro del 3% de contenido óptimo, deberá compactarse con la aplicación de un esfuerzo de compactación equivalente a 8 pasadas completas de un rodillo neumático con un peso de por lo menos 20 toneladas.

305-1.02.4. Plazo para consolidación.- El Contratista será responsable por la estabilidad de todos los terraplenes construidos según las obligaciones del contrato, hasta la recepción definitiva de la obra, y deberá reacondicionar todas las partes defectuosas que se deban a deficiencias o negligencias en la construcción, o que se hayan originado por causas naturales, exceptuando las que el Fiscalizador considere que provienen de movimientos inevitables del terreno natural.

305-1.02.5. Terraplenes en zonas pantanosas.- Cuando sea necesario construir un terraplén a través de terreno pantanoso que no pueda soportar el peso del equipo de acarreo, la parte inferior del terraplén será construida depositando cargas continuadas de material a fin de formar una capa uniformemente distribuida del espesor mínimo necesario para soportar el equipo de transporte y poder proseguir con la colocación y compactación de las capas siguientes.

En caso de una zona en que el fondo del pantano sea bastante profundo, podrá ser necesaria la colocación de material por medio de una draga hidráulica, hasta una altura por encima del nivel del agua que permita la construcción del terraplén de la manera especificada en los otros acápite de este numeral 305-1.02. En tal caso, los procedimientos para el dragado serán estipulados en las disposiciones especiales del Proyecto.

305-1.03. Terraplenes en la zona oriental.- Los terraplenes en estas zonas, por las condiciones climáticas excesivas y fuertes lluvias, así como por la humedad de los materiales de excavación, mayor que las óptimas, se procederá a realizarlos con tractores de baja presión y emparejarlos con las mismas hasta obtener el nivel del proyecto. La compactación requerida será la que se obtenga en los días posteriores a la terminación del terraplén, y en consecuencia, no serán necesarios ensayos de compactación.

305-1.04. Medición.- Los terraplenes no se medirán para su pago directo. La excavación para la construcción de terraplenes se medirá y pagará de acuerdo con lo indicado en las subsecciones pertinentes de las presentes Especificaciones y en las disposiciones especiales.

305-1.05. Pago.- La realización de los trabajos descritos en esta Sección no serán pagados en forma directa, sino que será considerada como una obligación del Contratista subsidiaria al conjunto de trabajos cuyo pago se efectúe mediante los precios unitarios establecidos en el contrato.

305-2. Compactación

305-2.01. Descripción.- Este trabajo consistirá en la operación mecánica controlada para comprimir los suelos y materiales por reducción de espacios vacíos, mediante el empleo de equipo apropiado para la compactación del terreno natural original, terraplenes, rellenos y las varias capas del pavimento, de acuerdo con las presentes Especificaciones y los demás documentos contractuales.

305-2.02. Equipo.- El equipo de compactación deberá ser constituido por rodillos pata de cabra, rodillos lisos en tandem de 2 o 3 ejes, o de tres ruedas, y rodillos neumáticos, de acuerdo con las descripciones dadas a continuación.

Las unidades podrán ejercer presión estática o vibratoria, deberán tener marcha atrás y deberán ser autopropulsadas, excepto cuando el Fiscalizador pueda permitir el uso de rodillos pata de cabra remolcados. La velocidad de operación de los rodillos deberá ser la que produzca resultados aceptables al Fiscalizador; pero, en ningún caso, excederá de 10 Km. por hora.

No se permitirá el empleo de tractores para trabajos de compactación. Cuando el material a ser compactado sea piedras o pedazos de roca podrán utilizarse camiones cargados cuyo peso total sea por lo menos 34 toneladas, con la autorización del Fiscalizador.

305-2.02.1.Rodillos pata de cabra.- Este equipo de compactación consiste en cilindros de acero con patas salientes que aplican alta presión sobre un área pequeña. La presión que ejercen depende del número y diámetro de las patas y el peso del rodillo, el cual podrá variarse modificando la cantidad de agua u otro lastre en el cilindro.

Los cilindros tendrán un diámetro no menor a 1.50 metros y una longitud no inferior a 1.40 metros, medidos en la superficie. La longitud de las patas no deberá ser menor a 18 cm. y el área de la cara de cada pata será entre 34 y 51 cm. cuadrados.

El peso sin lastre de este tipo de rodillo deberá ser el suficiente para ejercer una presión de 15 a 55 kilogramos por cm. cuadrado en la zona de contacto del suelo con las patas de cabra, y el rodillo deberá ser diseñado para que con lastre ejerza una presión de 30 a 120 kilogramos por cm. cuadrado, de acuerdo al

305-2.02.2.Rodillos lisos.- Este equipo de compactación consiste en rodillos de cilindros o ruedas lisos de acero, que podrán ser del tipo de tres ruedas, a tandem de 2 ejes o a tandem de 3 ejes; la presión que ejercen depende del ancho del cilindro o rueda y el peso del rodillo, el cual podrá variarse modificando el contenido de agua u otro lastre en los cilindros.

El peso neto de los rodillos lisos de tres ruedas y los tandem de 3 ejes, podrá variar de 10 a 14 toneladas; igualmente, en los tandem de 2 ejes, el peso neto podrá ser entre 6 o 10 toneladas, según la clase de trabajo que se le asigne.

305-2.02.3.Rodillos Neumáticos.- Este equipo de compactación consiste en un par de ejes paralelos, cada uno equipado con ruedas de llantas neumáticas de igual tamaño y tipo. La longitud de separación lateral entre llantas no podrá ser superior a 13 cm. y la disposición de las ruedas en el eje posterior será en forma alternada con relación a las del eje delantero.

Las compactadoras neumáticas podrán disponer de ejes desplazables lateralmente, para permitir que las llantas se mantengan en línea, produciendo doble compactación en la primera pasada y, al desplazarse el eje, completar la operación con traslapo en las pasadas sucesivas. En otros modelos se permite el movimiento vertical de las ruedas, lo que facilita la compactación en ciertas circunstancias.

La construcción de estos rodillos deberá ser tal que la presión de contacto se distribuya uniformemente sobre todas las llantas, y la presión de contacto pueda ser variada, para satisfacer las exigencias de un trabajo particular, mediante la colocación de lastre o por cambio de presión del inflado de las llantas.

305-2.03. Procedimiento de trabajo.- En las operaciones de compactación se utilizará el tipo de rodillo más adecuado para el material que se va a compactar, de acuerdo a lo estipulado en estas Especificaciones y en las disposiciones especiales, y conforme determine el Fiscalizador. Se efectuarán el número de pasadas y el manejado del material requeridos para lograr en toda la capa que está siendo compactada, por lo menos el grado mínimo de compactación especificado.

Con el permiso escrito del Fiscalizador, el Contratista podrá emplear otro equipo de compactación que no sea el indicado anteriormente, siempre y cuando produzca una compactación adecuada, a juicio del Fiscalizador.

Para la compactación de materiales en los cuales el Fiscalizador juzgue que no

es factible practicar los ensayos de densidad especificados en el numeral 303-1.02 (como regla general, podrán considerarse como tales materiales aquellos que contengan más de 50 por ciento de piedras con el diámetro mayor a 15 cm.), cada capa deberá ser compactada por una unidad de equipo que pese por lo menos 22 toneladas, cuando la capa tenga un espesor menor a 40 cm., y por lo menos 34 toneladas, cuando la capa sea del espesor de 40-60 cm., medido sin compactar. Los pesos mínimos especificados son de la unidad compactadora exclusivamente, sin tomar en cuenta la unidad motriz de remolque si hubiera, y se refiere a equipo cuyo ancho de superficie de contacto con el material a compactarse no sea superior a los 3 m. El equipo deberá efectuar un mínimo de 3 pasadas sobre la capa cuando ésta tenga un espesor menor a 25 cm., sin compactar, y un máximo de 8 pasadas completas cuando el espesor sea de 60 cm.; para cualquier espesor intermedio, el número de pasadas será aproximadamente en proporción a la diferencia entre tal espesor y los límites citados. El Contratista podrá emplear equipo de otros pesos y variar el número de pasadas, siempre que el demuestre, a satisfacción del Fiscalizador, que el grado de compactación así obtenido es equivalente al grado logrado con el equipo y procedimientos especificados.

305-2.04. Grado de compactación.- El grado de compactación relativa a obtenerse en las diferentes labores de la obra, estarán estipuladas en las especificaciones especiales. Como regla general se obtendrá los valores indicados en la Tabla 305-2.1, salvo lo señalado en el numeral 305-1.03.

Tabla 305-2.1.

Compactación Relativa (Porcentaje)	Superficies o capas
90%	Terreno natural en zonas de relleno
95%	Terreno natural en zonas de corte
95%	Terraplenes o rellenos
95%	Subrasantes formadas por suelo seleccionado.

Dicha compactación será comprobada por medio de los ensayos normales, conforme se indica en el numeral 303-1.02.

305-2.05. Pago.- El trabajo de compactación a rodillo no se pagará en forma directa sino que será considerado una obligación del Contratista, subsidiaria de los trabajos pagados por los varios rubros del contrato.

ANEXO 3

Presupuesto

Rubro 1. Obras preliminares

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	101		Unidad	m2	
Detalle:	Limpieza y desalojo				
Rendimiento:	7,5	Unidades/hora		0,13	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,13	0,100
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,100
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,09	4,62	0,02	0,08
Albañil Categoría D2	0,10	23,09	2,31	0,02	0,04
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,12
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.		COSTO
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		0,22
2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)			0,02
3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)			0,02
4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)			-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD			0,26
	VALOR OFERTADO				0,26
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
<u>FIRMA</u>					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	102		Unidad	m2	
Detalle:	Replanteo y nivelación				
Rendimiento:	10 Unidades/hora			0,100 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01		0,75	0,10	0,008
Equipo de topografía	1,00	5,00	5,00	0,10	0,50
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,51
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Cadenero Categoría D2	0,24	23,4	5,6	0,100	0,56
Topógrafo (En Construcción)	0,08	26,1	2,1	0,100	0,21
Maestro de Obra Categoría C2	0,01	26,1	0,3	0,100	0,03
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,80
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.		COSTO
Cuartones	u	0,2000	1,50		0,30
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					0,30
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,0500	30,00	1,50
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					1,50
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)			TOTAL CD:		3,10
2 GASTOS GENERALES(GG)			10,00% x (CD)		0,31
3 UTILIDAD (UT)			10,00% x (CD)		0,31
4 OTROS INDIRECTOS (OI)			x (CD)		-
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO			GG+UT+OI+CD		3,72
			VALOR OFERTADO		3,72

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila
FIRMA

Rubro 2. Movimiento de tierra

2.1 Varios

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	201		Unidad	m3	
Detalle:	Desalojo de escombros				
Rendimiento:	8,8 Unidades/hora			0,11 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,11	0,09
Cargadora frontal	0,20	30,00	6,00	0,11	0,69
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,77
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,1	4,6	0,11	0,53
Chofer licencia tipo E C1	0,10	26,1	2,6	0,11	0,30
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,83
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.		COSTO
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
	1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		1,60
	2 GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)			0,16
	3 UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)			0,16
	4 OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)			-
	5 COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD			1,92
	VALOR OFERTADO				1,92
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
Rosa Aguilera y Andrea Chila					
FIRMA					

2.2. Reservorio 1

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	202		Unidad	m3	
Detalle:	Relleno compactado con material de sitio				
Rendimiento:	12,5 Unidades/hora			0,080 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,04
Compactador manual	1,00	3,13	3,13	0,08	0,25
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,29
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,1	4,6	0,08	0,37
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,1	2,6	0,08	0,21
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,58
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Cuartones	m3	0,5	1,50	0,75	
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					0,75
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,05	30,00	1,50
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					1,50
	1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)	TOTAL CD:		3,12
	2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)		0,31
	3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)		0,31
	4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)		-
	5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD		3,74
		VALOR OFERTADO			3,74
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
Rosa Aguilera y Andrea Chila FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	203		Unidad	m3	
Detalle:	Relleno compactado con material importado				
Rendimiento:	12,5	Unidades/hora		0,08	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,04
Compactador mecánico	1,00	3,13	3,13	0,08	0,25
Rodillo doble tambor	0,10	18,75	1,88	0,08	0,15
Motoniveladora	0,10	50,00	5,00	0,08	0,40
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,84
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,1	4,6	0,08	0,37
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,1	2,6	0,08	0,21
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,58
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Arcilla	m3	1,0	3,46	3,46	
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					3,46
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,08	30,00	2,31
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					2,31
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		7,18
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,72
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,72
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		8,62
	VALOR OFERTADO				8,62

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila
FIRMA

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	204		Unidad	m2	
Detalle:	Replanteo y nivelación				
Rendimiento:	10 Unidades/hora			0,100 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,10	0,0075
Equipo de topografía	1,00	5,00	5,00	0,10	0,500
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,51
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Cadenero Categoría D2	0,24	23,4	5,6	0,100	0,56
Topógrafo (En Construcción)	0,08	26,1	2,1	0,100	0,21
Maestro de Obra Categoría C2	0,01	26,1	0,26	0,100	0,03
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,80
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Cuartones	u	0,20	1,50	0,30	
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					0,30
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,05	30,00	1,50
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					1,50
	1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)	TOTAL CD:		3,10
	2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)		0,31
	3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)		0,31
	4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)		-
	5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD		3,72
		VALOR OFERTADO			3,72
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	205	Unidad	m2		
Detalle:	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm				
Rendimiento:	50 Unidades/hora			0,020	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,02
Termosellado de geomembrana	1,00	0,75	0,75	0,02	0,02
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,030
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,09	4,62	0,06	0,26
Chofer licencia tipo E C1	0,10	26,12	2,61	0,06	0,15
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,07	2,61	0,06	0,15
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,56
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Geomembrana	u	1,00	4,77		4,77
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					4,77
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		5,36
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,54
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,54
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		6,43
	VALOR OFERTADO				6,43

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA
Guayaquil, 8 de agosto del 2023
LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila
FIRMA

2.3. Reservorio 2

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	206	Unidad	m3		
Detalle:	Excavación manual (incluye desalojo)				
Rendimiento:	20 Unidades/hora			0,050	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,04
Volqueta	0,05	30,00	1,50	0,20	0,300
Retroexcavadora	0,05	27,50	1,38	0,20	0,275
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,61
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,1	4,6	0,20	0,92
Operador de excavadora	0,10	26,1	2,6	0,20	0,52
Maestro de Obra Categoría C2	0,01	24,7	0,2	0,20	0,05
Chofer licencia tipo E C1	0,01	26,1	0,3	0,20	0,05
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					1,55
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.		COSTO
					-
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)			TOTAL CD:		2,16
2 GASTOS GENERALES(GG)			10,00% x (CD)		0,22
3 UTILIDAD (UT)			10,00% x (CD)		0,22
4 OTROS INDIRECTOS (OI)			x (CD)		-
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO			GG+UT+OI+CD		2,59
VALOR OFERTADO					2,59
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
Rosa Aguilera y Andrea Chila FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	207		Unidad	m2	
Detalle:	Relleno compactado con material de sitio				
Rendimiento:	12,5 Unidades/hora			0,080 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,04
Compactador manual	1,00	3,13	3,13	0,08	0,25
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,29
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,1	4,6	0,08	0,37
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,1	2,6	0,08	0,21
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,58
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Cuartones	m3	0,5	1,50		0,75
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					0,75
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,05	30,00	1,50
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					1,50
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		3,12
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,31
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,31
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		3,74
			VALOR OFERTADO		3,74
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	208		Unidad	m3	
Detalle:	Relleno compactado con material importado				
Rendimiento:	12,5 Unidades/hora			0,08 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,04
Compactador mecánico	1,00	3,13	3,13	0,08	0,25
Rodillo doble tambor	0,10	18,75	1,88	0,08	0,15
Motoniveladora	0,10	50,00	5,00	0,08	0,40
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,84
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,1	4,6	0,08	0,37
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,1	2,6	0,080	0,21
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,58
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Arcilla	m3	1,0	3,46		3,46
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					3,46
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,08	30,00	2,31
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					2,31
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		7,18
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,72
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,72
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		8,62
			VALOR OFERTADO		8,62
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	209		Unidad	m2	
Detalle:	Replanteo y nivelación				
Rendimiento:	10 Unidades/hora			0,100	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,008
Equipo de topografía	1,00	5,00	5,00	0,10	0,500
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,51
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Cadenero Categoría D2	0,24	23,4	5,6	0,100	0,56
Topógrafo (En Construcción)	0,08	26,1	2,1	0,100	0,21
Maestro de Obra Categoría C2	0,01	26,1	0,26	0,100	0,03
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,80
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Cuartones	u	0,20	1,50		0,30
SUBTOTAL MATERIALES (MA.)					0,30
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,0500	30,00	1,50
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					1,50
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		3,10
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,31
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,31
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		3,72
			VALOR OFERTADO		3,72
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	210		Unidad	m2	
Detalle:	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm				
Rendimiento:	50 Unidades/hora			0,020 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,02
Termosellado de geomembrana	1,00	0,75	0,75	0,02	0,02
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,030
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,09	4,62	0,06	0,26
Chofer licencia tipo E C1	0,10	26,12	2,61	0,06	0,15
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,07	2,61	0,06	0,15
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,56
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Geomembrana	u	1,00	4,77		4,77
SUBTOTAL MATERIALES (MA.)					4,77
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		5,36
2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)			0,54
3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)			0,54
4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)			-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD			6,43
	VALOR OFERTADO				6,43
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

2.4. Canal entre reservorio actual y reservorio 1

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	211		Unidad	m3	
Detalle:	Excavación manual (incluye desalojo)				
Rendimiento:	20 Unidades/hora			0,050 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,038
Volqueta	0,05	30,00	1,50	0,20	0,30
Retroexcavadora	0,05	27,50	1,38	0,20	0,28
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,61
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoria E2	0,20	23,1	4,6	0,200	0,92
Operador de excavadora	0,10	26,1	2,6	0,200	0,52
Maestro de Obra Categoria C2	0,01	24,7	0,2	0,200	0,05
Chofer licencia tipo E C1	0,01	26,1	0,3	0,200	0,05
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					1,55
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.		COSTO
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
	1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)	TOTAL CD:	2,16	
	2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)	0,22	
	3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)	0,22	
	4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)	-	
	5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD	2,59	
		VALOR OFERTADO		2,59	
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
Rosa Aguilera y Andrea Chila					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	212		Unidad	m2	
Detalle:	Replanteo y nivelación				
Rendimiento:	10 Unidades/hora			0,100	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,01
Equipo de topografía	1,00	5,00	5,00	0,10	0,50
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,51
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Cadenero Categoría D2	0,24	23,4	5,6	0,100	0,56
Topógrafo (En Construcción)	0,08	26,1	2,1	0,100	0,21
Maestro de Obra Categoría C2	0,01	26,1	0,26	0,100	0,03
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,80
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Cuartones	m3	0,2	1,50		0,30
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					0,30
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,05	30,00	1,50
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					1,50
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		3,10
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,31
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,31
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		3,72
			VALOR OFERTADO		3,72
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	213		Unidad	m2	
Detalle:	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm				
Rendimiento:	50 Unidades/hora			0,020	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,02
Termosellado de geomembrana	1,00	0,75	0,75	0,02	0,02
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,030
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,09	4,62	0,06	0,26
Chofer licencia tipo E C1	0,10	26,12	2,61	0,06	0,15
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,07	2,61	0,06	0,15
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,56
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Geomembrana	u	1,00	4,77		4,77
SUBTOTAL MATERIALES (MA.)					4,77
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		5,36
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,54
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,54
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		6,43
	VALOR OFERTADO				6,43
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

2.5. Canal entre reservorio 1 y 2

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	214		Unidad	m3	
Detalle:	Excavación manual (incluye desalojo)				
Rendimiento:	20 Unidades/hora			0,050 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,038
Volqueta	0,05	30,00	1,50	0,20	0,30
Retroexcavadora	0,05	27,50	1,38	0,20	0,28
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,61
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoria E2	0,20	23,1	4,6	0,200	0,92
Operador de excavadora	0,10	26,1	2,6	0,200	0,52
Maestro de Obra Categoria C2	0,01	24,7	0,2	0,200	0,05
Chofer licencia tipo E C1	0,01	26,1	0,3	0,200	0,05
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					1,55
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.		COSTO
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
	1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)	TOTAL CD:	2,16	
	2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)	0,22	
	3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)	0,22	
	4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)	-	
	5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD	2,59	
		VALOR OFERTADO		2,59	
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
Rosa Aguilera y Andrea Chila FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	215		Unidad	m2	
Detalle:	Replanteo y nivelación				
Rendimiento:	10 Unidades/hora			0,100	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,01
Equipo de topografía	1,00	5,00	5,00	0,10	0,500
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,51
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Cadenero Categoría D2	0,24	23,4	5,6	0,100	0,56
Topógrafo (En Construcción)	0,08	26,1	2,1	0,100	0,21
Maestro de Obra Categoría C2	0,01	26,1	0,26	0,100	0,03
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,80
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Cuartones	u	0,20	1,50		0,30
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					0,30
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
Volqueta		m3	0,0500	30,00	1,50
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					1,50
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		3,10
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,31
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,31
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		3,72
			VALOR OFERTADO		3,72
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	216	Unidad	m2		
Detalle:	Suministro e instalación de geomembrana HDPE e=1.5mm				
Rendimiento:	50 Unidades/hora			0,020	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,02
Termosellado de geomembrana	1,00	0,75	0,75	0,02	0,02
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,030
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,20	23,09	4,62	0,06	0,26
Chofer licencia tipo E C1	0,10	26,12	2,61	0,06	0,15
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,07	2,61	0,06	0,15
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,56
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Geomembrana	u	1,00	4,77		4,77
SUBTOTAL MATERIALES (MA.)					4,77
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		5,36
2	GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		0,54
3	UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		0,54
4	OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		6,43
			VALOR OFERTADO		6,43
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Rubro3: Control ambiental

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	301		Unidad	u	
Detalle:	Monitoreo de ruido				
Rendimiento:	50 Unidades/hora			0,020 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,02
Sonómetro digital	0,20	39,50	7,90	0,02	0,16
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,17
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Ingeniero Ambiental (Categoría B1)	0,10	23,1	2,3	0,020	0,046
Peón Categoría E2	0,10	23,1	2,3	0,020	0,046
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,09
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
					-
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)			TOTAL CD:		0,27
2 GASTOS GENERALES(GG)			10,00% x (CD)		0,03
3 UTILIDAD (UT)			10,00% x (CD)		0,03
4 OTROS INDIRECTOS (OI)			x (CD)		-
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO			GG+UT+OI+CD		0,32
VALOR OFERTADO					0,32
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
Rosa Aguilera y Andrea Chila					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	302		Unidad	u	
Detalle:	Monitoreo de material particulado				
Rendimiento:	50 Unidades/hora			0,020 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,015
Medidor de partículas	0,20	7,43	1,49	0,02	0,03
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,04
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Ingeniero Ambiental (Categoría B1)	0,10	23,1	2,3	0,020	0,05
Peón Categoría E2	0,10	23,1	2,3	0,020	0,05
-		-	-	-	-
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,09
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
	1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)	TOTAL CD:	0,14	
	2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)	0,01	
	3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)	0,01	
	4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)	-	
	5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD	0,16	
		VALOR OFERTADO		0,16	

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila
FIRMA

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	303	Unidad	u		
Detalle:	Letreros Fotoluminiscentes de 15x40cm y 20x30cm				
Rendimiento:	5 Unidades/hora			0,200 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,20	0,15
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,15
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,10	23,1	2,3	0,200	0,46
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,46
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Letreros Fotoluminiscentes de 15x40cm y 20x30cm	u	1,0	7,25	7,25	
Cinta doble faz espuma blanca 2mx18mm	u	1,0	2,70	2,70	
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					9,95
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		10,56	
2 GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		1,06	
3 UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		1,06	
4 OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-	
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		12,67	
VALOR OFERTADO					12,67
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA					
Guayaquil, 8 de agosto del 2023					
LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u>					
FIRMA					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	304		Unidad	u	
Detalle:	Letreros Fotoluminiscentes de 30x40cm				
Rendimiento:	5 Unidades/hora			0,200 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,20	0,01
Sonómetro digital	0,20	39,50	7,90	0,20	1,58
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					1,59
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoria E2	0,10	23,1	2,3	0,200	0,46
			-	-	-
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,46
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Letreros Fotoluminiscentes de 15x40cm y 20x30cm	u	1,00	7,25		7,25
Cinta doble faz espuma blanca 2mx18mm	u	0,50	2,70		1,35
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					8,60
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
	1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)	TOTAL CD:		10,65
	2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)		1,06
	3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)		1,06
	4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)		-
	5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD		12,78
		VALOR OFERTADO			12,78
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA Guayaquil, 8 de agosto del 2023 LUGAR Y FECHA					
<u>Rosa Aguilera y Andrea Chila</u> <u>FIRMA</u>					

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	305	Unidad	u		
Detalle:	Letreros Fotoluminiscentes de 40x60cm				
Rendimiento:	6 Unidades/hora			0,17 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,015
Medidor de partículas	0,20	7,43	1,49	0,02	0,030
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,04
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoria E2	0,10	4,1	0,4	0,020	0,01
-			-	-	-
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,01
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.		COSTO
Letreros Fotoluminiscentes de 40x60cm	u	1,00	28,80		28,80
Cinta doble faz espuma blanca 2mx18mm	u	0,50	2,70		1,35
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					30,15
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					
	1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)	TOTAL CD:		30,20
	2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)		3,02
	3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)		3,02
	4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)		-
	5	COSTO TOTAL DEL RUBRO	GG+UT+OI+CD		36,24
		VALOR OFERTADO			36,24

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila

FIRMA

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	306		Unidad	u	
Detalle:	Letreros de ubicación-evacuación				
Rendimiento:	6 Unidades/hora			0,17 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,17	0,13
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,13
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,10	4,1	0,4	0,17	0,07
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,07
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Letreros de ubicación-evacuación	u	0,50	45,00	22,50	
Cinta doble faz espuma blanca 2mx18mm	u	0,20	2,70	0,54	
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					23,04
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)			TOTAL CD:		23,23
2 GASTOS GENERALES(GG)			10,00% x (CD)		2,32
3 UTILIDAD (UT)			10,00% x (CD)		2,32
4 OTROS INDIRECTOS (OI)			x (CD)		-
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO			GG+UT+OI+CD		27,88
VALOR OFERTADO					27,88

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila
FIRMA

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	307		Unidad		u
Detalle:	Botiquín de primeros auxilios				
Rendimiento:	50	Unidades/hora			0,02 Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,02	0,02
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,02
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					-
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Señalización de seguridad tipo pedestal 0,60x0,60	u	1,00	80,00	80,00	
SUBTOTAL MATERIALES (MA.)					80,00
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)			TOTAL CD:		80,02
2 GASTOS GENERALES(GG)			10,00% x (CD)		8,00
3 UTILIDAD (UT)			10,00% x (CD)		8,00
4 OTROS INDIRECTOS (OI)			x (CD)		-
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO			GG+UT+OI+CD		96,02
VALOR OFERTADO					96,02

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila

FIRMA

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"				
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	308	Unidad	u		
Detalle:	Charlas de capacitación al personal (Manejo ambiental y seguridad industrial)				
Rendimiento:	1 Unidades/hora			1,000	Horas/unid
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					-
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Ingeniero Ambiental (Categoría B1)	2,00	26,2	52,4	1,000	52,370
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					52,37
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
					-
SUBTOTAL MATERIALES (MA)					-
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					-
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)			TOTAL CD:		52,37
2 GASTOS GENERALES(GG)			10,00% x (CD)		5,24
3 UTILIDAD (UT)			10,00% x (CD)		5,24
4 OTROS INDIRECTOS (OI)			x (CD)		-
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO			GG+UT+OI+CD		62,84
VALOR OFERTADO					62,84

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila

FIRMA

Proyecto: "DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"						
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS						
ID Rubro:	309		Unidad	m		
Detalle:	Cinta de señalización con soportes hincados al terreno					
Rendimiento:	90 Unidades/hora				0,01 Horas/unid	
EQUIPOS						
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,01	0,008	
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)						0,01
MANO DE OBRA						
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
Peon Categoría E2	0,10	23,1	2,3	0,011	0,03	
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,1	2,6	0,011	0,03	
-		-	-	-	-	
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)						0,05
MATERIALES						
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO		
Cinta de señalización, 8 cm de anchura y 0,05 mm de espesor	m	1	0,45	0,45		
SUBTOTAL MATERIALES (MA)						0,45
TRANSPORTE						
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO	
-						
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)						-
1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR) TOTAL CD: 0,51						
2 GASTOS GENERALES(GG) 10,00% x (CD) 0,05						
3 UTILIDAD (UT) 10,00% x (CD) 0,05						
4 OTROS INDIRECTOS (OI) x (CD) -						
5 COSTO TOTAL DEL RUBRO GG+UT+OI+CD 0,62						
VALOR OFERTADO 0,62						

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA
Guayaquil, 8 de agosto del 2023
LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila
FIRMA

Proyecto: "DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"					
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS					
ID Rubro:	310	Unidad	u		
Detalle:	Señalización de seguridad tipo pedestal 0,60x0,60				
Rendimiento:	50 Unidades/hora			0,020 Horas/unid	
EQUIPOS					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Herramientas Menores	0,01	0,75	0,75	0,05	0,04
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)					0,04
MANO DE OBRA					
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO
Peon Categoría E2	0,10	23,1	2,3	0,02	0,05
Maestro de Obra Categoría C2	0,10	26,1	2,6	0,02	0,05
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)					0,10
MATERIALES					
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO	
Señalización de seguridad tipo pedestal 0,60x0,60	u	1,0	80,00		80,00
SUBTOTAL MATERIALES (MA.)					80,00
TRANSPORTE					
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO
-					-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)					
1	COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		80,14
2	GASTOS GENERALES(GG)	10,00% x (CD)			8,01
3	UTILIDAD (UT)	10,00% x (CD)			8,01
4	OTROS INDIRECTOS (OI)	x (CD)			-
5	COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		96,16
	VALOR OFERTADO				96,16

**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila

FIRMA

Proyecto:	"DISEÑO DEL RESERVORIO PARA OPTIMIZAR EL FUNCIONAMIENTO DE LA ESTACIÓN EXPERIMENTAL CENAIM"					
ANÁLISIS DE PRECIOS UNITARIOS						
ID Rubro:	311		Unidad		u	
Detalle:	Equipo de protección personal					
Rendimiento:	6 Unidades/hora				0,17 Horas/unid	
EQUIPOS						
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	TARIFA	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
SUBTOTAL EQUIPOS (EQ.)						0,00
MANO DE OBRA						
DESCRIPCIÓN	CANTIDAD	JORNAL/HR	COSTO HORA	RENDIMIENTO	COSTO	
	0,10	-	-	0,020	-	
		-	-	-	-	-
SUBTOTAL MANO DE OBRA (MO)						
MATERIALES						
DESCRIPCIÓN	UNIDAD	CANTIDAD	PRECIO UNIT.	COSTO		
Casco 3M con rachet y suspensión	u	1,00	13,280	13,28		
Guante de nitrilo recubrimiento 3/4	u	1,00	4,950	4,95		
Chaleco reflectivo	u	1,00	2,510	2,51		
SUBTOTAL MATERIALES (MA)						20,74
TRANSPORTE						
DESCRIPCIÓN	DMT	UNIDAD	CANTIDAD	TARIFA	COSTO	
-						-
SUBTOTAL TRANSPORTE (TR.)						
	1 COSTO DIRECTO(CD = EQ+MO+MA+TR)		TOTAL CD:		20,74	
	2 GASTOS GENERALES(GG)		10,00% x (CD)		2,07	
	3 UTILIDAD (UT)		10,00% x (CD)		2,07	
	4 OTROS INDIRECTOS (OI)		x (CD)		-	
	5 COSTO TOTAL DEL RUBRO		GG+UT+OI+CD		24,89	
	VALOR OFERTADO					24,89

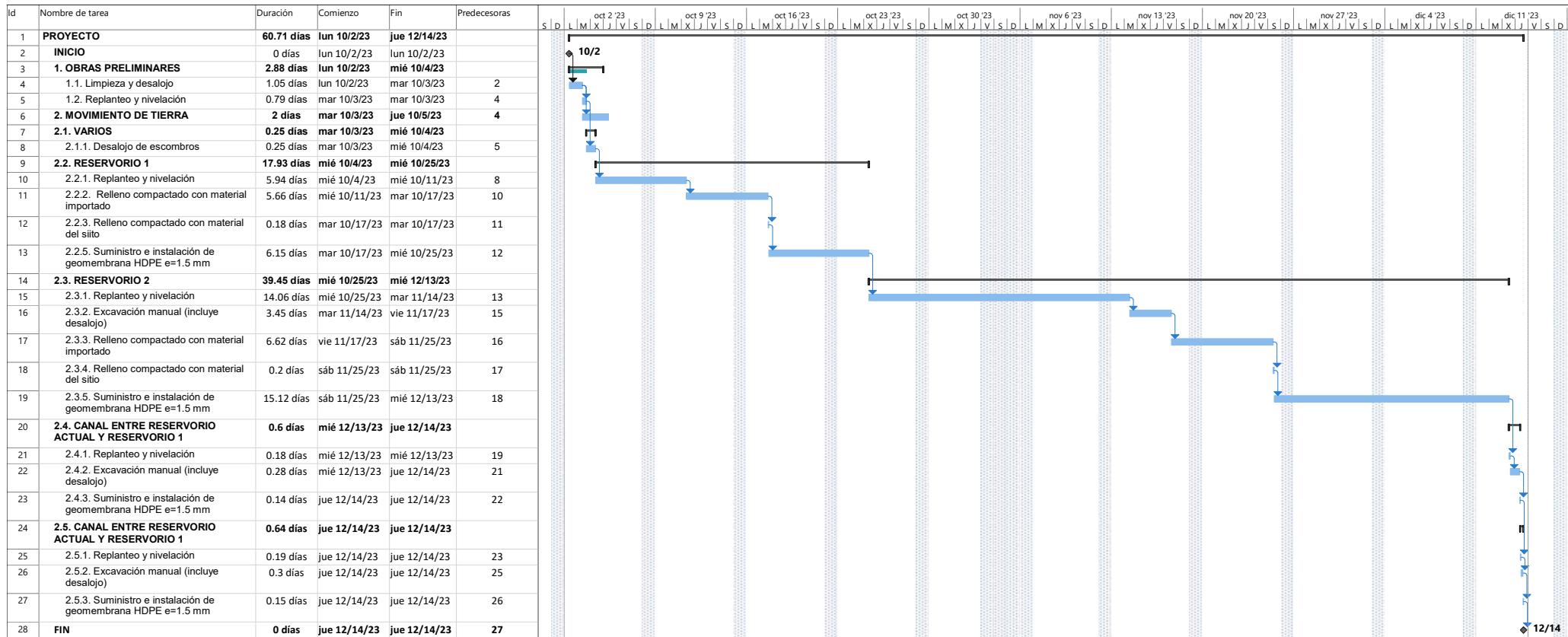
**VALOR OFERTADO NO INCLUYE IVA

Guayaquil, 8 de agosto del 2023

LUGAR Y FECHA

Rosa Aguilera y Andrea Chila
FIRMA

Cronograma



Proyecto: Cronograma de obra
Fecha: vie 8/25/23

