

ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DEL LITORAL

Facultad de Ingeniería Marítima y Ciencias del Mar

"I ratamiento de aguas residuales del efluente de una fábrica de alimento balanceado para camarones mediante el diseño de procesos unitarios."

TESIS DE GRADO

Previa a la obtención del Título de:

INGENIERO ACUICULTOR

Presentada por:

Carlos Alberto Prado Garcés Kleber Enrique Orozco Patiño Edward Giovanni Guallpa Yambay

> Guayaquil – Ecuador 1999

AGRADECIMENTO

En forma muy especial al Msc. Jerry Landivar quien nos brindó todas las facilidades y su dedicación para la culminación de esta tesis.

Al Doctor Hector Bastidas S. Gerente de Ventas, y al Ingeniero Carlos Del Pozo Gerente Operaciones de Molinos Champion S.A., al personal técnico del laboratorio de MOCHASA., y a todas las personas vinculadas de una u otra forma en el desarrollo y realización de esta tesis.



DEDICATORIA

A MIS PADRES, A MIS HERMANOS, A SONNIA Y A MIS HIJOS.

Carlos Prado Garcés

A MIS QUERIDOS PADRES, A MIS HERMANAS,

Edward Guallpa Yambay

A MIS PADRES, A MIS HERMANOS,

Kleber Orozco Patiño

DECLARACIÓN EXPRESA

La responsabilidad por **los** hechos, ideas, y **doctrinas** expuestas en esta tesis, nos corresponden exclusivamente; y, el patrimonio **intelectual** de la misma a la "ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DEL LITORAL"

(Reglamento de Exámenes y Titulos profesionales de la ESPOL)

Carlos Alberto Prado Garcés

Edward Glovanni Guallpa Yambay

Kleber Enrique Orozco Patiño

TRIBUNAL DE GRADO ORAL Y ESCRITO

Ing. Enrique Sánchez Cuadros
Presidente del Tribunal y miembro principal

M.Sc Jerry José Landívar Zambrano

Director de Tesis

Ing Jorge Espinoza Amaguaña Miembro Principal

RESUMEN

La contaminación es la antesala a la polución de los ecosistemas, por lo tanto para que exista un desarrollo sostenible de la industria, es necesario tomar medidas de prevención para disminuir su impacto.

La industria camaronera está encaminada por la corriente de cultivos semi-intensivos, esto ha logrado que el alimento suplementario pase a ser un renglón importante en esta actividad. Como consecuencia de esto se estima que las plantas de balanceados estarían fabricando casi el doble de la producción total de camarones en el país.

El principal **contaminante** de esta industria es la grasa (material flotante), la **cual** debe **estar** ausente **según** las **normas** de descarga de aguas industriales.

El diseño esta realizado en función de la eficiencia de los procesos y de la alternativa de una planta de tratamiento de bajo costo.

Para llegar a la selección del diseño se tomaron algunas alternativas que al final nos hizo elegir el tratamiento por medio de Pozo séptico mediante zanja filtrante, se hace una descripción del dimensionamiento, en base a la caracterización realizada del efluente.

El presente trabajo desarrolla un diseño mediante procesos unitarios capaz de reducir los componentes contaminantes del efluente de la industria de alimento balanceado para camarones.



ÍNDICE GENERAL

RESUMEN	
ÍNDICE GENERAL	
INDICE DE FIGUR	AS
INDICE DE TABLA	\S
INTRODUCCION	
I GENERALIDAD	ES
1.1 Importan	cia de la industria de alimento balanceado para
camarone	esenelEcuador
1.1.1	Ingredientes utilizados en la elaboracidn
	de piensos para camarones
1.1.2	Tipo de alimento para camarones
1.2 Breve de	scripción de las instalaciones de una planta de
alimeniba	lanceacpaicamarones
1.2.1	Laboratorio de control calidad
1.2.2	Bodega de macroingredientes
1.2.3	Bodegademicroingredientes
1.2.4	Almacenajersilos
1.2.5	Bodega delíquidos
1.2.6	Planta de proceso

1.2.7	Bodega de producto terminado	10
1.3 Descripci	ión de los procesos para la elaboración de alimento	
balancead	lo para camarones	11
1.3.1	Recepción de materia prima y control de calidad	11
1.3.2	Molienda de materia prima	11
1.3.3	Mezclado y adición de micronutrientes	12
1.3.4	Pelletizado de pienso	13
1.3.5	Secado de pellet	14
1.3.6	Bañdaceitdpescado	14
1.3.7	Empaque	- 14
1.4 Balance l	nidrico del proceso de fabricación de alimentos	
balanceac	los para camarones	15
1.4.1	Principales desperdicios producidos durante	
	el proceso de elaboración	15
	1.4.1.1Sólidos en suspensión	- 16
	1.4.1.2 Grasas y aceites	16
	1.4.1.Otrasustancias.	_17
1.4.2	Recoleccion de aguas domesticas y lluvias	- 17
1.4.3	Recoleccion de aguas industriales	- 17

3.4 Análisis económico del proyecto	-60
CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	63
BIBLIOGRAFIA	66

II.- DESCRIPCION DE PROCESOS UNITARIOS

2.1 Caracterización del agua residual de la industria de fabricación	
de alimento balanceado para camarones	18
2.2 Criterios de diseño de procesos	22
2.3 Descripcidn y diagrama de flujo de los procesos unitarios utilizados	
para el tratamiento de los efluentes de las plantas de alimento	
balanceado para camarones	26
2.3.1Desengrasador	28
2.3.2Sedimentador	30
2.3. Piscindestabilización eróbica	31
2.3.4 Piscina anaeróbica	32
2.4 Consideraciones del diseño	33
III EVALUACION Y RESULTADOS	
3.1 Cálculo de Ingenieria y diseño de los procesos unitarios utilizados	
para el tratamiento	37
3.1.1 Medición de caudal del efluente del proceso	54
3.1.2 Medición de caudal del efluente de la fábrica	- 55
3.2 Datos y resultados	56
3.3 Evaluación de la eficiencia del diseño	60

ÍNDICE DE FIGURAS

	Pág
FIGURA 1. Diagrama de flujo de las instalaciones y proceso de una planta	
de alimento balanceado para camarones	6
FIGURA 2. Ubicación de los sitios de muestreos (toma de muestra)	21
FIGURA 3. Diagrama de flujo de procesos unitarios	27
FIGURA 4. Diseño y dimensiones de la trampa de grasa	40
FIGURA 5. Diseño y dimensiones de la cámara de gasa	44
FIGURA 6. Disefio y dimensiones de la fosa séptica	48
FIGURA 7. Disefio y dimensiones de zanjas filtrantes	52
FIGURA 8. Disefio y dimensiones del sistemas de las zanjas filtrantes	53
FIGURA 9. Curva de caudal del efluente de proceso	55
FIGURA 10. Integración de los procesos unitarios	59

ÍNDICE DE TABLAS

	Pág
TABLA 1. Caracterizacion de la descarga de agua según ley ecuatoriana	18
TABLA2Caracterizaciórdelasaguasblancas	19
TABLA 3. Caracterizacion de agua residual de la fabricación	
de alimento balanceado para camarones en tres puntos	22
TABLA 4. Evaluación de alternativas de disefio de fosa sépticas	25
TABLA 5. Carga hidraulica de zanjas filtrantes	49
TABLA 6. Tasa de infiltración y de aplicación en función al tipo de terreno	50
TABLA 7. Dimension y separación minima requerida para las zanjas	
filtrantes	50
TABLA 8. Caracteristica de zanjas filtrantes con fosa septica	5 1
TABLA 9. Medición de caudal del efluente de proceso.	54
TABLA 10. Caudal del efluente de la fábrica.	55
TABLA 11. Datos de parametros de salida y requerimientos después del	
Tratamiento	56
TABLA 12. Resultados de disefio de la cámara de grasa	57
TABLA 13. Resultados de disefio del pozo séptico	57
TABLA 14. Resultados de disefio de las zanjas filtrantes	_ 58
TABLA 15. Eficiencia del diseño	60
TABLA 16. Costo de construcción de los procesos unitarios	5 1

INTRODUCCIÓN

Las empresas necesitan resolver su problematica de efluentes líquidos para cumplir las normativas legales vigentes tanto nacionales como extranjeras. Actualmente los alimentos balanceados para camarones ocupan un alto rubro de los costos totales para la producción camaronera, esto es aproximadamente el 22% (Luis Calvo 1998).

Se presume que las plantas de balanceado producen casi el doble de la producción de camarones, esto hace que se genere una contaminación de los efluentes de cada planta de balanceados, ya que la mayoría no procesan sus aguas antes de su descarga, es por esto que la mayoría de estas empresas tienen olores fuerte que están contaminando el ambiente.

Se conoce que existe la **presión** de las comunidades y de las autoridades **para** que las **normas** de desecho de estas y otras industias **sean más severas**. Como ejemplo, en el canton Guayaquil esta por decretarse algunas ordenanzas municipales que tienen que ver con las descargas de aguas industriales.

Actualmente la industria camaronera esta **haciendo** consciencia de que esta actividad debe perseguir un desarrollo sostenible, y **para** lograr este objetivo se debe **tomar** acciones que conlleven a conseguir dicho **propósito** a **mediano** plazo.

El principal problema de la contaminación de esta industria es por grasas y aceites, ya que la norma según la DIGMER y el MIDUVI (antes IEOS) en su reglamento de Prevención y Control de la Contaminación del recurso agua, exige a las industrias que sus efluentes deben de cumplir rangos permisibles de par&metros físicos-químicos y microbiológicos previos a ser evacuados y dentro de estos está la ausencia de grasas y aceites.

En el proceso de depuración de aguas residuales se busca conseguir resultados efectivos a un costo razonable.

Nuestro diseño luego de caracterizar y analizar alternativas considera la implementación de una planta depuradora de bajo costo, contando para esto con los siguientes procesos unitarios:

- -Cámara de grasa, estructura cuya función es retener las grasas y aceites.
- -Pozo séptico, tiene la función de sedimentador y floculador, su acción es anaeróbica y aeróbica.
- -Zanja filtrante, acción aeróbica por filtro biológico.

De esta manera se pretende reducir los contaminantes a niveles permitidos por los reglamentos de la DIGMER y MIDUVI.

CAPITULO I

GENERALIDADES

1.1.- Importancia de la industria de alimento balanceado para camarones en el Ecuador

La industria de alimentos balanceados para camarones nació en vista de la necesidad del sector camaronero de contar con fuentes alimenticias adicionales a los presentes en forma natural en los estanques de cultivo; esta necesidad se fue incrementando a medida que los sistemas de cultivo se intensificaron.

Actualmente en el Ecuador existen aproximadamente 178.000 hectareas de cultivo (Vivar Ma. Luisa, 1998), y casi el 90% utilizan alimento suplementario en su cultivo.

Las exportaciones de camarón en el año 1998 fueron de aproximadamente 107.232 TM (De Menendez, 1998), la conversion alimenticia promedio es de 1.5: 1 (Ma. Luisa Vivar, 1998), se estima que el consumo promedio de alimento por año para camaron es de 160.848 TM, el mismo que es elaborado por más de 15 fábricas de balanceado en el país, siendo las más conocidas, ABA, ALIBAEC, ALIMENTSA, BALANFARINA, BALROSARIO, CHAMPION, DAVIPA, DIAMASA, FORTAVIT, INPROSA, LIRIS, MILCOX, NUTRIL, PROPELLET, VIGOR.

1.1.1.- Ingredientes utilizados en la elaboración de piensos para camarones

Entre los ingredientes más utilizados en la preparación de las dietas de alimento balanceado para camarón están:

Como macroingredientes	Rango.
* Harina de pescado	10 a 50%
* Pasta de soya	10 a 26%
* Polvillo de arroz	8 a 12%
* Semisemita	8 a 10%
* Banaharina	6%
* Harina de trigo	10 a 15%
* Melaza	1%
* Aceite de pescado	2 a 4%
* Caliza	1 a 2%
* Arrocillo	4 a 8%
Como microingredientes	Rango.
* Colina	0,05%
* Lisina	0,30%
* Metionina	0,30%
* Vitaminas	0,05%
* Minerales	0,05%

* Aglutinantes	0,40%
* Antioxidantes	0,02%
* Antifúngicos	0,08%
* Fosfatos	2,0%

1.1.2.- Tipos de alimentos para camarones

Los requerimientos nutricionales de los camarones varían de acuerdo a sus diferentes estadios, por esta razón el mercado ofrece diferentes tipos de alimento en cuanto a tamaño y porcentaje de proteina.

Los tamaños que ofrece el mercado son:

Polvo, 0. 300 a 0.500 mm para post-larvas

Granulado, de 0.6 a 1.5 mm para juveniles

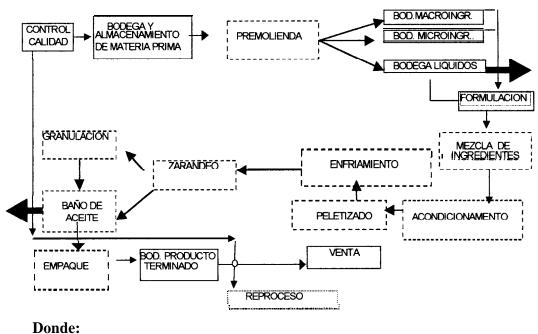
Pelletizado, 1.8 a 2.2 mm para juveniles a adulto

Los porcentajes de **proteína** que dispone el mercado son: 45, 40, 38, 35, 33, 30, 28, 27, 25, 22 y 16 entre **los más usados**.

1.2.- Breve descripcidn de las instalaciones de una planta de alimento balanceado para camarones.

La mayoria de las plantas de alimento balanceado tienen el mismo patrón de instalaciones que les permite realizar sus tareas y controles de manera eficiente (Ver figura 1).

FIGURA 1. Diagrama de flujo de las instalaciones y proceso de una planta de alimento balanceado para camarones.



Proceso de fabricación (alimento balanceado)

Departamentos inmerso en producción

Salida de contaminante (Grasa y aceite)

1.2.1.- Laboratorio de control de calidad

Este laboratorio funciona para asegurar que la calidad en la materia prima y en el producto final estén garantizadas. La mayoría de las plantas tienen su laboratorio de bromatologia, y microbiología.

En el laboratorio de bromatologia se realizan rutinariamente los análisis de proteina, humedad, ceniza, sales, fibra, grasa, calcio, fosforo, grado Brix, estabilidad de pellet.

En el laboratorio de Microbiología se realizan los siguientes analisis:

- * Contaje de aerobios mesofilos (35 a 37 °C)
- * Contaje de Hongo y Levaduras
- * Contaje de Coliformes, Identificación de Salmonella, Shigella
- * Detección de aflatoxinas (Kit)
- * Detección de microorganismos (ácaros)

1.2.2.- Bodega de macroingredientes

Este lugar sirve **para** ubicar **los** ingredientes que son utilizados en mayor cantidad en la **elaboración** de la **dieta**; este lugar debe ser ventilado, **seco**, y fresco.

Los diferentes productos se **guardan** en sacos que son apilados en pallets de 25 sacos de 4 pisos.

Aqui los sacos son ubicados en orden de Ilegada, por producto y por los resultados de control de calidad (Proteina, humedad, fibra, etc.)

Los productos que se guardan aqui son:

- * Harina de Pescado
- * Harina de Trigo
- * Polvillo de arroz
- * Pasta de soya
- * Afrechillo (Trigo)
- * Semisemita (Derv. Trigo)
- * Afrecho de malta
- *Caliza

1.2.3.- Bodega de microingredientes

Esta bodega es refrigerada, tiene temperatura de alrededor de 25°C, aqui se almacenan las vitaminas, minerales, premezclas, fosfatos, etc.

1.2.4.- Almacenaje en silos

Existen otros productos como granos que necesitan ser almacenados en silos, tal es el caso del trigo y la soya.

Las condiciones de almacenamiento deben ser óptimas, porque al existir una contaminación por hongos puede ocasionar que se contamine todo el producto, como prevención se realiza fumigaciones periodicas con productos antifúngicos, insecticidas, etc.

1.2.5.- Bodega de liquidos

Son tanques en los que se guardan los liquidos que se usan en las dietas; estos son: aceite de pescado, melaza, agua, etc. Cabe anotar que en estos tanques existen calderos que son los encargados de mantener baja la viscosidad de productos como el aceite de pescado y melaza.

La melaza se mantiene una temperatura no menor de 40 °C y para el mantenimiento del aceite de pescado no debe ser mayor a 40 °C.

1.2.6.- Planta de proceso

Aqui es donde se realiza el proceso para la elaboración del alimento para camarón, en este lugar se hace la homogenización de los ingredientes para obtener las formulas deseadas, acompañadas por un proceso complejo para dar al pellet todos los requisitos para que soporte las diferentes condiciones extemas del ambiente acuicola.

1.2.7.- Bodega de producto terminado

Este es el lugar donde se almacena el **producto** terminado, aqui se realizan **los** controles de calidad previos al despacho. Los sacos son colocados sobre pallets y son dispuestos en **rumas** de **25** sacos.

Para un mejor almacenaje se colocan 4 pallets por cada hilera de producto. El area de la bodega está dimensionada de acuerdo a la producción y al factor de estiba.

1.3.- Descripción de los procesos para la elaboración de alimento balanceado para camarones.

Para una mejor comprensión de la elaboración de alimento balanceado para camarones es necesario hacer una descripción de los puntos claves que involucra el proceso. Aunque en muchas fábricas la metodologia es similar, coinciden en los mismos puntos.

1.3.1.- Recepción de materia prima y control de calidad

Antes de la compra de materia prima se procede a la inspección de control de calidad que consiste en el cumplimiento de una serie de parametros para cada ingrediente, así tenemos que los ingredientes deben aprobar algunos estándares de calidad.

1.3.2.- Molienda de materia prima

Algunos ingredientes requieren ser molidos, entre ellos tenemos:

* Pasta de soya

* Polvillo de arroz

*Derivados **del** trigo, etc.

La molienda se la hace a 2, 4 y 5 mm, posteriormente pasan a un homogenizador; algunas fabricas tienen un segundo molino, en este se

pulveriza todos los ingredientes a un promedio de 121 micras.

1.3.3.- Mezclado y adición de micronutrientes

Cuando se juntan todos los ingredientes que lleva una formula en particular se procede al mezclado las mezcladoras pueden ser verticales u horizontales, el tiempo ideal de mezcla por cada 1000 Kg es de 5 minutos. Aqui se mezclan los macroingredientes, que son los que van en mayor cantidad y los microingredientes tales como premezclas vitaminicas, antifungicos, antioxidantes, antibióticos, aglutinantes, etc.

Algunas fábricas ponen el agua en el proceso de mezcla y esta va de acuerdo con el porcentaje final de humedad que se quiera dar al alimento, y tambien está en función con el porcentaje promedio de humedad de los ingredientes de la formula, así, si el promedio de los ingredientes tiene 9% de humedad y se requiere llegar al 13 %, entonces se debe adicionar el 4% de agua.

Se utiliza el método de Coeficiente de Variación Estándar para analizar sí la mezcla ha sido homogenizada correctamente. Para ello se utiliza como indicador la distribución de cloruro en las mezclas ya que todas las formulas contienen sal. Si el Coeficiente es mayor a 10%, quiere

decir que la homogenización fue mala y se debe dar un mayor número de tiempo en el homogeneizado.

1.3.4.- Pelletizado de pienso

El pelletizado es el proceso mediante el cual se somete a la mezcla a un conjunto de condiciones de vapor de agua, temperatura y presión para finalmente darle la forma del pellet mediante troqueles de alta velocidad. Los parámetros que se deben mantener en este proceso son:

- * Presión de 20 PSI (vapor saturado de agua)
- * Temperatura de 90°C a 100°C
- * Humedad de 15 a 18%
- * Caudal de 114 lb/min.

Aquí el pienso se somete a altas temperaturas para su cocción y para eliminar parte de la carga bacteriana.

Los dados que dan el diámetro a los pellets son de 2,2 2,5 y 3,2 mm; generalmente las pelletizadoras tienen motores de 125 HP y trabajan a 800 rpm, la fricción producida por estos aumenta la temperatura entre 10 y 15 °C y además produce una perdida de hasta el 11% de humedad.

En este proceso **los** pellets **formados** van siendo cortados por una cuchilla, la **cual** se ajusta dependiendo el largo **del** pellet.

1.3.5.- Secado de pellets

Cuando **los** pellets **salen** de la pelletizadora todavia se encuentran húmedos y calientes, el proceso de secado o enfriado **consiste** en bajar la temperatura **del** pellet a por lo menos 2°C sobre la temperatura **del** ambiente, **para** lo **cual** pasa por una **banda** sin fin **dotada** de un sistema de **extracción** de **aire**, de esta **manera** se evita **el** rompimiento **del** pellet.

1.3.6.- Baño de aceite de pescado

Este ingrediente es parte del atractante de la formula y además es el que le da el acabado al pellet; la mayoria de los piensos para camarón llevan un baño de aceite del 2% al 4%. Este se agrega mediante un sistema mixto atomizador de aire y aceite que consta de un cilindro giratorio el cual adiciona aceite de pescado al producto pelletizado.

1.3.7.- Empaque

El empaque es el proceso final, aqui se pesa el producto y se embala en

sacos de polipropileno de 40 Kg. El empaque consiste en un sistema automatizado de balanza electronica digital de exactitud, pesa en 40Kg y su velocidad es de 12 sacos/minutos, todo el sistema se maneja por medio de una banda transportadora y son estibados en pallets de 25 sacos.

1.4.- Balance hidrico del proceso de fabricación de alimentos balanceados para camarones

En el proceso de **elaboración** de **alimento** balanceados se utiliza vapor de **agua** en **algunas plantas** y en otras **agua**. Cabe anotar que la cantidad de **agua** que se utiliza en el proceso es muy **poca**.

Se tiene **como** datos proporcionados por Molinos Champion S.A que esta industria utiliza un **cauda**l de 9 a 15 metros **cúbicos** por dia de **producción**.

1.4.1.- Principales desperdicios producidos durante el proceso de elaboracibn.

Entre los principales desperdicios están los residuos de ingredientes, aceites y grasa, y otras sustancias.

1.4.1.1.- Sólidos en suspensión

Se desperdician **como sólidos** en suspension ingredientes de la materia prima, que **están** en forma de polvo y que luego van a las alcantarillas cuando se realiza la limpieza. Por lo **tanto** el efluente se genera **como** resultado de limpieza de **canales** de drenaje y **del lavado** con vapor de agua de **los recipientes** de **recepción** de materias **primas líquidas** ubicados en el area de tanques de almacenamiento.

1.4.1.2.- Grasas y aceites

Este es el principal contarninante de esta industria ya que es uno de los ingredientes que se utiliza en la fabricación. El agua contaminada forma una pelicula de grasa en la superficie que impide el normal desarrollo de los procesos de degradación aerobica.

La cantidad de **grasas** y aceites que pasan a contaminar **los** efluentes en el **proceso** de **fabricación** de **alimento** balanceado **para camarón** se ha estimado en un **0,0235% del** peso total de **alimento** fabricado, (Datos proporcionado por Molinos Champion S.A).

1.4.1.3.- Otras sustancias.

Entre las otras sustancias, existen desperdicios de combustibles como gasolina, diesel, aditivos que se usan en los calderos, productos quimicos como ácidos que se usan en los análisis del laboratorio de bromatologia.

1.4.2.- Recolección de aguas domesticas y lluvias

Las descargas residuales domesticas se generan en los diferentes servicios sanitarios (Lavabos, servicios higienicos y baños). Este tipo de agua es recolectado en tuberias que lo llevan a un drenaje comun.

1.4.3.- Recoleccidn de aguas industriales

Como se manifesto anteriormente esta industria utiliza poca agua y su desperdicio en el proceso es bajo. Sin embargo el uso de melaza, grasas y aceites aportan con fuertes contaminantes de los efluentes de esta industria.

CAPITULO II

DESCRIPCIÓN DE PROCESOS UNITARIOS.

2.1.- Caracterización del agua residual de la industria de fabricación de alimento balanceado para camarones.

Según el registro oficial número 294, Capitulo II de las Normas de Descarga, en el Articulo 43 (5 de Junio de 1989) y de las Normas de la Dirección General de la Marina Mercante (DIGMER) dice "Toda descarga a un cuerpo de agua deberá cumplir, por lo menos, con las siguientes normas":

TABLA 1. Caracterización de la descarga de aguas según ley Ecuatoriana (Registro Oficial # 204 Junio 1989)

PARAMETRO	UNIDAD	MAXIMO PERMISIBLE
Potencial de hidrógeno	pH	5 - 9
Temperatura	°C —	< 35
Grasa y Aceite	mg/l	Ausencia
Material flotante	•	Ausencia
Sólidos suspendidos domésticos o	mg/l	Remoción > 80% en carga
industriales		
Sólidos disuelto	mg/l	1000 a 1500
Sólido Totales	mg/l	2000 a 2500
DBO desechos doméstico	mg/l	Remoción > 80% en carga
e industriales		

Dentro de la caracterizacibn **del** agua residual de la industria de fabricacih de **alimento** balanceado tenemos **los** siguientes tipos de agua:

-Aguas blancas

Estas se originan principalmente por aguas de origen pluvial estas generan grandes aportaciones de caudales. Tal es el caso, que las aguas de drenaje están afectadas por la contaminación de las redes de alcantarillado.

Componentes que afectan a las aguas blancas:

- Contaminación atmosférica.
- . Restos de actividad humana.
- Residuos de aceite, grasas, hidrocarburos, compuestos fenolitico y de plomo.
- . Arena y residuos vegetales y herbicidas, abonos
- Contaminación por fugas de alcantarillado.

La caracterización de las aguas blancas esta reflejada en la siguiente tabla.

TABLA 2. Caracterización de las aguas blancas (Uralita 1995).

Caracteris ticas	Contaminación (mg/l)
DBO ₅	25
IDBQ	65
SS	230
SSV	40
N (NH ₃)	0,2
N (NO ₂)	0,05
N Orgánico	1,4
PO ₄ Total	1, 15
PO Soluble	0,46

-Aguas negras

En este tipo de aguas se encuentran presentes variados tipo de contaminantes como: microrganismos, urea, albúmida, proteinas, ácidos acéticos y láctico; aceites

animales, vegetales y minerales; hidrocarburos; gases: Sulfihídrico, metano, etc. Sales: bicarbonatos, sulfatos, nititos, nitratos, etc.

Para determinar el grado de contaminación presente en los efluentes de aguas residuales de la fabricación de alimento balanceado para camarones, se hicieron tres tomas en una planta modelo (Molinos Champion S.A; ver figura 2).

Punto 1. – Canal recolector de agua lluvia y drenaje de laboratorio de control de calidad.

Punto 2. - Salida del efluente de la bodega de líquidos y proceso.

Punto 3. - Salida del efluente de la planta.

En la figura 2 se puede observar los sitios de muestreos para la caracterización de agua.

FIGURA 2. Ubicación de los sitios de muestreos (toma de muestra).

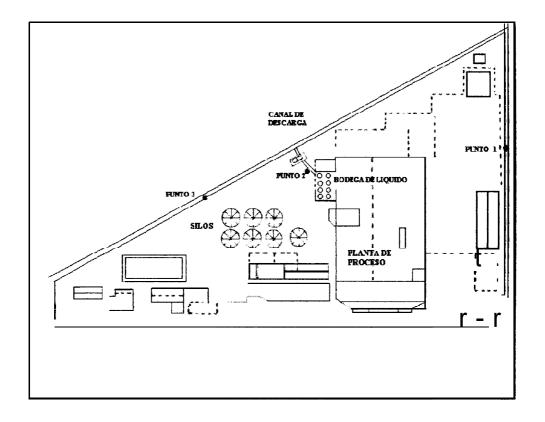


TABLA 3. Caracterización de agua residual de la fabricación de alimento balanceado para camarones en tres puntos diferentes.

PUNTOS (Concentraciones)					
PARAMETROS	1	2	3	Rango. Permisible de Descarga *	
Temperatura (°C)	28	32	28	< 35	
рН	6.8	4.75	6.75	6 a 9	
Amonio Total (mg/l)	1.0	0.4	0.8	No hay dato	
Amomaco (mg/l)	0.007	0.0028	0.0056	No hay dato	
NH4+ (mg/l)	0.993	0.3972	0.2944	No hay dato	
NO2 (mg/l)	0.09	0.23	0.14	No hay dato	
NO3 (me/l)	2.2	8.2	4.4	No hay dato	
Fósforo (mg/l)	0.2	2.0	0.2	No hay dato	
Oxigeno (mg/l)	2.2	5.4	0.8	4 a 6	
Dureza Total (mg/l)	135.3	480.6	174.4	120	
DBO5 (mg/l)	4 . (0 132.6	20.0	Remocion 80% en car-a	
				Remocion 80% en	
DQO (mg/l)	10.0	180.0	27.7	carga	
Sólidos T (mg/l)	586	2906	570	2000 a 2500	
			:	Remocion 80% en	
Sólidos suspendidos (mg/l)	8.0	839.0	4.0	carga	
Solidos.Disueltos (mg/l)	578	2067	566	1000 a 1500	
Aceites y Grasa (mg/l)	74.0	150.0	79.0	Ausencia	
Contaje de aerobios (Col/ml)	2000	INC.	2400	No hay dato	
Hongos y levaduras (Col/ml)	10	20	10	No hay dato	
Coliformes totales (Col/ml)	11000	>11000	>11000	1000 a 1500	
Ident. Bact. Gram (Presencia)	E.freundii	E.freundii	E.freundii	Presencia	

Nota: * Registro Oficial Junio 1989

Como se puede observar en la tabla 3 el punto 2 es el efluente de la planta de balanceado, es decir proceso y bodega de liquido, es por esta razón que en esta columna se dan los valores más altos de contaminación.

2.2.- Criterios de diseño de procesos.

Para poder realizar el diseño de la planta de tratamiento del agua residual en la fabricación de alimento balanceado para camarones, hemos considerado los siguientes aspectos:

INDUSTRIAL: Caracterización del efluente de la planta

Variaciones estacionales

Curvas de caudales horarias

TOPOGRAFICAS: De la zona de la planta

Cota de llegada al colector.

GEOTECNICOS: Disposición y composición estratigráfica del terreno

hasta una profundidad de 4 m.

De profimdidad de la capa freática en época de lluvias.

Capacidad portante del terreno.

AMBIENTALES: Leyes que regulan descargas de aguas industriales.

Para tomar la decisión del diseño de los procesos unitarios se analizaron algunas alternativas y escogimos la que nos pareció la mas apropiada en cuanto a manejo, costo y alcance tecnico.

Entre los sistemas de pequeñas depuradoras tenemos:

Fosa Séptica:

A. Fosa séptica y pozo filtrantres.

24

B. Fosa séptica y zanja filtrantes.

C. Fosa séptica y lechos bacterianos.

D. Fosa séptica y filtros de arena.

Tanque de decantacion-digestion

E. Tanque de decantacion-digestion y pozo filtrantes

F. Tanque de decantacion-digestion y zanja filtrantes

G. Tanque de decantacion-digestion y lecho bacteriano

Lechos bacterianos.

Fangos Activados

Lagunajes

Aplicacion al suelo

Entre todos estos sistemas se escogio las fosas sépticas ya que son de fácil construcción y su costo de mantenimiento es bajo, además el volumen de agua a

tratar no es muy alto (15 TM/día) y cumple con los objetivos planteados para

tratamiento de agua de esta industria. También se analizó cada una de las

altemativas de fosa séptica y se escogio las de fosa séptica y zanja filtrante ya

que los otros sistemas tenían alguna limitante, así tenemos que:

Fosa séptica y pozo filtrantes, presenta problema cuando existe impacto por

contaminación de aguas subterráneas.

Fosa séptica y lecho bacterianos, considera que estos medios biológicos no deben estar sobrecargados, ni sumergidos un tiempo demasiado largo. No será admisible una situación de condiciones anaerobicas.

Fosa séptica y filtros de arena, es parecido a zanjas filtrantes, pero su construcción es mas costosa ya que requiere de mayor movimiento de tierra.

Se realizó una análisis comparativos (ver tabla 4)de cada una de las alternativas de los pozos sépticos y se le dio un peso a cada una de sus caracteristicas, para poder evaluar, así tenemos que 10 puntos equivalente a muy bueno, 8 puntos equivalente a bueno, 7 puntos equivalente a regular, y 6 puntos equivalente a malo.

TABLA 4. Evaluación de alternativas de diseño de fosas dptica.

Items a	FOSAS SEPTICAS							
Evaluar	Pozo	Ptos	Zanja.	Ptos	Lecho	Ptos	Filtro	Ptos
	Filtrante		Filtrante		Bacteriano		Arena	
Costo	\$4.000	10	\$7.980	8	\$8.150	7	\$8.200	6
Aprox.								_
Area	$240 \mathrm{m}^2$	10	$1200 \mathrm{m}^2$	8	1250 m^2	7	1200 m^2	8
Aprox.								
Eficiencia	90%	8	100%	10	100%	10	100%	10
del sist.								
Mant./m.ob	\$200	10	\$200	10	\$250	8	\$200	10
ra/mes								
*N.freatico	3 m	6	1,5 m	10	1,5 m	10	1,5 m	10
min.							ŕ	
*Tipo de	Grava y	6	De	8	De acuerdo	8	Diseño	7
sue10	arena		acuerdo al		al sistema.		requiere	
	gruesa.		sist.				arena	
Total		50		54		50		51
Puntaje								

Vota: * Limitantes del diseiio.

De esta manera se evaluó la mejor alternativa de diseño. El mayor puntaje fue de 54 y lo obtuvo la poza séptica con zanja filtrante.

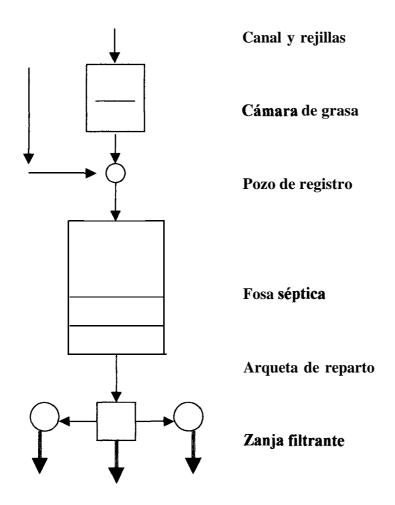
2.3.- Descripción y diagrama de flujo de los procesos unitarios utilizados para el tratamiento del efluente de las plantas de alimento balanceado para camarones.

Con los antecedentes estudiados y tomando como base la caracterización de este tipo de industria se debe describir los siguientes procesos unitarios ya que estos serviran para mejorar la calidad de agua del efluente de este tipo de industria. Además se describen algunos tipos de procesos unitarios cuyos conceptos teoricos están inmersos en los procesos que se van a utilizar.

El principal problema de esta industria es el manejo de la bodega de liquidos que siempre va a contaminar con aceites y grasas, estos compuestos en nuestra caracterizacion son altos y lo confirman los datos proporcionados por Champion S.A, ya que su porcentaje de desperdicio es alto con relación a la contaminación total descargada en su efluente.

Es por esta razón que para tratar este tipo de efluente se debe contar con los siguientes procesos unitarios:

FIGURA 3. Diagrama de flujo de procesos unitarios



^{*}Canal y rejillas. Conducto que lleva el efluente a los procesos unitarios.

*Pozo de registro.- Recibe las aguas residuales del efluente de la planta y de las procedentes de la cámara de grasa.

^{*}Cámara de grasa.- Recibe el agua residual de la bodega de liquido.

- *Fosa séptica.- Recibe las aguas del pozo de registro, aqui se cumplen algunos procesos anaerobios y aerobios que reducen la contaminación del efluente.
- *Arqueta de reparto. Recibe el efluente procedente de la fosa séptica. Permite distribuir el efluente, a través del pozo séptico y entre las zanjas filtrantes.
- *Zanja filtrante. Recibe el efluente procedente de la arqueta de reparto, el cual a su paso a través de la arena se depura por via aerobia y pierde las partículas en suspensión.

2.3.1.- Desengrasador

La cantidad de grasas que se vierten en las industrias de fabricación de balanceado es alta. Esta ha creado problema en las técnicas de depuración de aguas residuales; los tipos de problemas que se dan son los siguientes.

- En rejillas finas causan obstrucciones que aumentan los gastos de conservación.
- En los decantadores forman una capa superficial dificultando la sedimentación.

- En la depuración por el sistema de fangos activados dificulta una correcta aireación, esto hace que disminuya el coeficiente de transferencia en un 55-70 %, cuando las grasas se encuentran en cantidades de 70 mg/1.
- Perturban el proceso de digestion de lodos.

La DQO se incrementa en un 20 a 30 %, por las grasas contenidas en los vertidos.

Los sistemas mas utilizados en la eliminación de grasas constan de dos fases:

Emulsion de las grasas en arena mediante aireacion, esto permite ascenso a la superficie para su posterior retirada.

Separación de grasas residuales en el sistema de balsa de decantación, estas se retiran por medio de rasquetas superficiales.

Es por esta razón que nuestra cámara de grasa debe trabajar como un desengrasador, el objetivo de este proceso es retener la grasa para que no influya en los demás procesos y para cumplir con las normas de descarga.

2.3.2 Sedimentador.

Es un sistema mediante el cual se consigue la decantación primaria mediante la eliminación de las particulas que se encuentran es suspension en las aguas residuales.

Se recomienda tener en cuenta la velocidad de la corriente por debajo de un determinado valor, el **proceso** se fundamenta en la **eliminación** de un 50 a 60 % de las materias en suspension **del** afluente.

Estas particulas, al precipitarse en el fondo, llevan consigo cierta cantidad de bacterias, por lo tanto disminuye la cantidad de DBO existiendo por lo tanto una depuración biologica.

Para que se produzca la sedimentación se utilizan decantadores que sean atravesados con velocidades lentas y de una forma adecuada por el agua que se va a tratar.

La fosa séptica tiene tres compartimentos en los cuales se realiza esta función, por esta razón hemos descrito sus recomendaciones conceptuales.

2.3.3.- Piscina de estabilización aerbbica.

Estos sistemas dependen de la aireación para mantener a las bacteria que consumen oxígeno. Si se dispone de terreno amplio, una laguna aireada puede ser el incubado más práctico, por lo común el tiempo de retención es de 30 a 60 dias.

Es tipico que los estanques de aireacion sean diseñados para un tiempo de retención de 12 a 48 horas, de modo que la relación A/M (proporción de alimento a microorganismo) es bastante baja.

Microbiología del proceso.

La producción de lodo es un aspecto importante en el proceso de producción biologica. En este sistema la bacteria se multiplican exponencialmente, la mayor parte del alimento se emplea en la producción de nuevas células, de modo que es grande la producción de lodo (que formada casi completamente por biomasa). Se denomina digestion o estabilización aeróbica a la eliminación de fango en presencia de aire de sus partes fermentables. Los lodos sometidos a una aireación prolongada, disminuyen en forma continua por acción de los

microorganismos existentes, a la vez que se produce una mineralización de la materia organica.

Los productos finales de este proceso metabolic0 son anhidrido carbónico, agua y productos solubles inorgánicos.

Este proceso es el **segundo** que se efectua cuando el efluente sale de la fosa **séptica** y va a la zanja **filtrante**.

2.3.4.- Piscina anaeróbica.

La digestion anaerobica es el método mas adecuado para obtener un producto final aséptico. La descomposicion orgánica por la bacteria se realiza en ausencia de aire. El oxigeno necesario para su desarrollo lo obtiene del propio alimento (compuestos organicos que contienen oxigeno en sus moléculas). En este proceso los materiales de descomposicion pasan por varios procesos: licuefacción, gasificación, y mineralización, obteniendose un producto final inerte con liberación de gases.

Durante la gasificación estos productos se convierten en gases, cuyos principales componentes son el metano y el dioxido de

carbono. Finalmente la materia orgánica soluble es también descompuesta.

Este es el primer proceso que se cumple cuando el efluente a tratar entra en la primera parte de la fosa séptica.

Este proceso esta influenciado **por** una serie de **parámetros**, que determinan su eticiencia, tales **como**: temperatura, **concentración** de **sólidos**, mezcla de los fangos, pH, **ácidos** volátiles de los fangos

2.4.- Consideraciones del diseño

Se ha considerado el presente diseño, debido a que la mayoria de fábricas de alimento balanceado se encuentran fuera de la ciudad y casi ninguna posee planta de tratamiento para su efluente de descarga. Por otro lado, en su cercania no tienen sistemas de drenaje de alcantarillado, es por esta razón que pensamos que la construcción de pozos sépticos bien dimensionados es una de las mejores altemativas.

En estos casos donde las aguas no pueden ser conducidas a una red de saneamiento o bien el costo de dicha red es muy elevada, se acude a la instalación de fosas sépticas.

El objetivo de estas instalaciones es doble: Retener las materias organicas fermentadas hasta su nitrificacion, y evacuar el líquido una vez que se alcanza la nitrificacion.

Antes de adoptarse este sistema **deberán** garantizarse **los** siguientes **aspectos**:

- 1.- El sistema debe garantizar los rendimientos exigibles en función del punto de vertido.
- 2.- Debe garantizar las condiciones higienico-sanitarias.
- 3.- Debe garantizar las condiciones estética de la zona.
- 4.- Debe ser aceptado por los habitantes residentes de la zona.
- Debe garantizar la no contaminación de subsuelos utilizados para abastecimiento de aguas.
- 6.- Debe ser practicable, visitable y de emplazamiento **válido para acceso** de **los** equipos de vigilancia periodica y de limpieza.
- 7.- Debe ser la solución alternativa más economica. En este sentido deberá justificarse las ventajas economicas, e igualdad de condiciones técnicas, que presenta frente al saneamiento comunitario.

Las fosas sépticas tienen interés en los siguientes casos:

- * Viviendas o grupos de viviendas aisladas, que por razones tecnicas o economicas no pueden dotarse de red de saneamiento comunitario.
- * Viviendas de carácter estacional (balnearios, estaciones de deportes, de inviemo, urbanizaciones de segunda vivienda para verano o fines de semana) en

las que sin duda una red de saneamiento y un depurador convencional podrían tener problemas de funcionamiento.

Condiciones de funcionamiento

El funcionamiento de estas sencillas instalaciones puede ser **alterado** por multiples razones, tales **como**: Sobrecarga de **contaminación** organica, gran dilución, inclusion de fuertes concentraciones de grasas y/o detergentes, incorporación de antisépticos o productos quimicos etc.

La inclusion de estos elementos puede **provocar inhibición del** metabolism0 bacteriano.

La fosa séptica más completa consta de tres compartimentos:

- 1 .- Al llegar el agua al primero, decanta la materia más densa y se deposita en el fondo en forma de lodo;
- 2.- El segundo compartimento a través de orificios a media altura, aqui se produce la decantación de sólidos y formación de espuma en menos cuantia.
- 3.- En el **tercer** compartimento es donde **permanece** hasta alcanzar un cierto nivel, capaz de **cebar** el **sifón** y descargar sobre la zona de depuracion

biológica secundaria (zanja filtrante). En esta ultima etapa se efectúa la depuracibn en condiciones aerbbicas.

Debe puntualizarse que en los dos primeros compattimentos citados se desarrolla una fermentación anaeróbica dándose las condiciones de una digestión convencional.

Parte de los sólidos sé licúan, parte se volatilizan y parte se depositan y se concentran, siendo precisa su retirada periódica. El tercer compartimento estará dotado de entrada de aire, reiniciándose unas condiciones aeróbicas en las aguas vertidas.



CAPITULO III

EVALUACION Y RESULTADOS

3.1.- Cálculo de Ingenieria y diseño de los procesos unitarios utilizados para el tratamiento.

Parámetros de entrada:

- Caudal de diseño	$15,00 (m^3/d)$
- Coeficiente punta	3
- Demanda bioquimica de oxigeno (DB05)	132,6 (mg/l)
- Coeficiente punta en DBO	3
- Sólidos en suspensión totales (SST)	2906 (mg/l)
-Sólidos en suspensión volátil (SSV)	2067 (mg/l)
- Carga diaria de sólidos volátiles.	31,005(kgSSV/d)
- Temperatura ambiente	29 (°C)

Parámetros de salida:

- Demanda bioquímica de oxigeno (DBO5)	26,52 (mg/l)
-Sólidos en suspensión totales (SST)	581,2 (mg/l)

Diseño del canal de entrada.

Este canal se diseñará con las siguientes características (Uralita 1995).

- Sección	Rectangular
- Ancho del canal (m)	0,25
- Pendiente del canal	0,05%
- Capacidad del canal	0.9 m^3
- Altura maxima útil (m)	0,36
- Altura de resguardo (m)	0,1
- Velocidad a Q _{med} (m/s)	0,6
- Velocidad a Q _{max} (m/s)	3,0
- Longitud del canal (m)	10,0
- Rejillas (varilla 5/8)	2 cm de separación

Dimensionamiento.

Para dimensionar el canal de entrada, se tom6 un dato de caudal referencia de 0,27 m³/seg, ya que el caudal promedio del proceso de fabricación de la planta es pequeño (0,625 m³/h), sobre el dato referencial se ha estimado factores de seguridad, por limpieza, lluvia, etc. Es decir que se trabajará con este valor como caudal máximo, también usará una velocidad máxima que es de 3 m/s. Los datos son asumidos por referencia de experiencias ingenieriles.

Así:

$$Q_{max} = A^* V$$

Donde Q = Caudal máximo estimado

A = Area, es de dato a conocer (lados)

V = Velocidad maxima,

Despej ando $A = Q_{max} / V$

Se obtiene que $A = 0.09 \text{ m}^2$

Basandose en datos técnicos de recomendaciones de diseños para construcción de canales, se sugieren canales rectangulares, y la relación ancho y largo que escogimos es 1,44 : 1 Usando la formula de rectangulo con la recomendación nos da:

$$Ar=1,44H *L$$

Donde:

H = largo

L = es ancho

Ar = area **del** rectangulo

Entonces:

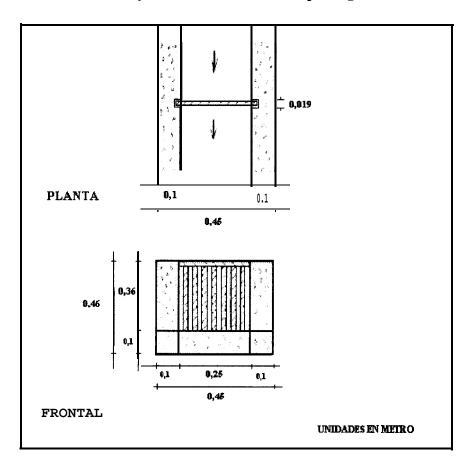
 $L = \sqrt{A/1,44}$ da que el **ancho** debe ser de 0,25 m y el largo 0,36 m



Mantenimiento

El mantenimiento de limpieza de los canales y de las rejillas (trampa de grasa) se lo deberá hacer en lo posible cada semana con el fin de que la grasa acumulada no obstruya el paso del caudal hacia los demás procesos. Se puede observar en la figura 3 el diseño y dimensiones de las trampas de grasa.

FIGURA 4. Diseño y dimensiones de la trampa de grasa



41

Diseño de la cámara de grasa.

Para el diseño de la trampa de grasa se tomará en cuenta el volumen promedio

que se desperdicia en la industria. El dato fue obtenido de la Auditoria

ambiental realizada en Molinos Champion S. A. y se calcula que en un año el

desperdicio fue de 341 quintales de grasa (registro estadistico). De esta manera

se pudo estimar que se están desperdiciando aproximadamente 65 litros de

grasa y aceite por dia.

Dimensionamiento.

Para dimensionar la cámara de grasa se asumira la altura de la capa de grasa que

se quiere retener y en base a este dato se obtiene el cálculo, así:

- Altura de capa de grasa 1 cm

Se utiliza la formula de Volumen V = A * H

Donde V = Volumen, de 0,065 m^3

A = Area, es de dato a conocer

H = Altura, de 0.01 m

Se obtiene que $A = 6.5 \text{ m}^2$

Basandose en recomendaciones tecnicas para construcción de trampas se tiene que las relaciones de ancho y largo son 1:2. Usando la formula de rectángulo con la recomendación da:

Donde:

L = largo

L" = es ancho

Ar = area del rectángulo

Entonces:

 $L = \sqrt{A/2}$ nos da que el ancho debe ser de 1,8 m y el largo 3,6 m

La profundidad esta en base a los datos técnicos (Uralita 1995) y son:

Caudal máximo 0,52 l/s

Tiempo de retención 3 minutos

Relación longitud / ancho 2 / 1

Tubos 10 cm de diametro

Altura de la camara de grasa 1,0 m

Altura útil de la camara 0,7 m

Altura de resguardo 0,3 m

Volumen total 6,5 m³

Volumen 1 er compartimento 3,25 (50% del volumen total)

Volumen 2do compartimento 1,95 (30% del volumen total)

Volumen 3er compartimento 1,25 (20% del volumen total)

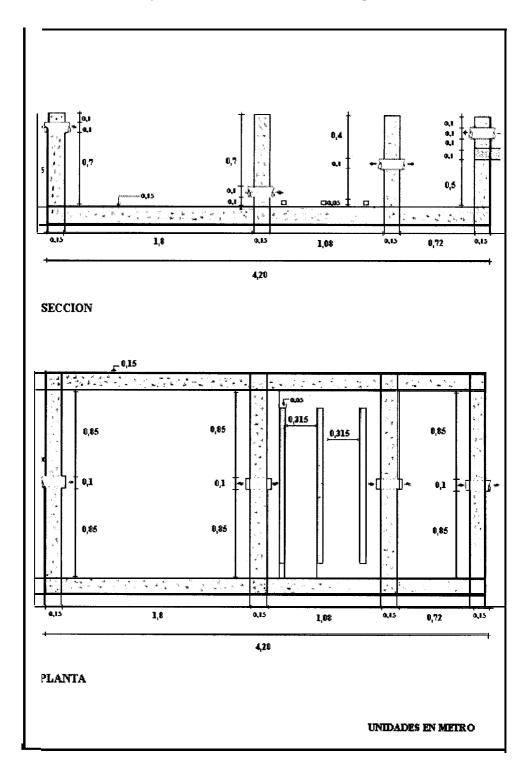
Mantenimiento

Para lograr los mejores resultados se debe realizar un mantenimiento diario de la camara de grasa, ya que todos los dias se habrán acumulado 65 litros de grasa en promedio, de esta manera se deberan recoger al terminar la jornada. Para tal efecto se debe proceder a usar rasquetas de absorción de grasas y evacuar el material flotante a un recipiente, para acumular todo los desperdicios de grasas con el tin poderlos transportar, la cual se podria vender para su utilización en otras industrias (Jabonerias, velas, cebo para ratas, etc.)

La segunda camara tiene piedras difusoras de aire, cuyo objetivo es hacer flotar toda partícula con grasa que no se pudo recoger en el primer compartimento. El compresor deberá encenderse por lo menos dos horas antes de la limpieza.

En la figura 5 se muestra las dimensiones y **diseño** de la camara de grasa.

FIGURA 5. Diseño y dimensiones de la cámara de grasa



45

Diseño de fosas sépticas

Parámetros de diseño

Las fosas septicas, por lo general se aplican para flujo de 8000 galones por dia. Sin embargo hay unidades de hasta 40.000 galones por dia de capacidad (Eklund 1994).

Para vertidos de aguas residuales entre 6.000 a 40.000 litros por dia la capacidad minima del tanque deberá ser de 4500 litros más el 75% de efluente diario de aguas residuales, según la formula (Uralita 1995).

$$V=4.500+0.75(15.000)$$

V= 15.750 litros

Donde:

V = volumen útil de la fosa en litros.

Q = aportacion de aguas residuales en litros.

Para vertidos de aguas residuales superiores a 40 metros cúbicos por dia es preferible utilizar tanques de decantación - digestion.

Es conveniente la existencia del compartimento de dosificación cuando la superficie del filtro en la zona de nitrificación sea superior a 160 metros cuadrados o la longitud de la red de distribución sea superior a 90 metros. Cuando la longitud de la red sea superior a 240 metros es conviene dividir la distribución con dos sifones.

Las dimensiones de **los** sifones a utilizar pueden variar de 7.5 cm a 15 cm de diametro (Uralita 1995).

Los caudales dosificados por estos sistemas (Uralita 1995) son los siguientes:

Tamaño del sifon o	(cm)	7,5	10	12,5	15,0
Máximo caudal	(l/s)	6.04	14,32	26,6	38,1
Caudal medio	(l/s)	4,54	10,41	20,62	29,9
Mínimo caudal	(l/s)	3,02	6,43	14,76	21,45

Por factores de seguridad se ha escogera la tuberia de sifon de 10 cm de

diametro, aunque la de 7,5 cm se ajusta al diseño.

Condiciones complementarias de las fosas sépticas son:

Longitud **del** tanque entre dos y tres **veces** la anchura

Profundidad útil 1.2 m <= a 1.7 m

Resguardo mínimo sobre el nivel del agua > a 0.30 m

Con dos compartimentos, el primero tendra un volumen útil del 66%

Con tres compartimentos, el primero tendra un volumen útil del 50% y cada una de las otras dos cámaras el 25%.

Dimensionamiento

Volumen total del pozo séptico

Resguardo sobre el nivel de agua

Tomando en cuenta que nuestro **caudal** promedio es de 15 m3/día y trabajando con un factor de seguridad de 1,36, el dimensionamiento **según** datos **técnico** (Uralita 1995) da **los** siguientes parametros:

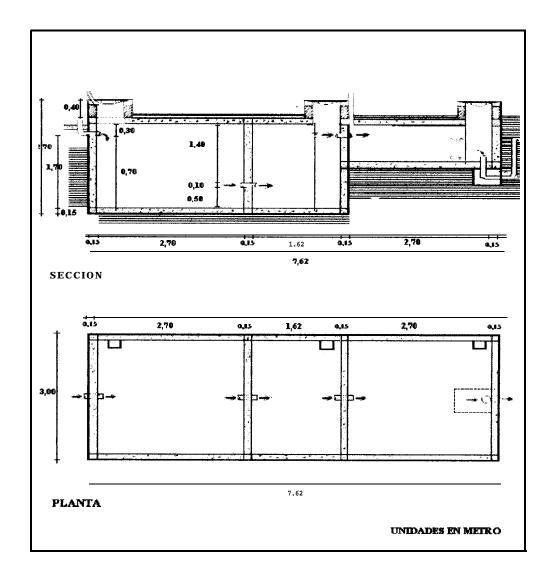
 $20, 48 \, \text{m}^3$

 $0.3 \,\mathrm{m}$

• •	
Número de cámaras	3
Volumen cámara 1	10,24 (50% de volumen total)
Volumen camara 2	5,12 (25% de volumen total)
Volumen cámara 3	5,12 (25% de volumen total)
Profundidad útil	1,2 m
Relación longitud/ancho	2 / 1
Diametro de sifón de salida 3ra camara	10 cm.

En la figura 6 se observa las dimensiones y diseño de la fosa séptica.

FIGURA 6. Diseño y dimensiones de la fosa séptica



Zanjas filtrantes



Parametros de diseño

Para el diseño de la zanja filtrante primero se debe realizar un ensayo de infiltración, que consiste en calcular el tiempo de descenso del agua en una lamina de 2,5 cm, Según el tiempo se da una tabla ya estandarizada donde se da la carga hidraulica por l/m² y dia, además recomienda la anchura de la zanja.

En la siguiente tabla se indica las cargas hidraulicas correspondiente a cada tiempo de infiltracion, a partir de la definición del tiempo preciso para un descenso de la lamina de agua en los ensayos de infiltración de 2,5 cm.

TABLA 5. Cargas hidráulicas de zanjas filtrantes (Uralita 1995).

Tiempo de descenso Lamina de agua en 2,5 cm	Carga hidráulica (ľ/m² y día)	Anchura recomendada en zanja (m)
< 1 minuto	160-200	0,45
< 2 minutos	130-160	0,45
< 3 minutos	100 - 130	0,60
< 5 nlimltos	90 - 100	0,60
< 10 minutos	70-90	l,oo
< 30 miuutos	30-40	1,25

En caso de no-realización del ensayo de infiltración se utilizará los valores de la tabla 6 dado por la EPA.

TABLA 6. Tasa de infiltracih y de aplicacidn en función del tipo de terreno (EPA 1980).

Textura del suelo	Tasa infiltración Minuto/cm	Tasa de aplicación (m³/m².d)
Arena gruesa – grava	< 0.4	No utilizable
Arena media-gmesa	0.4 - 2	9 048
Arena fma – margosa	2- 6	0,030
Marga- marga -porosa	12-24	0,018
Marga arcillosa	24-48	0 008 .,
Terreno impermeable	> 48	No utilizable

Las dimensiones y separaciones mínimas requeridas entre las zanjas de infiltración están indicadas en la siguiente tabla.

TABLA 7. Dimensiones y separaciones mínimas requeridas para las zanjas de infiltración (Uralita 1995).

Anchura de la zanja En el fondo(cm).	Profundidad de la Zanja (cm)	Zona de absorción efectiva (m²/m)	Separación de las Tuberias (m)
45	50 a 100	15	, 1.90
60	50 a 100	2	1 90
100	50 a 125	2.5	2,30
125	60 a 125	3.0	2,80

Siendo la minima distancia entre las paredes verticales de dos zanjas prbximas un metro.

El número de zanjas filtrante esta dado por la tabla 8, pero también se la puede calcular en base al caudal de entrada (metro cúbico por dia) por un factor que va de 0,7 a 0,8.

TABLA 8. Caracteristica de zanjas filtrantes con fosas sépticas (Uralita 1995).

Población he		Característica	de Zanja fil trante
		N (n°)	L (m)
4 a 5	I	2	<u>I</u> 30
6a 10		2	30
11 a 15	1	3	25
16 a20		4	25
21 a 25		5	25
26 a30		5	30
31 a 40	:	8	25
51 a 60		10	30
61 a 70		14	25
71 a80	and the second s	16	25
81 a 90		18	25
91 a 100		20	25

Dimensionamiento

Para el dimensionamiento el primer paso fue hacer el ensayo de infiltración, el mismo dio como resultado una lectura menor a 1 minuto en una lamina de 2,5 cm.

Para calcular el número de zanjas filtrante se us6 el factor de 0,73 multiplicado por el caudal de entrada (metro cúbico por dia), y nos arrojo como resultado que necesitamos 11 zanjas filtrantes.

Las demás dimensiones son tomadas de las tablas proporcionadas en las tablas recomendadas por la EPA. Así obtenemos el siguiente dimensionamiento:

Superficie útil precisa	138,89 m ²
Longitud precisa	330 m
Número de conductos de distribución	11
Longitud unitaria de la zanja	30m
Separacibn entre conducto	1,90 m
Anchura de la zanja	0,45 m
Profundidad de la zanja	0,7 m

En la **figura** 6, se muestra el **diseño** y las dimensiones de las zanjas **filtrantes** en escala (seccibn longitudinal y transversal), y en la figura 7 estan integradas.

FIGURA 7. Diseño y dimensiones de zanjas filtrantes (sección longitudinal y transversal).

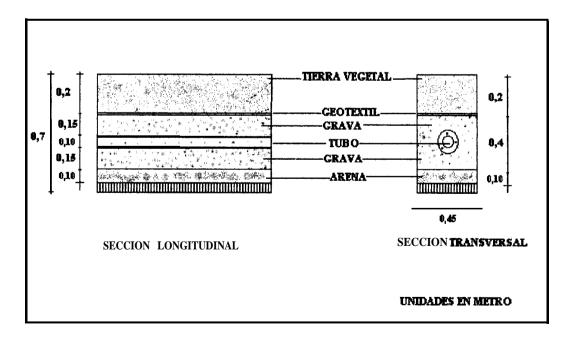
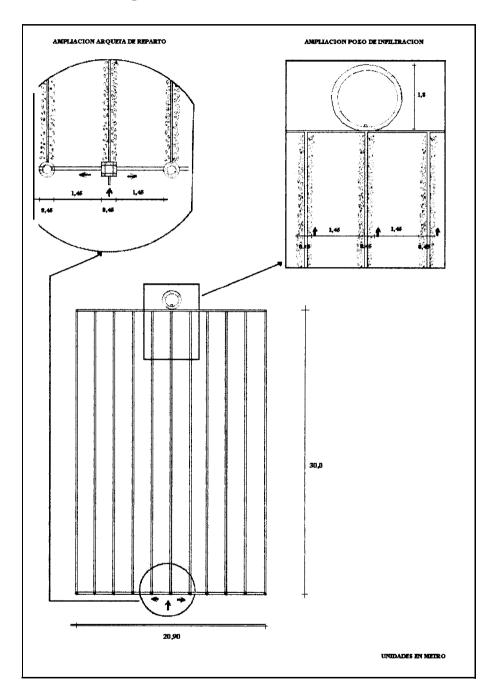


FIGURA 8. Diseño y dimensiones del sistema de las zanjas filtrantes (integradas).



3.1.1.- Medición de caudal del efluente del proceso.

Estas mediciones fueron realizadas en una **planta** de balanceado (Molinos Champion S.A).

Para la medición de caudal del efluente del proceso se realizó una serie de mediciones con un tanque de aforado de 50 litros durante a cada hora durante una semana de producción lo cual nos dio un promedio de 15.0 1 m³/dia, como se aprecia en la tabla 9.

TABLA 9. Medición promedio del caudal de efluente de proceso .

HORARIO	Lectura (Litro/minuto)	Equivale a m³/hora
8 A 9	19.17	1.15
9 A 10	21.46	1.29
10 A 11	30.17	1.81
11 A 12	36.88_	2.21
12 A 13	30.10	1.81
13 A 14	30.00	1.80
14 A1 5	29.58	1.78
15 A 16	25.00	1.50
PROMEDIO	27.79	1.67
SD	4.5	0.27
SUMATORIA/DIA		15.01 m³/dia

El presente **gráfico** muestra la **curva** de comportamiento **del** efluente de proceso en metros **cúbico** por hora durante un dia laborable.

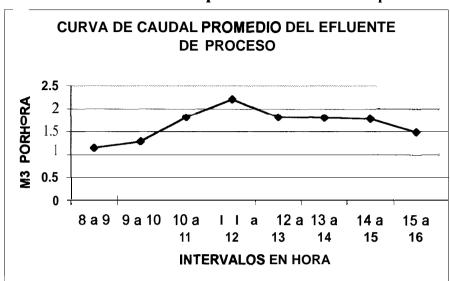


FIGURA 9. Curva de caudal promedio del efluente de proceso

3.1.2.- Medición de caudal del efluente de la fabrica.

Según datos proporcionados por Molinos Champion S.A de su auditoria ambiental se ha determinado que su efluente es de 48 m³/dia que se distribuyen de la siguiente forma (ver tabla 10):

TABLA 10. Caudal del efluente de la fábrica.

SECTORES	CAUDAL m³/dia		
Pozos sépticos	21		
Agua subterránea	12		
Efluente de la planta	15		
Total m ³ /dia	48		

Cabe mencionar que esta fabrica tiene una producción de 158,4

Tonelada/día.

3.2.- Datos y resultados

Como datos de entrada para nuestro diseño se han tornado en cuenta el punto numero 2 del muestreo que es donde los niveles de contaminación son mas altos en cuanto a carga orgánica y DBO₅, estos datos se pueden apreciar en la tabla 11, así como tambien se aprecia los datos requeridos según las normas de descargas.

TABLA 11. Datos de parámetros de salida y requerimientos después del tratamiento

PARAMETROS DEL EFLUENTE	DATOS (Punto 2)
Caudal de diseño	$15.00 (\mathrm{m}^3/\mathrm{dia})$
Grasa y aceites	150 (mg/l)
Demanda bioquímica (DBO5)	132,5 (mg/día)
Sólidos Suspendidos Totales	2906 (mg/l)
Sólidos Suspendidos Volátiles	2067 (mg/l)
PARAMETRO DE SALIDA DESPUES	REQUERIDO
DEL TRATAMIENTO	
Grasa y aceites	Ausencia
Demanda bioquímica (DBO5)	26,52 (mg/l)
Solidos Suspendidos Totales	581,2 (mg/l)
Solidos Suspendidos Volátiles	413,4 (mg/l)

Los resultados de diseño de la cámara de grasa se resumen en la tabla 12, se ha tornado como referencia tener una capa de grasa de 2 cm en la primera cámara al terminar el dia.

TABLA 12. Resultados de diseño de la Cámara de grasa.

PARAMETROS	CANTIDAD	UNIDADES
Caudal máximo	0,52	Litro/segundo
Tiempo de retención	3	Minutos
Longitud/ancho	3,6 x 1,8	Metros
Diámetro de tubos	10	Centhnetros
Altura de la cámara	1.0	: Metro
Altura útil de la cámara	0.7	<u>Metro</u>
Altura de resguardo	03,,	Metro
Volumen total	6,5	Metros cúbicos
Volumen Cámara 1	3,25	Metros cúbicos
Volumen Cámara 2	1,95	Metros cubicos
Vohunen Cámara 3	1,25	Metros cubicos

Los resultados de diseño del pozo séptico se aprecian de la tabla 13, estos son los par&metros recomendados para la construcción de la fosa séptica para que cumpla eficientemente su proceso de tratamiento, según la caracterización del agua de esta industria.

TABLA 13. Resultados de diseño del Pozo séptico.

PARAMETROS	CANTIDAD	UNIDADES
Longitud / ancho	_6.0 <u>.x_</u> 2.0	Metrosus
Diámetro de sifón	10	Centimetros
Altura de la fosa séptica	15_,_	Metro
Altura útil de la cámara	1,2	Metro
Altura de resguardo	0,3	Metro
Volumentotal	20,48	Metros cubicos
Vohunen Cámara 1	10,24	Metros cubicos
Volumen Cámara 2	,5 12	.Metros cubicos
Vohunen Cámara 3	5,12	Metros cubicos

Como se aprecia en la tabla 14, los resultados de los parhetros para construccih de las zanjas filtrante, en función del dimensionamiento del sistema para el tratamiento de efluente de las plantas de alimento balanceado para camarones.

TABLA 14. Resultados de diseiio de las Zanjas filtrantes.

PARAMETROS	CANTIDAD	UNIDADES
Ensayo de filtración	Menor a 10	Minuto
Superficieprecisa útil	138.89	Metros cuadrados
Longitudprecisa	330	Metros
No de conductos de distribución	11	Unidades
Longitud unitaria de la Zanja	30	Metros
Separación entre conductos	1,9	Metros
Anchura de la Zanja	0,45	Metro
Profimdidad de la Zanja	0,7	Metro

Al final de la Zanja será necesario colocar un pozo de infiltracibn para recoger el exceso de efluente y facilitar la ventilación, se recomienda las siguientes dimensiones:

Profundidad 2,4 metros

Diámetro 1,8 metros

No Unidades

Este dimensionamiento se lo hizo en base a un factor de seguridad que es de menos de la mitad del caudal de entrada que es de 15 metros cúbicos por dia, de esta manera se calculó un volurnen de 6,1 metros cúbico, es decir el 40% de volumen total del dia.

En la **figura** 10 se puede apreciar la integracibn de todos **los procesos** unitarios que conforman el sistema de tratamiento **del** efluente la **planta** de **alimento** balanceado (**modelo** propuesto).

POZO BE INFILTRACION ZANJA FILTRANTES 8,0 INTEGRACION DE LOS PROCESOS UNITARIOS 7,62 POZA SEPTICA FABRICA PLANTA

FIGURA 10. Integracidn de los procesos unitarios.

3.3. - Evaluación de la eficiencia del diseño

El presente diseño esta elaborado para que cumpla una eficiencia optima con el tratamiento del efluente de una fabrica de alimento balanceado, es así que la eficiencia del diseño se muestra en la siguiente tabla:

TABLA 15. Eficiencia del diseño.

Unidad de Tratamiento.	GRASA	DBO	DQO	SST
Reja de barra	5%	0%	0%	0%
Cámara grasa I fase	80%	0%	0%	0%
Cámara grasa II fase	10%	0%	0%	0%
Cámara grasa III fase	5%	0%	0%	0%
Pozo Séptico I fase (anaeróbico)	0%	30 a 40%	30 a 40%	50 a 65%
Pozo Séptico II fase (anaeróbico)	0% 3	30 a 40%	3 0 a 40%	50 a 60%
Pozo Séptico III fase (aeróbico)	0% 8	30 a 9 <mark>0%</mark>	80 a 90%	80 a 90%
Zanja filtrante (Proc. aeróbico)	0 %	80 a 9	0% 80 a 90°	% 90 a 95%

Cabe anotar que el sistema esta diseñado de tal manera que contiene 8,28 veces su caudal diario, por lo tanto será la misma magnitud en tiempo que se demora en salir el agua desde que entra al sistema, es decir 8 días.

3.4 - Análisis económico del proyecto

Este sistema de tratamiento de **aguas** residuales, se trata de un **diseño** de bajo **costo**, es por esta **razón** que el sistema trabaja con gravedad, debido a sus pendientes.

El movimiento de tierra se lo **hará** manualmente ya que una maquina no podria trabajar **haciendo** las zanjas **continuas** con anchuras de borde a borde de 1,45 metros.

El material de **construcción** es de hormigon **armado** y **los conductos serán** de la Zanjas **del** mismo material.

El ancho de las paredes de hormigon será de 15 cm para todas las estructuras.

La tabla 16 resume los costos totales del sistema (incluyen mano de obra), siendo su costo de mantenimiento mensual aproximadamente \$50.

TABLA 16. Costo de construcción de los procesos unitarios.

UNIDAD DE TRATAMIENTO	CANTIDAD	MEDIDAS	COST0 UNITARIO	COST0 TOTAL
75 1 1		205 026	1	DEC. 00
Rejas de barra 10		0,25 x 0,36 m	\$5,00	\$50.00
Rejillas para canales	2	10 x 0,36 m		\$30,00
Compresor	1	0,25 HP	\$100	\$100
Piedras difusoras	3	5x5 x150 cm	\$20	\$60
Canales (Hormigón)	2	$1,2 \text{ m}^3$	\$110,00	\$264,00
Cámara grasa (Hormigón)	1	11 m ³	\$110,00	\$1.210,00
Pozo Séptico (Hormigón)	1 18 m	13	\$110.00,	\$1.980 00000,
Zanja filtrante (materiales)				
Grava	45 m^3	3/4	\$6,50	\$292,50
Arena	15 m ³	Fina	\$4,50	\$67,50
Geotextil	$140{\rm m}^2$	60 01	\$6,50	\$910,00
Tubos perforados	66	6,0 x 0,1 m	\$10,00	\$1.400,00
Pozo de infiltración	1	2 3 m ³	\$120.00	\$260,00
Movimiento de tierra	153 m ³	A mano	\$10	\$1.153,00
Otros			\$200,00	\$200,00
COSTO TOTAL	_			7.977,00

Como se puede apreciar el **costo** total de la **construcción** de la **planta** de tratamiento es de aproximadamente \$7.977 **dólares**.

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

- Luego de la caracterizacion de agua residual de la industria de alimentos balanceado se puede concluir que el mayor contaminante de esta industria son las grasas y aceites.
- 2. Las aguas de desecho de esta industria son altamente biodegradables, ya que la relación de DB05 y de BQO es mayor a 0,4.
- 3. El sistema propuesto es una alternativa modelo de tratamiento del efluente de la industria de alimento balanceado de bajo costo y de manejo sencillo.
- 4. La planta de tratamiento es de fácil mantenimiento ya que solo necesita de limpieza y esto lo puede hacer cualquier obrero.
- 5. El sistema propuesto se basa en los principios de decantacion-digestion en la primera cámara de la fosa séptica; decantacion-digestion anaerobica en la segunda cámara y el paso a condiciones aerobicas en la tercera cámara.
- 6. Parte del diseiio y dimesionamiento fue hecho en base a los parámetros recomendados por la Environmental Protection Agency (E.P.A), mediante programas referenciales que nos dio la pauta para elaborar el diseño, sin embargo se puede concluir que dichas recomendaciones tuvieron sus limitantes y por lo

tanto no se usaron estrictamente, ya que se tuvo que hacer correcciones en el dimensionamiento de la camara de grasa.

7. El sistema propuesto, es una alternativa para la solución de los problemas ambientales ocasionados por esta industria, es decir contaminación de las aguas de descarga por grasa y aceites, las wales deben estar ausentes según las normas de descargas de aguas industriales (Registro Oficial 1989), lo que significa que este modelo puede ayudar al sostenimiento de la industria a mediano plazo, de tal manera que desde el punto de vista ambiental, estaría contribuyendo al mejoramiento del medio.

Entre las recomendaciones estan las siguientes:

- Para la construcción de las zanjas se deberá realizar primero el ensayo de infiltración, y también un estudio del nivel freatico de la zona donde se requiera poner el sistema, ademas de la caracterización del efluente.
- El mantenimiento de la camara de grasa es clave para el buen funcionamiento del sistema, se recomienda que la limpieza sea diaria.
- 3. El lugar donde vaya a ser ubicada la **planta** de tratamiento debe ser un **poco** alejado de la nave de **producción**, y si es posible un lugar solitario.

- 4. Encima de la capa vegetal de las zanjas se puede sembrar césped, no árboles porque sus rakes pueden romper las tuberias del sistema.
- 5. No se deben hacer limpiezas con cloro ni otros oxidantes fuertes ya que mata la flora bacteriana que actúa en la descomposicion de la materia organica.
- 6. Se debe monitorear periodicamente el sistema haciendo tomas de agua en el pozo de infiltración ya que nos dará una idea cómo esta trabajando el sistema.
- 7. En **caso** de tener un nivel freatico muy alto se puede **construir** el sistema **más** alto y se deberia colocar sistema de bombeo, **para** que trabaje con pendiente.
- 8. Se puede usar liner plásticos en vez de geotextil, ya que esto encarece el sistema.
- 9. El tiempo de vida útil del sistema es para 10 años, que es lo recomendado para obras de hormigón armado.
- 10. La implementación y diseño de este sistema contribuye al mejoramiento del medio, siendo uno de los objetivos de las Normas ISO 14.000 y por lo tanto el compromiso de la industria para mejorar el medio ambiente.

BIBLIOGRAFIA

- CALVO Luis, Uso de comederos para el control de polución en estanques y reducción de F.C.A, Primer Congreso Latino americano de Camaricultura, Panamá, 1998, pp 8.
- 2. DE MELENDEZ Ma. De Lourdes, Record de exportaciones ecuatorianas de camaron durante 1997, Revista Acuacultura del Ecuador, Edición 22, pp 17.
- 3. **EKLUN Carl W**, *Manejo de agua residuales*, USA, 1994, pp 435.
- 4. **GERARD Kiely**, Ingenieria ambiental, MC Graw Hill, Vol II, pp 697 698.
- 5. KEMMER F, McCALLION J, Su naturaleza, tratamiento y aplicaciones, Manual del Agua, Mc Graw Hill, Tomo II, pp 13-15
- 6. McELLHINEY Robert, Tecnologia para la fabricación de alimento balanceado, American Feed Industry Association. Inc, U.S.A, 1994, pp 470.
- REGISTRO OFICIAL # 204, Normas de descargas, Capitulo # 2, Articulo
 43, Junio de 1989.

- 8. UNIVERSIDAD POLITECNICA DE MADRID, Programa de diseño y cálculo de depuradoras, Saneamiento y depuración, Software.
- 9. URALITA, Manual de depuradora, Madrid, 1995, pp 87-88, 182-189, 267-269.
- 10. VIVAR Ma. Luisa, Alimento Balanceado elemento vital en la producción camaronera, Revista Acuacultura del Ecuador, Edición 26, pp 5.