

Universidad de San Carlos de Guatemala
Facultad de Ingeniería
Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos,
ERIS

# DISEÑO, CONSTRUCCIÓN Y EVALUACIÓN DE UN FILTRO INTERMITENTE DE ARENA PÓMEZ

Ingeniero, José Ramón López López
Asesorado por el Dr. Ing. ADÁN POCASANGRE COLLAZOS

Guatemala, noviembre de 2012

### UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



### FACULTAD DE INGENIERÍA

#### **TESIS**

# DISEÑO, CONSTRUCCIÓN Y EVALUACIÓN DE UN FILTRO INTERMITENTE DE ARENA PÓMEZ

PRESENTADO AL COMITÉ DE LA MAESTRÍA EN INGENIERÍA SANITARIA

POR

## INGENIERO, JOSÉ RAMÓN LÓPEZ LÓPEZ

ASESORADO POR

Dr. Ing. ADÁN POCASANGRE COLLAZOS

AL CONFERÍRSELE EL TÍTULO DE

MAESTRÍA (MAGISTER SCIENTIFICAE) EN INGENIERÍA SANITARIA

GUATEMALA, NOVIEMBRE DE 2012

### HONORABLE TRIBUNAL EXAMINADOR

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

# DISEÑO, CONSTRUCCIÓN Y EVALUACIÓN DE UN FILTRO INTERMITENTE DE ARENA PÓMEZ

Tema que me fuera asignado por la Comisión de Admisión y Otorgamiento de Grado de la Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos ERIS, el 1 de septiembre de 2012.

Señores Comisión de Admisión y Otorgamiento de grado Escuela regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos

Respetuosamente les comunico que he revisado, en mi calidad de Asesor y Coordinador de la Maestría en Ciencias en Ingeniería Sanitaria, el documento de Estudio Especial II titulado:

### "DISEÑO, CONSTRUCCIÓN Y EVALUACIÓN DE FILTRO INTERMITENTE DE ARENA PÓMEZ"

Presentado por el estudiante de la maestría antes mencionada,

### Ingeniero Civil José Ramón López López

Les manifiesto que el estudiante cumplió en forma satisfactoria con los requisitos establecidos por la Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos -ERIS- y la Universidad de San Carlos de Guatemala, en la realización de su estudio.

Agradeciende la atención a la presente, se suscribe de ustedes.

Atentamente,

"ID Y ENSEÑAD A TODOS"

Dr. Ing. Adán Brinesto Pocasangre Collazos Coordinador Maestría en Ciencias en Ingeniería Sanitaria



Edificio ERIS Area de Prefabricados Ciudad Universitaria zona 12 Ciudad de Guatemala 01012 Guatemala C.A.

Tel. (502) 2418 8000 Ext. 86212.86213 y 86239 (502) 2418 9140 El Director de la Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos -ERIS- después de conocer el dictamen del tribunal examinador integrado por los profesores siguientes: Dr. Ing. Adán Ernesto Pocasangre Collazos, MSc. Ing. Zenón Much Santos y MSc. Ing. Joram Gil Laroj, así como el visto bueno del Coordinador de la Maestría en Ingeniería Sanitaria, Dr. Ing. Adán Ernesto Pocasangre y la revisión de lingüística efectuada por la Licenciada en Letras Gladys Tobar Aguilar colegiada No. 1450, del trabajo del estudiante Ing. José Ramón López López, Titulado:

# "DISEÑO, CONSTRUCCIÓN Y EVALUACIÓN DE UN FILTRO INTERMITENTE DE ARENA PÓMEZ"

En representación de la comisión de admisión y otorgamiento de grado, procede a la autorización del mismo

Guatemala, 28 de noviembre del 2012

### **IMPRIMASE**

"ID Y ENSENAD A TODOS"

MSc. Ing. Pedro Cipriano Saravia Celis DIRECTOR

Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA

Facultad de Imponeria
Escuela Regional de Ingenieria
Santana y Recursos Hidrauloos

Edificio ERIS Area de Prefabricados Ciudad Universitaria zona 12 Ciudad de Guatemala 01012 Guatemala C.A

ERIS.

Tel. (502) 2418 8000. Ext. 86212.86213 y 86239 (502) 2418 9140

# UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INGENIERÍA



### **NÓMINA DE LA JUNTA DIRECTIVA**

DECANO	Ing. Murphy Olympo Paiz Recinos
VOCAL I	Ing. Alfredo Enrique Beber Aceituno
VOCAL II	Ing. Pedro Antonio Aguilar Polanco
VOCAL III	Ing. Miguel Ángel Dávila Calderón
VOCAL IV	Br. Juan Carlos Molina Jiménez
VOCAL V	Br. Mario Maldonado Muralles
SECRETARIO	Ing. Hugo Humberto Rivera Pérez

# DIRECTOR DE LA ESCUELA REGIONAL DE INGENIERÍA SANITARIA Y RECURSOS HIDRÁULICOS

M. Sc. Ing. Pedro Cipriano Saravia Celis

### TRIBUNAL QUE PRACTICÓ EL EXAMEN GENERAL PRIVADO

EXAMINADOR M.Sc. Ing. Joram Gil

EXAMINADORA M.Sc. Inga. Zenón Much Santos

EXAMINADOR Dr. Ing. Adán Pocasangre Collazos

### **ACTO QUE DEDICO A:**

Mi madre<sup>†</sup>

Norma Emilia López Barrios, por darme la vida, su amor, dedicación y paciencia. Infinitas gracias por tus sabios consejos, por acompañarme y desearme en todo momento lo mejor.

Este triunfo también es tuyo.

Mi padre

Ramón López Díaz, por su amor y dedicación.

Mi hermana

María Cristina López, por la alegría y apoyo. En mi corazón estarás por siempre.

Mi familia

Por todo el apoyo y cariño que me han brindado. Que Dios los siga bendiciendo.

Mis amigos

Vivian Anaí Lemus Arredondo, José Joaquín Bojórquez Aragón, Mario José Mansilla García y Mario Rolando Velásquez Chen por su amistad, apoyo y cariño.

### **AGRADECIMIENTOS A:**

Yahveh Todopoderoso, gracias por

permitirme concretar este sueño, ser mi protector en todo momento.

361 mi protector en todo momento.

A tí Dios gracias.

La Universidad de San Carlos de Por darme la oportunidad de

**Guatemala** formarme en su casa de estudios.

**ERIS** Por su excelente aporte académico.

Mis catedráticos Por compartir sus valiosos

conocimientos.

**Todas las personas** Que me proporcionaron ayuda para

la elaboración del presente trabajo

de graduación.

## **ÍNDICE GENERAL**

ÍND	ICE DE IL	.USTRACIONE	S				V
TAE	BLAS						VI
GLO	OSARIO						XI
LIS	TA DE SÍN	MBOLOS					IX
RES	SUMEN						XV
ASF	PECTOS (	GENERALES					XVII
INT	RODUCC	IÓN					XVII
ОВ	JETIVOS						XIX
HIP	ÓTESIS						XXI
AN	ΓECEDEN	TES					XXIII
PLA	NTEAMIE	ENTO DEL PRO	OBLEMA				XV
JUS	STIFICACI	ÓN					XXVII
ALC	CANCES						XXIX
LIM	ITANTES.						XXIX
1.	MARCO	TEÓRICO					1
	1.1.	Sistema de t	ratamiento para	a pequeñas			
		comunidades	S				1
	1.2.	Problemas	específicos	asociados	а	las	pequeñas
		comunidades	3				1
	1.3.	Característic	as de los cauda	ales de origen	dom	éstico.	2
	1.4.		s rurales no co				
		sanitario					3

1.5.		Sistemas de tratamiento para las aguas residuales de origen		
		doméstic	o	5
	1.6.	Descripci	ón de la tecnología de los filtros intermitentes	6
		1.6.1.	Tipos de filtros intermitentes	7
		1.6.2.	Descripción del proceso	8
		1.6.3.	Sistema de distribución y dosificación	. 10
		1.6.4.	Medio filtrante	. 11
		1.6.5.	Consideraciones de diseño	. 12
2.	DESCRI	PCIÓN DE	L ÁREA DE ESTUDIO	. 15
	2.1.	Ubicació	າ	. 15
	2.2.	Localizad	sión geográfica	. 15
	2.3.	Clima		. 16
	2.4.	Població	າ	. 17
	2.5.	Reconoc	imiento del área de estudio	. 17
3.	METODO	DLOGÍA		. 19
	3.1.	Selección	n de los parámetros de control	. 19
	3.2.	Análisis e	estadístico para determinar el número de muestras	. 20
	3.3.	Puntos d	e recolección de muestras	. 21
	3.4.	Frecuenc	cia de análisis de muestras	. 21
	3.5.	Selección	n del tipo de muestra	. 22
	3.6.	Medición	del caudal de entrada	. 22
	3.7.	Cálculo y	diseño del filtro intermitente	. 24
	3.8.	Análisis (	granulométrico de la arena pómez	. 27
4.	CONSIDI	ERACIÓN	PARA LA CONSTRUCCIÓN DEL FILTRO	
	INTERMI	TENTE		. 29
	4.1.	Función	del geotextil no tejido	. 29

	4.2.	Dimension	ones y elementos del filtro	31
	4.3.	Dosificad	ción	33
5.	RESULT	ADOS EX	PERIMENTALES	37
	5.1.	Datos ob	tenidos de entrada y salida del filtro intermitente	37
	5.2.	Índice de	biodegrabilidad	43
	5.3.	Desemp	eño de la unidad de tratamiento	46
		5.3.1.	Variación de la concentración de la materia orgáni	ca,
			DBO <sub>5</sub>	46
		5.3.2.	Variación de la concentración de la demanda quím	nica
			de oxígeno, DQO	47
		5.3.3.	Variación de la concentración de los sólidos	
			suspendidos, SS	48
		5.3.4.	Variación de la concentración de fósforo total	49
		5.3.5.	Variación de nitrógeno total	50
		5.3.6.	Variación de la temperatura promedio	51
		5.3.7.	Variación del potencial de hidrógeno, pH	52
	5.4.	Eficiencia	a de la unidad de tratamiento	53
		5.4.1.	Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoc	ión
			de la materia orgánica, DBO <sub>5</sub>	54
		5.4.2.	Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoc	ión
			de la demanda química de oxígeno, DQO	55
		5.4.3.	Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoc	ión
			de sólidos suspendidos, SS	56
		5.4.4.	Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoc	ión
			de fósforo total	57
		5.4.5.	Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoc	ión
			de nitrógeno total	58

6.	6. DISCUSIÓN DE RESULTADOS		. 59	
	6.1.	Caracterís	sticas del sistema de tratamiento	. 59
	6.2.	Remoción	de la unidad de tratamiento	. 60
	6.3.	Eficiencia	del filtro intermitente	. 60
	6.4.	Caracterís	sticas del efluente del sistema de tratamiento de ag	uas
		residuales	<b>3</b>	. 61
7.	OPERAC	IÓN Y MAI	NTENIMIENTO	. 63
	7.1.	Administra	ación	. 64
	7.2.	Personal	oara la administración	. 66
	7.3.	Reglamento para la administración, operación y		ıto
		del drenaj	e sanitario y plantas de tratamiento	. 66
	7.4.	Estructura	organizativa para la operación y mantenimiento	. 66
	7.5.	Operación	y mantenimiento del sistema de tratamiento	. 68
		7.5.1.	Rejilla y caja desarenadora	. 68
		7.5.2.	Biodigestor	. 69
		7.5.3.	Filtro intermitente	. 71
	7.6.	Medidas a	ambientales	. 71
	7.7.	Plan rutina	ario de operación y mantenimiento	. 73
CON	ICLUSION	ES		. 75
REC	OMENDA	CIONES		. 77
BIBL	JOGRAFÍA	٩		. 79

## **ÍNDICE DE ILUSTRACIONES**

## **FIGURAS**

1.	Biodigestor.	4
2.	Filtro intermitente de arena.	7
3.	Esquema de un filtro intermitente enterrado	8
4.	Localización geográfica de la Planta de Tratamiento	16
5.	Reparaciones del biodigestor	18
6.	Reparación de la tubería y toma de muestra	18
7.	Diagrama de flujo del sistema de tratamiento	21
8.	Curva de caudales.	23
9.	Curva granulométrica de la arena pómez	27
10.	Diagrama del filtro intermitente.	31
11.	Detalle del filtro intermitente	32
12.	Detalle del lecho filtrante	33
13.	Esquema del sistema de tratamiento	35
14.	Concentración de la DBO <sub>5</sub> del afluente	38
15.	Concentración de la DQO del afluente	38
16.	Concentración de nitrógeno total del afluente	39
17.	Concentración de fósforo total del afluente	39
18.	Concentración de sólidos suspendidos del afluente	40
19.	Concentración de la DBO <sub>5</sub> del efluente	41
20.	Concentración de la DQO del efluente	41
21.	Concentración de nitrógeno total del efluente	42
22.	Concentración de fósforo total del efluente	42
23.	Concentración de sólidos suspendidos del efluente	43

24.	Índice de biodegrabilidad del afluente	44
25.	Índice de biodegrabilidad del efluente	45
26.	Variación de la concentración de la materia orgánica, DBO <sub>5</sub>	47
27.	Variación de la concentración de la demanda química de oxígeno,	
	DQO	48
28.	Variación de la concentración de sólidos suspendidos	49
29.	Variación de la concentración de fósforo total	50
30.	Variación de la concentración de nitrógeno total	51
31.	Variación de la temperatura	52
32.	Variación del potencial de hidrógeno, pH	53
33.	Eficiencia en la remoción de la DBO <sub>5</sub>	54
34.	Eficiencia en la remoción de la DQO	55
35.	Eficiencia en la remoción de sólidos suspendidos	56
36.	Eficiencia en la remoción de fósforo total	57
37.	Eficiencia en la remoción de nitrógeno total	58
38.	Estructura administrativa para proyectos	65
39.	Estructura organizativa para la operación y mantenimiento del siste	ma de
	tratamiento	67
	TABLAS	
I.	Composición típica del agua residual doméstica	3
II.	Opciones de tratamiento de aguas residuales no conectadas a una	red
	de alcantarillado sanitario	5
III.	Eficiencia de los filtros intermitentes.	9
IV.	Criterios de diseño para filtros intermitentes	13
V.	Datos del INSIVUMEH.	17
VI.	Parámetros de análisis seleccionados	19

VII.	Aforo volumétrico.	22
VIII.	Criterios de diseño para el filtro intermitente	24
IX.	Análisis con tamices de la arena pómez	26
X.	Análisis de costos del filtro intermitente.	34
XI.	Características del afluente del filtro intermitente	37
XII.	Características del efluente del filtro intermitente	40
XIII.	Índice de biodegrabilidad del afluente	44
XIV.	Índice de biodegrabilidad del efluente	45
XV.	Variación de la concentración de la materia orgánica, DBO <sub>5</sub>	46
XVI.	Variación de la concentración de la demanda química de oxígeno,	
	DQO	47
XVII.	Variación de la concentración de sólidos suspendidos	48
XVIII.	Variación de la concentración de fósforo total	49
XIX.	Variación de la concentración de nitrógeno total	50
XX.	Variación de la temperatura promedio	51
XXI.	Variación del potencial de hidrógeno, pH	52
XXII.	Eficiencia de la unidad de tratamiento.	53
XXIII.	Plan rutinario de operación y mantenimiento	72

## LISTA DE SÍMBOLOS

Símblo	Significado
a	Aceleración, área
g	Aceleración de la gravedad = 9,81m/s <sup>2</sup>
h	Altura de carga, altura o profundidad, altura o carga de presión
Н	Altura o carga total (energía por unidad de peso)
z	Altura topografía o cota, elevación
Α	Área
ρ	Densidad
d,D	Diámetro
x	Distancia
F	Fuerza, empuje
L	Longitud
π	Parámetro adimensional
р	Presión, perímetro mojado
у	Profundidad, distancia

rRadio $\epsilon$ Rugosidad superficialTTemperatura $\Delta$ Término correctivo del flujotTiempo necesario para aforar

t<sub>p</sub> Tiempo promedio para aforar

v Volumen, velocidad del fluido

### **GLOSARIO**

Aforar Medir la cantidad de agua que lleva un fluido por

unidad de tiempo.

Afluente Caudal de agua que llega a una planta o unidad

de tratamiento.

Agua residual Las aguas que han recibido uso y cuyas

características han sido modificadas.

Carga El resultado de multiplicar el caudal por la

concentración determinados en el efluente y

expresado en kilogramos por día.

Caudal Cantidad de fluido que pasa en una unidad de

tiempo.

**Coeficiente** Factor multiplicativo vinculado a ciertos elementos

matemáticos.

Cuerpo receptor Embalse natural, lago, laguna, río, quebrada,

manantial, humedal, estuario, estero, manglar, pantano, aguas costeras y aguas subterráneas

donde se descargan aguas residuales.

### Demanda boqmica de ogeno

La medida indirecta del contenido de materia orgánica en aguas residuales, que se determina por la cantidad de oxigeno utilizado en la oxidación bioquímica de la materia orgánica biodegradable durante un periodo de cinco días y una temperatura de 20°C. Se representa como DBO<sub>5</sub>.

### Demanda qmica de ogeno

La medida indirecta del contenido de materia orgánica e inorgánica oxidable en aguas residuales, que se determina por la cantidad de oxigeno equivalente de oxígeno utilizado en la oxidación química. Se representa como DQO.

Diámetro

Línea recta que pasa por el centro del círculo y termina por ambos extremos en la circunferencia.

Diferencial de presión

Diferencia entre un determinado valor de presión y otro utilizado como referencia.

Efluente

Caudal de agua tratada que sale de una planta o unidad de tratamiento.

Energá cinética

Energía que posee el elemento fluido debido a su velocidad.

Eutrofización

Proceso de disminución de la calidad de un cuerpo de agua como consecuencia del aumento de nutrientes, lo que a su vez propicia el desarrollo de microorganismos y limita la disponibilidad de oxígeno disuelto que requiere la flora y fauna.

Fluido Sustancia o medio continuo que se deforma

continuamente en el tiempo ante la aplicación de una solicitación o tensión tangencial, sin importar

la longitud de ésta.

Flup Movimiento de una sustancia líquida o gaseosa,

Muestra La parte representativa, a analizar del agua

residual o agua para reuso.

Piezómetro Instrumento que mide la presión de un fluido en un

punto.

Presión Magnitud física que mide la fuerza por unidad de

superficie.

Viscosidad Oposición de un fluido a las deformaciones

tangenciales.

**Volumen** Cantidad de espacio que ocupa un cuerpo.

### RESUMEN

El presente estudio recoge la caracterización y eficiencia en la remoción de la materia orgánica, medida como la demanda bioquímica de oxígeno, la demanda química de oxígeno, fósforo total, nitrógeno total y sólidos suspendidos, a la salida del filtro intermitente utilizando como medio filtrante arena pómez, ubicada en la Planta de Tratamiento de Aguas Residuales "Ing. Arturo Pazos Sosa".

Se determinó la fracción del caudal de agua residual que ingresa al biodigestor, de la Colonia Aurora II ubicada en la zona 13 de la ciudad capital. Se realizó el mantenimiento correctivo y rehabilitación de la unidad, proponiendo un tratamiento secundario el cual se diseñó, construyo y evaluó.

La caracterización de la calidad de agua se evaluó y comparo con los parámetros establecidos en el Acuerdo Gubernativo 236-2006. Por lo cual debe analizarse el reuso del efluente en actividades permitidas o proponer un tratamiento terciario para la remoción de nutrientes.

### **ASPECTOS GENERALES**

### INTRODUCCIÓN

En el tratamiento de las aguas residuales de origen doméstico, se caracteriza por ser afluentes con un índice de biodegrabilidad alto, permitiendo utilizar tecnologías de tipo biológico. Por lo que se busca una sostenibilidad de los procesos y una reutilización del efluente, para aquellas comunidades con limitaciones económicas empleando sistemas por gravedad, con su relativo control de operación y mantenimiento.

La investigación se basó en la construcción y evaluación de un tratamiento secundario, previo a la salida de un biodigestor, generado por los vecinos de la Colonia Aurora II. El sistema propuesto es por medio de procesos biológicos del tipo aerobio y cuya tecnología es un filtro intermitente, empleando como medio filtrante arena pómez, ocupando un área superficial de cuatro metros cuadrados.

Esta unidad está colocada en serie, recibiendo un octavo del caudal residual a la salida del biodigestor, obteniéndose una remoción en más del ochenta por ciento. La superficie del lecho se dosifica de forma intermitente, con el efluente el cual se percola en un paso simple hasta el fondo.



### **OBJETIVOS**

#### General

Diseñar, construir y evaluar el sistema filtración intermitente sin recirculación posteriormente a un tratamiento primario para una vivienda de seis personas, empleando arena pómez como medio filtrante.

### **Especficos**

- Analizar el sistema de filtración para aguas residuales mediante el empleo de arena pómez.
- 2. Evaluar la eficiencia del sistema de filtración.
- 3. Realizar una guía de operación y mantenimiento del biodigestor y el filtro intermitente.
- 4. Comparar los resultados obtenidos con el Acuerdo Gubernativo 236-2006.

## **HIPÓTESIS**

Los filtros intermitentes empleando como medio filtrante arena pómez, son eficientes para remover más del setenta por ciento de materia orgánica, demanda química de oxígeno, nitrógeno total, fósforo total y sólidos suspendidos, a la salida de un tratamiento primario de origen doméstico.

### **ANTECEDENTES**

En comunidades cuando estas no se encuentran conectadas a una red de alcantarillado sanitario, el afluente de las residencias individuales y otras instalaciones en la zona, dependerá del sistema de tratamiento y costos con que cuente la comunidad para poder sustentarlo. A pesar de que se emplean varios tipos de sistemas *in situ*, como los tanques separadores de grasas, tanques imhoff, filtros de medio granular con recirculación, lechos y pozos de infiltración, etc. El sistema típico utilizado en el área rural es la fosa séptica, el cual es un tanque prefabricado que permite la eliminación de flotantes y la sedimentación, actuando como un digestor anaerobio sin mezclado ni calentamiento, el tratamiento final y evacuación del efluente, es por percolación en el terreno.

La Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria (ERIS), ha utilizado las instalaciones de la Planta de Tratamiento Aurora II "Ing. Arturo Pazos", para las actividades didácticas como de investigación. Lo cual ha generado una variedad de estudios relacionados al empleo de piedra pómez como medio filtrante, entre las cuales se pueden mencionar:

Desecado de lodos después de digestión anaeróbica, empleando patios de grava y arena pómez como medio filtrante. Ing. Miguel Omar Montoya Palencia. 1981.

Ensayo de arena pómez como medio filtrante. Ing. Alcides Arosemena González. 1985.

Evaluación de filtro vertical de piedra pómez como post-tratamiento del efluente de una planta de filtros. Ing. Ricardo Ramón Alvarado Cuadra. 1986.

Filtración lenta con arena pómez como post-tratamiento para aguas servidas tratadas biológicamente. Ing. German Eduardo Araya Montoya. 1986.

Todo lo referido anteriormente, tiene como fin esencial emplear arena pómez como medio filtrante, lo cual constituyen un tratamiento utilizado en la antigüedad. El cual era usado frecuentemente para producir efluentes de buena calidad para un número pequeño de usuarios, aunque también se ha empleado para mejorar el efluente de las lagunas de estabilización.

### PLANTAMIENTO DEL PROBLEMA

Cuando se emplean sistemas de tratamiento que requieren el uso de energía eléctrica, estos son abandonados por los costos de operación y mantenimiento. Es por ello que se emplean los sistemas de filtración por gravedad cuyas configuraciones varían de acuerdo al diseño y a los materiales que se dispongan para el tratamiento de los afluentes. Debido a esto, es necesario analizar la eficiencia en la remoción de nutrientes a la salida de un tratamiento primario.

Es importante señalar que Guatemala se encuentra en una zona geográficamente rodeada por volcanes, la arena pómez que es de origen ígneo, facilita su obtención en el mercado, pudiéndolo utilizar como medio filtrante.

Por lo anterior, se plantea el siguiente problema de investigación ¿Es posible tratar aguas residuales con materiales locales disponibles en el subsuelo del territorio nacional?



### **JUSTIFICACIÓN**

En zonas donde las condiciones particulares de un emplazamiento que pueden coartar el uso de sistemas convencionales de fosas sépticas y sistemas de infiltración incluyen la existencia de una capa de suelo poco profunda, velocidades de percolación lentas o rápidas, nivel freático alto, pendientes muy pronunciadas y limitación de área

El problema reside que el efluente parcialmente tratado alcance la superficie del terreno o inclusive las aguas subterráneas, es necesario tratarlo con un filtro antes de su evacuación En varias comunidades se ha utilizado el riego por goteo con efluente así tratado, hay que hacer mención que debido a esta tendencia los dispositivos de goteo producen olores, por lo que el efluente de las fosas sépticas no es apto para esa aplicación

Los filtros intermitentes, son capaces de manejar flujos variables de aguas residuales, los componentes que se componen este tipo de tratamiento es: una fosa séptica o un biodigestor, filtro intermitente (en función del material granular), una red de distribución (para distribuir el efluente a través del filtro) y cuerpo receptor.



#### **ALCANCES**

El alcance del estudio es la disponibilidad de información técnica sobre la eficiencia de los filtros intermitentes de arena pómez a la salida de un tratamiento primario y la eficiencia en la remoción de materia orgánica. Así mismo, conocer la operación y mantenimiento del sistema.

#### **LIMITANTES**

- a) Las muestras recolectadas corresponden al afluente del agua residual en condiciones de días soleados y con lluvia.
- b) El estudio se realizó en los meses de agosto a octubre 2012.
- La obtención de las muestras compuestas se realizó en un horario de
   9:00 am a 12:00 pm.
- d) Hay poca información bibliográfica acerca del medio filtrante y criterios de diseño con arena pómez.

#### 1. MARCO TEÓRICO

#### 1.1. Sistema de tratamiento para pequeñas comunidades

Las pequeñas comunidades se definen como aquellas cuya población es menor o igual a mil habitantes. Debido a la situación socio-económica, geográfica y cultural, las pequeñas comunidades tienen una serie de problemas específicos por lo que se dificulta la construcción, operación y mantenimiento de los sistemas de tratamiento de aguas residuales como de tratamiento de agua potable.

#### 1.2. Problemas específicos asociados a las pequeñas comunidades

La generación de aguas residuales es un producto inevitable por la actividad humana en la transformación de los recursos naturales en energía. Una fracción que es líquida, está constituida principalmente por las aguas de abastecimiento, descargándolas sin un tratamiento previo a los cuerpos receptores.

Frecuentemente las aguas residuales son gestionadas por las entidades gubernamentales, dando origen a problemas relacionados con normativas estrictas para la regulación de vertidos líquidos, altos costos en la tarifa de alcantarillado sanitario, personal no calificado, equipo de laboratorio para el análisis de la calidad del agua, restricción en la financiación y presupuestos limitados en la operación y mantenimiento de los sistemas de tratamiento.

#### 1.3. Características de los caudales de origen doméstico

Según su origen, las aguas residuales son el resultado de la combinación de los residuos líquidos y sólidos utilizando como medio de transición el agua, que provienen de residencias, oficinas, edificaciones comerciales e instituciones.

Aunque el precio del agua es uno de los factores de gran incidencia, la cantidad para el consumo doméstico no debería alcanzar valores arriba de 200 L/hab/d teniendo un promedio de 60 a 70 por 100 para lavandería, cocina, baño y aseo y una 30 a 40 por 100 para arrastre de sólidos y líquidos de origen antropogénico. Para que exista una disminución en el volumen de agua utilizado, se debe fomentar el uso de inodoros con un bajo porcentaje de volumen por descarga.

En general, las aguas residuales de origen doméstico, son aquellas en que se utilizan con fines higiénicos (sanitarios, cocinas, lavanderías, etc.).

Tabla I. Composición típica del agua residual doméstica.

Components	Unidad	(	Concentración	1
Componente	Unidad	Fuerte	Media	Diluida
Sólidos totales	mg/L	1.200	720	350
Sólidos disueltos totales	mg/L	850	500	250
Sólidos disueltos fijos	mg/L	525	300	145
Sólidos disueltos volátiles	mg/L	325	200	105
Sólidos suspendidos	mg/L	350	220	100
Sólidos suspendidos fijos	mg/L	75	55	20
Sólidos suspendidos volatiles	mg/L	275	165	80
Sólidos sedimentables	mg/L	20	10	5
Demanda bioquimica de oxigeno, DBOs	mg/L	400	220	110
Carbono orgánico total, COT	mg/L	290	160	80
Demanda quimica de oxigeno, DQO	mg/L	1.000	500	250
Nitrógeno total	mg/L	85	40	20
Nitrógeno orgánico	mg/L	35	15	8
Nitrógeno amoniacal	mg/L	50	25	12
Nitritos	mg/L	0	0	0
Nitratos	mg/L	0	0	0
Fósforo total	mg/L	15	8	4
Fósforo orgánico	mg/L	5	3	1
Fósforo inorgánico	mg/L	10	5	3
Cloruros	mg/L	100	50	30
Sulfatos	mg/L	50	30	20
Alcalinadad en CaCO3	mg/L	200	100	50
Aceites y grasas	mg/L	150	100	50
Coliformes totales	NMP/100 mL	10^7 a 10^9	10^7 a 10^8	10^6 a 10^7
Compuestos orgánicos volátiles	μg/L	>400	100 a 400	<100

Fuente: MENDOCA ROLIM, Sérgio. Sistemas de lagunas de estabilización.

Colombia: Mc Graw Hill 2000. 370 p.

### 1.4. Comunidades no conectadas a una red de alcantarillado sanitario

En comunidades cuando estas no se encuentran conectadas a una red de alcantarillado sanitario, los efluentes y otras instalaciones de la zona se suelen tratar mediante sistemas de tratamiento ubicados en las proximidades de las fuentes de generación.

Debido a que existen distintos tipos de tratamiento empleados in situ, uno de los más comunes es la utilización de biodigestores, los cuales tienen mayor

relevancia en los casos en que no se disponga de espacio suficiente para la construcción y/o instalaciones de otros sistemas.

Gas Metano para la estufa o proceso industrial

Entrada de desechos orgánicos

Filtro

Gas

Sustancia Orgánica

Fertilizante de alta Calidad (Tierra de abono)

Biodigestor

Figura 1. **Biodigestor.** 

Fuente: http://descontamina.cl/blog/wp-content/uploads/2011/05/biodigestor-.jpg

Un biodigestor está formado por tres partes fundamentales:

- a) Entrada de mezcla: es un depósito pequeño cuya finalidad es recibir los desperdicios orgánicos ya licuados, y, a medida que en el interior el biodigestor se realiza la fermentación se van utilizando los residuos dejados en la entrada, todo esto por acción de las bacterias.
- b) Cámara de fermentación: es donde se produce la conversión de los desechos orgánicos en biogas y biofertilizante, en la parte superior es donde se almacena la producción de biogás antes de pasar al gasómetro.

c) Depósito de salida: es un depósito en donde se deja de forma momentánea el fertilizante producido.

### 1.5. Sistemas de tratamiento para las aguas residuales de origen doméstico

Cuando las parcelas de terreno el espacio superficial está muy delimitado para la instalación de sistemas de tratamiento individuales, se instalan servicios para una vivienda o a toda la comunidad, normalmente consisten en una red la cual es la encargada de recolectar y evacuar las aguas residuales de la zona mejorando la calidad del agua. A continuación se presentan las opciones de tratamiento en comunidades rurales.

Tabla II. Opciones de tratamiento de aguas residuales no conectadas a una red de alcantarillado sanitario.

Origen del agua residual	Retención y/o tratamiento	Evacuación del	
	del agua residual	agua residual	
Residencias individuales	Tratamiento primario	Evacuación subsuperficial	
Agua residual de	Biodigestor		
redes unitarias	Fosa séptica	Lechos de infiltración rapida	
	Tanque imhoff	Lechos de percolación	
Aguas negras	Tratamiento secundario	Zanjas de evacuación	
Aguas grises	Unidad aerobia/anaerobia	poco profundas rellenas	
Instalaciones públicas	Unidad aerobia	de arena	
Establecimientos	Filtro de arena	Soterramiento en	
comerciales	intermitente	terraplenes	
	Filgtro de medio granular	Lechos de evapotranspiración/	
	con recirculación	percolación	
	Terrenos pantanosos	Aplicación por goteo	
	artificiales	Sistemas de evaporación	
	Sistemas de tratamiento con recirculación	Lechos de evapotranspiración	
	Retención in situ	Laguna de evaporacion	
	Tanque de retención	Terreno pantanosos	
	Pozo negro	Descarga a cuerpos de agua	
		Combinaciones de los	
		anteriores	

Fuente: MEDCALF & EDDY. *Ingeniería de aguas residuales*. México: Mc Graw Hill 1 996. 1 459 p.

## 1.6. DESCRIPCIÓN DE LA TECNOLOGÍA DE LOS FILTROS INTERMITENTES

La infiltración intermitente se define como la tasa de aplicación intermitente de las aguas residuales descargadas a un lecho de material granular poco profunda (600 mm a 1 000 mm), el cual es drenado para recoger y descargar el efluente. El filtro de arena es uno de los procesos de tratamiento más antiguos para mejorar la calidad del agua para pequeñas comunidades, aunque en la actualidad se utiliza para mejorar el efluente de lagunas de estabilización

Es importante señalar que los filtros de arena son básicamente a los empleados en 1 868 y de los años veinte. El tratamiento del efluente se produce mediante los cambios y transformaciones físicas, químicas y biológicas.

La eliminación de los sólidos suspendidos se lleva a cabo, por el arrastre mecánico generado por el choque aleatorio y la sedimentación. Esto es debido a que las bacterias forman colonias en el medio granular, la autofiltración provocada por el crecimiento bacteriano favorece aún más la eliminación de sólidos y nutrientes.

La conversión de amoníaco (NH<sub>3</sub>) a nitratos (NO<sub>3</sub>) que se le conoce como nitrificación, se produce por la acción de los microorganismos presentes en el lecho de arena bajo condiciones aerobias. La desnitrificación es el resultado por la acción de bacterias anaerobias que producen la conversión de los nitratos en gas nitrógeno hasta un 45 por 100, éstas se originan en un ambiente libre de oxigeno desarrollándose dentro del lecho de filtrante.

Ciertos constituyentes específicos se eliminan por absorción (física y química), para que exista eficiencia es necesario que se ventile el sistema de drenaje manteniéndose en condiciones aerobias.

Drenes de aplicación Planta 2 Cámara de reparto Dren Grava 20/32 +20-90-0 Cámara de reparto Grava 7/14 S. Longitudinal Dren Grava 20/32 Drenes de aplicación Tierra vegetal Dren Grava 20/32 S. Transversal Grava 7/14 Grava 20/32 Drenes de recogida

Figura 2. Filtro intermitente de arena.

Fuente: http://upcommons.upc.edu

#### 1.6.1. Tipos de filtros intermitentes

Los filtros pueden ser abiertos o descubiertos, de acceso libre o filtros cubiertos o enterrados. El filtro enterrado se coloca dentro del terreno en un

estrato vegetal de 0,25 m arriba de la corona de la tubería de distribución y el filtro superficial se construye sobre el terreno o dentro de él, este se puede proteger de la intemperie, climas severos, para impedir el albergue de plantas y vectores e inclusive para prevenir olores.

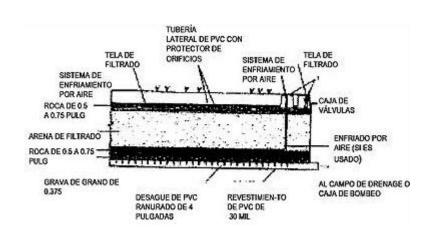


Figura 3. Esquema de un filtro intermitente enterrado.

Fuente: http://www.estrucplan.com.ar

#### 1.6.2. Descripción del proceso

Los filtros intermitentes de arena de origen doméstico, proveen efluentes con DBO < 10 mg/L y SS < 15 mg/L. La remoción del fósforo es función de la capacidad de intercambio de la arena, pero esta disminuye cuando el filtro ha madurado. La carga hidráulica recomendada es de 0,03 a 0,6 m/d y por lo general la literatura no incluye la tasa orgánica.

El uso de un medio filtrante de poca profundidad se tiene una disminución en los costos de operación y mantenimiento, sin embargo con un lecho de

mayor estrato, su periodo de vida útil aumenta sin necesidad de reemplazarlo inmediatamente.

Tabla III. Eficiencia de los filtros intermitentes.

Parámetro	% eliminación
DQO	68-90
DBO <sub>5</sub>	80-99
SS	30-99
N total	23-90
P total	20-80
Coliformes	98-99
fecales	

Fuente: http://upcommons.upc.edu

En su gran mayoría estas unidades de tratamiento cuentan con:

- a) Un contenedor aislado donde se confina el medio filtrante.
- b) Un sistema de drenaje para evacuar el líquido tratado.
- c) El medio filtrante.
- d) Un sistema para la alimentación y distribución del líquido a tratar sobre el medio filtrante.
- e) Un medio de soporte.

En este tipo de filtros las variables que afectan en el proceso para la remoción DBO, SST, grasas y aceites, turbiedad, nitrógeno, bacterias y virus están relacionados con la granulometría del lecho empacado.

#### 1.6.3. Sistemas de dosificación y distribución

La dosificación es uno de las variables más importantes para lograr un buen efluente, un periodo de reposo entre las aplicaciones lo suficientemente largo dando como resultado una condición aerobia y biológica adecuada. En filtros pequeños se satura hasta obtener una capa aproximadamente ocho centímetros de espesor como mínimo.

Para que aplicar en el medio filtrante de manera uniforme, se requiere de un sistema de distribución el cual trabaje por gravedad o presión. Los sistemas empleados para la dosificación empleados en la actualidad, cuentan con boquillas de aspersión, cangilones inclinados, moldes especiales de plástico y sistemas en que la tubería es perforada para su distribución a presión.

El diámetro de la tubería de distribución se establece que la diferencia en la descarga entre orificios no sea mayor al 10 por 100. Se debe tener muy en cuenta que la tubería perforada se coloca sobre el medio granular con los agujeros hacia arriba.

La dosificación del fluido que se va a tratar sobre el lecho filtrante puede ser intermitente o con recirculación. El líquido cuando se emplea un filtro intermitente este es aplicado solo una vez, para aumentar la eficiencia de manera uniforme esta varia de 12 a 72 veces por día.

#### 1.6.4. Medio filtrante

La importancia del tamaño de la partícula del material granular y de la tasa hidráulica, se puede comprender al observar cuando el volumen del fluido es aplicado lo suficiente, de manera que puede llenar los espacios vacíos, parte de coloides, material orgánico y microorganismos que puedan atravesar el sistema sin ningún tratamiento.

Cuando hay una disminución entre cada dosis se puede presentar un flujo no saturado, pero si el volumen del líquido aplicado se reduce aún más el líquido fluirá a través del filtro en equivalente a una delgada película. Así mismo, la composición del agua residual aplicada que se encuentran en forma de coloides y en forma soluble son absorbidos y el oxígeno del aire ubicada en los intersticios del medio, este pasa a través de la película bacteriana la cual es la responsable de la oxidación de la materia orgánica carbonácea en un medio aeróbico.

Es importante poner énfasis que la concentración de oxígeno en el aire a 20° C es de aproximadamente 250 mg/L. Para que se tenga una eficiencia en el filtro, los microorganismos deben permanecer en una tasa de crecimiento endógeno.

Si la carga orgánica aplicada al filtro es grande, la tasa de crecimiento aumentara originando una retención de película bacterial dentro del sistema de filtración, provocando en casos extremos que el tratamiento colapse.

La piedra pómez provienen de los depósitos formados de origen ígneo, la granulometría se determina por una serie de tamices graduados, cuyo tamaño de la malla disminuye. Las diferentes cantidades del material son retenidas en

cada tamiz se pesan, agregándose posteriormente en la tapa inferior del juego de tamices, obteniéndose los pesos acumulados.

El tamaño efectivo  $d_{10}$  y el coeficiente de uniformidad (CU) son las principales características del medio granular que afectan el diseño y operación del sistema de tratamiento, el tamaño efectivo  $d_{10}$  es el tamaño de malla que permite pasar 10 por 100 de la masa del material, mediante el ensayo granulométrico (ASTM C117-95).

El coeficiente de uniformidad se define como el 60 por 100 que permite el paso de la partícula dividido por el tamaño que permite el paso del 10 por 100.

$$CU = \frac{d60}{d10} \tag{1}$$

#### 1.6.5. Consideraciones de diseño

Los factores relevantes para el diseño de filtros intermitentes de arena son: el tipo de las partículas del lecho empacado, la profundidad del lecho filtrante, la tasa de carga orgánica e hidráulica, la frecuencia y duración de la dosificación. Para el diseño del filtro la literatura varia, pero queda a criterio del diseñador las variables que considerará, el resultado final deben ser datos congruentes de manera que satisfaga la necesidad de una persona individual o una comunidad.

Tabla IV. Criterios de diseño para filtros intermitentes.

Criterio de diseño					
		Intermitente			
Factores de diseño	Unidades	Intervalo	Tipico		
Pretratamiento	Sedimentación	n (biodigestor o ed	quivalente)		
Medio filtrante					
Material	Arrastre de ma	teria granular			
Tamaño efectivo	mm	0,25-0,5	0,35		
Coeficiente de uniformidad	UC	<4	3,5		
Profundidad	cm	45-90	60		
Drenaje inferior					
Lecho					
Tipo	Arrastre de gra	iva o roca machaca	ada		
Tamaño	cm	0,9-1,8			
Drenes inferiores					
Tipo	Tubería de dre	naje perforada o r	ranurada		
Tamaño	cm	7,5-10	10		
Pendiente	%	0-1,0	Horizontal		
Ventilacion	Aguas arriba				
Distribución por gravedad					
Diámetro de la conducción	mm	25-50	30		
Tamaño de los orificios	mm	3-6.	3		
Carga sobre los orificios	m.c.a.	0,9-1.5+	1,5+		
Espaciamiento lateral	cm	0,45-1,20	0,60		
Párametros de diseño					
Carga hidráulica	m³/m²/h	0,00068-0,0017	0,001		
Carga orgánica	g DBOs/m².h	0,01-0,4	<0,20		
Frecuencia de dosificación	veces/d	12-48.	4		
Tiempo de dosificación	min	18			
Volumen del depósito de	caudal diario	0,5-1,0	0,5		
dosificación					
Ciclos de filtración	Nímero	1	1		
Temperatura del medio filtrante	°C		>5		

Fuente: Metcalf & Eddy. *Ingeniería de aguas residuales*. Volumen 1 y 2. 3ª ed.

México: MacGraw-Hill 1996, 1485 p.

DESCRIPCIÓN DEL ÁREA DE ESTUDIO 2.

Se cuenta con una planta piloto de experimentación para el tratamiento de

aguas residuales, la cual da oportunidad al estudiante de realizar sus propios

ensayos e investigación. En ella se encuentra localizada distintos tipos de

sistemas de tratamiento de agua residual, la cual el estudiante evalúa y

determina la eficiencia y propone tratamientos de bajo costo para comunidades

rurales.

2.1. Ubicación

El sistema de filtración intermitente, para la evaluación y análisis, se

encuentra localizado en la Planta Piloto de ERIS, el cual recibe y da tratamiento

a las aguas residuales de origen doméstico de la Colonia Militar Aurora II, se

encuentra ubicado al sur de la ciudad de Guatemala en la zona 13. Teniendo

colindancias al norte con el Observatorio Nacional, al este con el Aeropuerto

Internacional "La Aurora", al sur y al oeste por un barranco.

2.2. Localización geográfica

La localización geográfica de la planta de tratamiento es:

a)

Latitud: 14°36'14"N

b)

Longitud: 90°32'52"O

c)

Altitud: 1 506 m.s.n.m.

15



Figura 4. Localización geográfica de la Planta de Tratamiento.

Fuente: Google earth, 2012.

#### 2.3. Clima

Para la determinación del clima de la zona, es necesario recopilar la información del instituto nacional de sismología, vulcanología, meteorología e hidrología (INSIVUMEH).

A continuación se presenta un cuadro de resumen de los datos recopilados.

Tabla V. Datos del INSIVUMEH.

Tempei	Temperatura °C		Humedad	Humedad Presión mb		
Mínima	Máxima	km/s	relativa %		rocío °C	
17	26	23	51	1024,04	15	

Fuente: insivumeh.gob.gt

#### 2.4. Población

La población de la Colonia Aurora II, es de ingresos medio, las cuales cuentan con servicios de infraestructura básica como por ejemplo: servicios de agua potable, electricidad, telefonía, alcantarillado sanitario, calles pavimentadas entre otros.

#### 2.5. Reconocimiento del área de estudio

Se realizó un reconocimiento a la Planta Piloto de Tratamiento de Agua Residual Domestico. Aurora II, ubicada en la zona 13 de la ciudad capital. Se pudo verificar que el sistema donde se obtendría el caudal no tenía operación y mantenimiento por parte del personal, lo cual se realizaron las respectivas reparaciones.

Figura 5. Reparaciones del biodigestor.





Fuente: Elaboración propia.

En la figura a la izquierda se observa el daño a la salida del biodigestor y a la derecha su respectiva reparación.

Ya realizada las respectivas correcciones en el biodigestor, se continuo a reparar el tramo para la recolección de la muestra y su aforo.

Figura 6. Reparaciones de la tubería y toma de muestra.





Fuente: Elaboración propia.

#### 3. METODOLOGÍA

#### 3.1. Selección de los parámetros de control

La tabla siguiente muestra los parámetros seleccionados y su importancia para el análisis y evaluación.

Tabla VI. Parámetros de análisis seleccionados.

Parámetro	Importancia
pH/Temperatura	Importantes para conocer si las condiciones son adecuadas para el crecimiento bacteriano.
DBO/DQO	Si se descarga la materia orgánica biodegradable al entorno sin tratar su estabilización biológica puede llevar al agotamiento de los recursos naturales de oxígeno y desarrollo de condiciones sépticas.
Sólidos suspendidos	Pueden dar lugar al desarrollo de depósitos de fango y de condiciones anaerobias cuando se vierte el agua residual sin tratar al entorno acuático.
Nitrógeno/Fósforo	Junto con el carbono son nutrientes esenciales para el crecimiento de vida acuática no deseada, favoreciendo la eutrofización de los cuerpos de agua.

Fuente: Metcalf & Eddy. *Ingeniería de aguas residuales*. Volumen 1 y 2. 3ª ed. México: MacGraw-Hill 1 996, 1 485 p.

Para el análisis químico se utilizó los procedimientos descritos en los folletos utilizados en el curso de Química y Microbiología Sanitaria (ERIS) y casa fabricantes de los reactivos químicos.

#### 3.2. Análisis estadístico para determinar el número de muestras

El filtro se analizara durante un periodo de tiempo de dos meses, considerando una muestra diaria a la salida del filtro, nos da como resultado sesenta muestras a analizar, por lo que este dato constituye el conjunto universo.<sup>1</sup>

N= 60 muestras

y= valor promedio de la variable 1

Se= 0.09 valor estándar

V= varianza (por definición Se<sup>2</sup>)

p = 90%

Aplicando la fórmula

$$S^2 = p(1-p) = 0.90(1-0.90) = 0.09$$

$$n' = \frac{S^2}{V^2}$$
  $n' = \frac{0.09}{0.09^2} = 11.11$ 

Ajustando los datos se obtiene

$$n' = \frac{11,11}{1 + \frac{11,11}{60}} = 9,37 = 10 \text{ muestras}$$

Se analizará una muestra cada semana, dando un resultado de veinte muestras, estas se recolectaran a la entrada y salida del filtro intermitente.

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> SAMPIERI HERNANDEZ, Roberto; COLLADO-FERNANDEZ, Carlos y LUCIO BAPTISTA, Pilar. Metodología de la investigación. 4ª ed. México: Mcqraw-Hill 2006. 265 p.

#### 3.3. Puntos de recolección de muestras

Los puntos definidos para la recolección de las muestras de agua residual son el afluente y efluente del filtro intermitente.

Afluente

Biodigestor

Dosificación

Filtro intermitente de arena pómez

Recolección de la muestra (entrada y salida)

Figura 7. Diagrama de flujo del sistema de tratamiento.

Fuente: Elaboración propia.

#### 3.4. Frecuencia de análisis de muestras

Se recolectaron y analizaron las muestras a las 9:00 a.m. principalmente los miércoles y viernes. De forma que se minimizó cualquier efecto en los resultados.

#### 3.5. Selección del tipo de muestra

Se utilizó el muestreo compuesto, con base en el tiempo, ya que indica las características promedio de las aguas residuales durante un tiempo y el error es admisible a los cambios intermitentes del caudal y concentración.<sup>2</sup>

#### 3.6. Medición del caudal de entrada

Para conocer el área que ocupara el filtro intermitente, es necesario determinar el efluente que se descarga del biodigestor, se procede a analizarlo mediante el empleo del aforo volumétrico, se recolectaron nueve muestras para la obtención de la curva de caudales y con ello determinar el error de correlación de los datos registrados.

Tabla VII. Aforo volumétrico.

No.	t (s)	V (L)	Q (L/s)
1	22.99	1	0.0435
2	23.27	1	0.0430
3	23.39	1	0.0428
4	23.38	1	0.0428
5	23.32	1	0.0429
6	23.71	1	0.0422
7	23.83	1	0.0420
8	23.47	1	0.0426
9	23.26	1	0.0430
Máximo Promedio	0.0435 0.0427	Mínimo Desviación estándar	0.0420 0.00045

Fuente: Elaboración propia.

\_

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> (López, 2 010/ Oakley, 2 011 / Romero, 2 010).

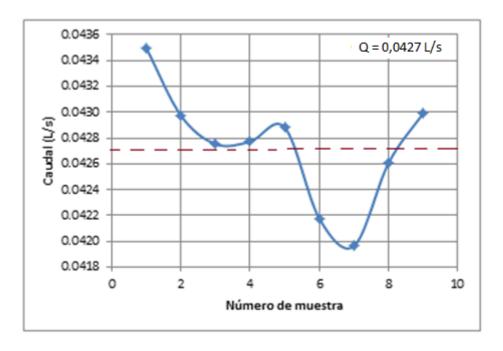


Figura 8. Curva de caudales.

Fuente: Elaboración propia.

Ya obtenido la curva de caudales y el error en los datos, el caudal medio para el diseño del filtro es de 42,7 mL/s equivalente a 3,68 m³/día. Este caudal es muy grande para el área superficial que ocupará el sistema de tratamiento, por lo cual se encontrará el caudal para un área de 4 m², empleando una carga orgánica de 0,2 m³ / m².día.

Los criterios de diseño a considerar para los filtros intermitentes son: la profundidad del lecho filtrante, tamaño de la partícula del medio filtrante, el tipo y la tasa de la carga hidráulica.

#### 3.7. Cálculo y diseño del filtro

Al hacer el respectivo análisis de la tabla VII, se puede observar que la tasa hidráulica varía según la fuente de consulta, por lo cual queda a criterio del diseñador el factor a utilizar.

Tabla VIII. Criterios de diseño para el filtro intermitente.

	Criterios de diseno para la carga hidráulica (m³/m².d)										
Tschob	anoglus	Jairo R	Romero	Manua	l de EPA	Metcal	f y Eddy	PA Technolo	gy Assessmer	Fabian Ya	nez Cossio
0.04	0.06	0.08	0.2	0.05	0.1	0.01632	0.0408	0.082	0.204	0.2	0.4
				Caudal del f	iltro en m³/d						
0.16	0.24	0.32	0.8	0.2	0.4	0.06528	0.1632	0.328	0.816	0.8	1.6
				Caudal del	filtro en L/d						
160	240	320	800	200	400	65.28	163.2	328	816	800	1600
				Caudal del	filtro en L/s						
0.0019	0.0028	0.0037	0.0093	0.0023	0.0046	0.0008	0.0019	0.0038	0.0094	0.0093	0.0185
	Población a servir utilizando una dotación de 150 L/hab/día y un factor de retorno de 0.85										
1.25	1.88	2.51	6.27	1.57	3.14	0.51	1.28	2.57	6.40	6.27	12.55
	Numero de veces en la reducción del caudal real para el filtro de superficie de 4m²										
23	15	12	5	18	9	57	23	11	5	5	2

Fuente: Elaboración propia.

A continuación se describe el diseño del filtro utilizado para el estudio<sup>3.</sup>

a) Dimensiones del filtro utilizando la información de la tabla anterior Superficie del filtro de arena

(Q)/(cargahidráulica) = (Volumen / dia)/(cargahidráulica)

$$(0.8m^3/d)/(0.2m^3/m^2.d) = 4.00m$$

Utilizar un filtro de 2 m · 2m

<sup>3</sup> ROMERO ROJAS, Jairo Alberto. *Tratamiento de aguas residuales*. 3ª ed. Colombia: Escuela Colombiana de ingeniería 2 004, 1 248 p.

b) Distribución de los elementos (filtro de arena y sistema de distribución del efluente)

La separación entre tuberías será de 0,45 m

Espaciamiento de 0,50 m para los orificios con un diámetro de 3 mm

Profundidad de 0,60 m para el lecho filtrante

c) Caudal y velocidad de descarga en cada uno de los ramales del sistema caudal descargado por 72 dosis/d

$$Q = (volumenaldia)/(dosificación)$$

$$Q = (0.80m^3 / d)/(72) = 0.0111m^3 / dosis$$

d) Descarga en cada ramal

$$\frac{Q}{ramal} = \left(0.0111m^3 / dosis\right) / \left(10ramales\right) = 0.00111m^3 / ramal.dosis$$

e) El caudal que llega al último orificio

$$q_n = 4,75C(D^2)(2gh_n)^{1/2}$$

$$q_n = 4,75(0,61)(0,3)^2(2*9,81*1,5)^{(1/2)} = 1,41L/min$$

El caudal en cada ramal (supone 2 orificios por ramal)

$$2\cdot(1,41L/min) = 2,82L/min\cdot ramal$$

f) Pérdida de carga en la conducción

$$_{fp}^{h} = 84 \left( L_{1-n} \right) \left( \frac{Q}{C} \right)^{1.85} (D)^{-4.87}$$

$$_{fp}^{h} = 84(0,75)\left(\frac{2,82}{150}\right)^{1,85}(3)^{-4,87} = 0,000191m$$

g) Pérdida de carga real en la tubería de distribución

$$_{fdp}^{h}=\frac{1}{2}h_{fp}=\varDelta h_{1-n}$$

$$_{fdp}^{h} = \frac{1}{3}(0,000191) = 6,3950 * 10^{-0.5} m$$

h) La carga sobre el primer orificio

$$\Delta h_{1-n} = h_1 - h_n$$

$$h_1 = h_n + \Delta h_{1-n}$$

$$_{1}^{h} = 1,5 + 6,3950 * 10^{-0.5} = 1,500m = 150,0063cm$$

i) Determinar el valor de m

$$h_n = m^2 h_1$$

$$m = \left(\frac{1,5}{1,51,500063}\right)^{1/2} = 0,9999$$

La diferencia en la descarga, entre el primero y el último orificio en cada lateral

$$(1-0.999978)(100) = 0.002$$

El valor anterior es inferior al 2% lo cual el diseño es aceptable.

#### 3.8. Análisis granulométrico de la arena pómez

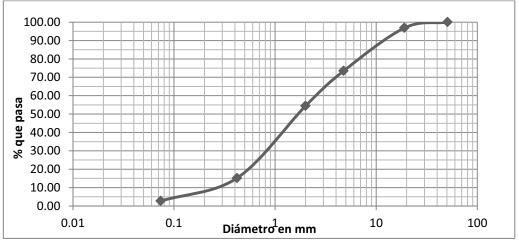
Para la evaluación del medio filtrante se procedió a un análisis granulométrico.

Tabla IX. Análisis con tamices de la arena pómez.

Tamiz	Abertura	% que pasa	
1 1/2"	50.8	100.00	% de Grava: 26.54
3/4"	19.05	96.88	% de Arena: 70.74
4	4.76	73.46	% de Finos: 2.72
10	2	54.43	
40	0.42	15.19	
200	0.074	2.72	

Fuente: Laboratorio de Mecánica de Suelos, Facultad de Ingeniería.

Figura 9. Curva granulométrica de la arena pómez.



Fuente: Laboratorio de Mecánica de Suelos, Facultad de Ingeniería.

# 4. CONSIDERACIÓN PARA LA CONSTRUCCIÓN DEL FILTRO INTERMITENTE

Muchas veces el contratista no cuenta con el suficiente conocimiento para la construcción de los sistemas de tratamiento, el ingeniero o diseñador responsable, debe inspeccionar estrictamente los trabajos a realizar y con ello garantizar que se utilicen los materiales y técnicas de construcción adecuadas. En la construcción se debe procurar la utilización de arena lavada, la instalación de un material apropiado para la impermeabilización, una adecuada instalación del equipo, la tubería sea colocada satisfactoriamente y cumplir con el reglamento del instituto norteamericano para concreto.

En casos ideales se recomienda la utilización de una geomembrana de 30 milésimas de pulgada de espesor y con ello garantizar una protección al sistema cuando ocurra una avería. La utilización de un geotextil no tejido para una separación en el medio filtrante dependerá del tamaño y tipo de material que se esté empleando.

Se deben revisar fugas en el sistema, la altura de descarga en los orificios se debe evaluar anualmente y la tubería de distribución se debe limpiar cada año (ver capítulo 7 operación y mantenimiento del sistema).

#### 4.1. Función del geotextil no tejido

La función filtro impide el paso a través del geotextil de determinadas partículas del terreno (según sea el tamaño de dichas partículas y el del poro

del geotextil), sin impedir el paso de fluidos o gases. En la práctica se utiliza el geotextil como filtro en muchos sistemas de drenaje, en los embalses con sistema de drenaje en la base, a fin de localizar posibles fugas, se utiliza como filtro en los tubos de drenaje a fin de evitar el taponamiento de los orificios de drenaje de dicho tubos.

A continuación se referencian las aplicaciones de Robert M. Koerner en su libro "Designing with geosynthetics", quinta edición:

- a) En lugar de filtro de suelo granular.
- Debajo de base de piedras para caminos y pistas de aterrizaje no pavimentados,
- c) Para filtrar rellenos hidráulicos.
- d) Entre el suelo de relleno y muros de gaviones.
- e) Debajo de los rellenos sanitarios para los lixiviados.
- f) Alrededor de núcleos moldeados en drenes de zanja.
- g) Como cortina a los sedimentos.
- h) Debajo de balasto en vías férreas.
- i) Para proteger el material de drenaje en galerías.

### 4.2. Dimensiones y elementos del filtro

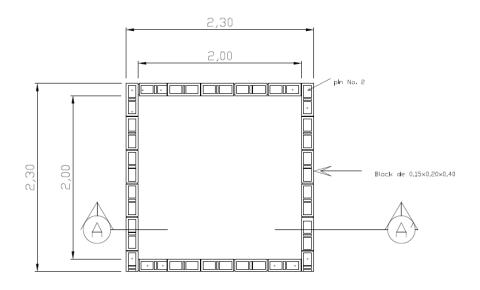
A continuación se detalla el sistema de tratamiento.

Efluente de la fosa septica

Figura 10. **Diagrama del filtro intermitente.** 

Fuente: Elaboración propia.

Figura 11. **Detalle del filtro intermitente.** 



Planta

Block de 0,15x0,20x0,40

Medio filtrante de piedra pómez

Fondo falso

Plancha de 0.05cm pañuelo a de espesor perforada 17. de pendiente

Fuente: elaboración propia.

Corte A-A'

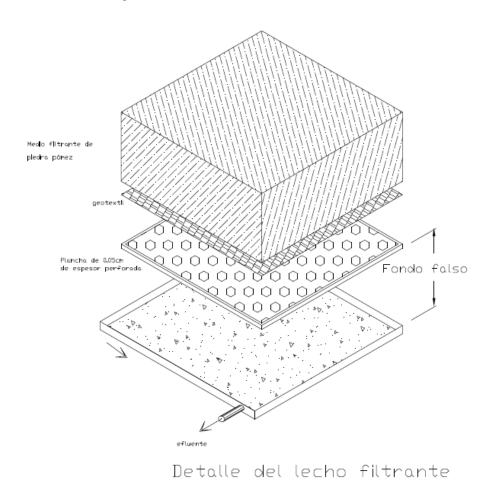


Figura 12. Detalle del lecho filtrante.

elaboración propia.

Fuente:

#### 4.3. Dosificación

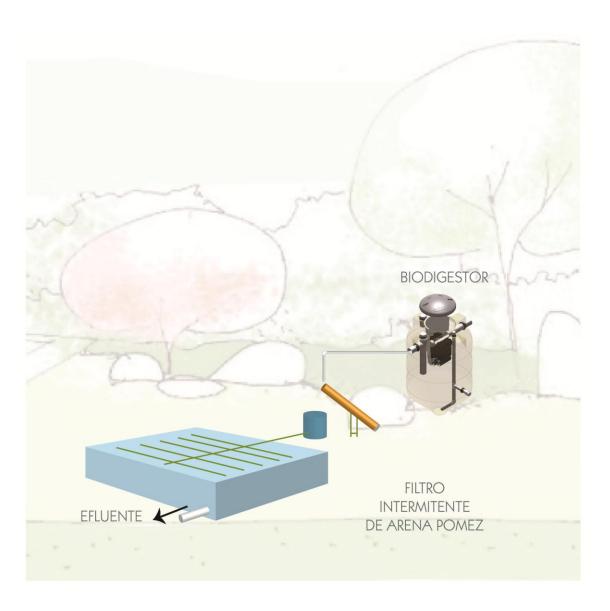
Se empleará un dosificador, el cual es un tubo de pvc de 3 pulgadas de diámetro y 0,24 m de altura, este tendrá un volumen de almacenamiento por descarga de 0,00111 m³.

Tabla X. Análisis de costos del filtro intermitente.

Descripción	Precio unitario	Cantidad	Dimensionales	Total		
Tubería de pvc 1/2"	Q30.00	2	m	Q60.00		
Tapones de 1/2"	Q1.80	10	u	Q18.00		
accesorios en cruz de 1/2"	Q16.10	4	u	Q64.40		
tee de 1/2°	Q1.80	1	u	Q1.80		
accesorios de 90	Q1.40	4	u	Q5.60		
pegamento	Q12.00	1	u	Q12.00		
electromalla	Q150.00	1	u	Q150.00		
block de 0,15x0,20,x0,40	Q2.30	120	u	Q276.00		
cemento	Q68.00	4	u	Q272.00		
piedrin	Q110.00	0.5	m³	Q55.00		
arena	Q100.00	0.5	m <sup>s</sup>	Q50.00		
cedazo	Q7.00	3	yarda	Q21.00		
geotextil no tejido	Q8.10	4	m²	Q32.40		
piedra pómez	Q25.00	3.6	m <sup>s</sup>	Q90.00		
análisis de laboratorio + reactivos	Q7,000.00	1	global	Q7,000.00		
Q8,108.20						
Indirectos 7% Q567.5						
mano de obra	mano de obra Q800.00					
Total <u>Q9,475.77</u>						

Fuente: elaboración propia.

Figura 13. **Esquema del sistema de tratamiento.** 



Fuente: elaboración propia.

### 5. RESULTADOS EXPERIMENTALES

### 5.1. Datos obtenidos del filtro intermitente

La recolección para las mediciones del agua residual se realizó posterior a la salida del biodigestor, en la Planta Piloto Arturo Pazos.

Tabla XI. Características del afluente del filtro intermitente.

No. De muestras	Fecha de recolección	DBOs (mg/L)	DQO (mg/L)	Sólidos suspendidos SS (mg/L)	Nitrógeno Total (mg/L)	Fósforo total (mg/L)	рН	Temperatura °C
1	08/08/2012	147.33	234.00	50.00	41.00	30.00	8.56	21.36
2	15/08/2012	162.00	301.00	46.67	31.00	30.00	8.30	21.20
3	22/08/2012	60.00	294.00	58.00	46.00	30.00	7.43	22.05
4	29/08/2012	158.67	252.00	36.00	40.00	5.00	7.45	22.02
5	05/09/2012	148.67	254.00	40.67	47.00	4.10	7.36	22.54
6	12/09/2012	140.00	277.00	40.00	49.00	5.20	8.00	22.28
7	19/09/2012	234.33	252.00	84.00	34.00	4.60	7.90	22.15
8	26/09/2012	57.00	286.00	42.66	46.00	5.40	8.50	23.54
9	03/10/2012	121.33	189.00	115.00	40.00	4.60	7.98	21.25
10	10/10/2012	104.67	193.00	28.00	28.00	4.80	8.70	22.84
Bainton -		F7.00	100.00	20.00	20.00	4.10	7.26	21.20
Mínimo		57.00	189.00	28.00	28.00	4.10	7.36	21.20
Máximo		234.33	301.00	115.00	49.00	30.00	8.70	23.54
Promedio		133.40	253.20	54.10	40.20	12.37	8.02	22.12
Desviación est	tándar	51.97	39.03	26.27	7.18	12.17	0.49	0.74

Figura 14. Concentración de la DBO<sub>5</sub> del afluente.

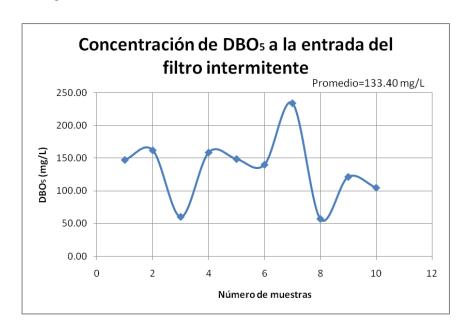


Figura 15. Concentración de la DQO del afluente.

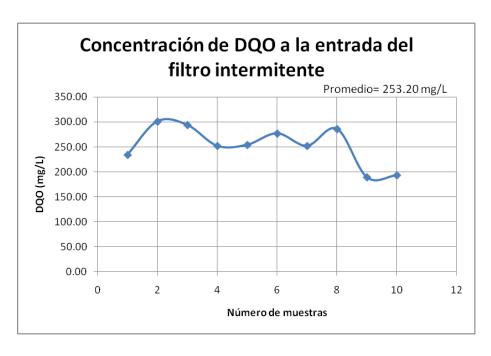


Figura 16. Concentración de nitrógeno total del afluente.

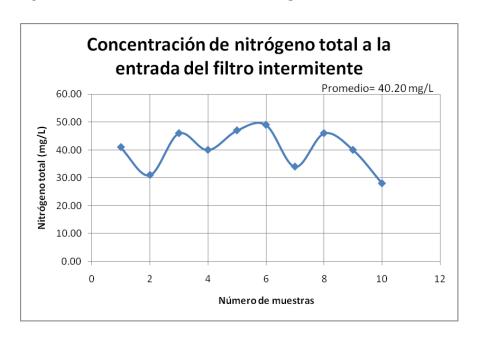


Figura 17. Concentración de fósforo total del afluente.



Concentración de sólidos suspendidos a la entrada del filtro intermitente

Promedio= 54.10 mg/L

120.00
100.00
80.00
40.00
0 2 4 6 8 10 12

Número de muestras

Figura 18. Concentración de sólidos suspendidos del afluente.

Tabla XII. Características del efluente del filtro intermitente.

No. De muestras	Fecha de recolección	DBOs (mg/L)	DQO (mg/L)	Sólidos suspendidos SS (mg/L)	Nitrógeno Total (mg/L)	Fósforo total (mg/L)	рН	Temperatura °C
1	08/08/2012	7.53	38.00	25.50	31.00	25.00	7.61	20.06
2	15/08/2012	8.47	24.00	19.34	26.00	28.00	7.12	20.50
3	22/08/2012	13.87	20.00	39.00	32.00	10.00	7.15	21.95
4	29/08/2012	18.93	71.00	24.67	33.00	2.60	7.50	21.50
5	05/09/2012	14.33	16.00	29.20	23.00	2.90	6.93	21.75
6	12/09/2012	17.20	60.00	37.33	32.00	2.70	7.87	21.50
7	19/09/2012	47.40	80.00	54.00	30.00	2.90	8.14	21.97
8	26/09/2012	26.73	31.00	22.00	25.00	3.10	7.98	22.43
9	03/10/2012	26.00	28.67	61.34	34.00	3.30	7.87	20.46
10	10/10/2012	18.73	23.00	36.80	28.00	3.30	8.38	21.80
Mínimo		7.53	16.00	19.34	23.00	2.60	6.93	20.06
Máximo		47.40	80.00	61.34	34.00	28.00	8.38	22.43
Promedio		19.92	39.17	34.92	29.40	8.38	7.66	21.39
Desviación es	tándar	11.55	22.82	13.84	3.72	9.83	0.48	0.78

Figura 19. Concentración de la DBO<sub>5</sub> del efluente.



Figura 20. Concentración de la DQO del efluente.

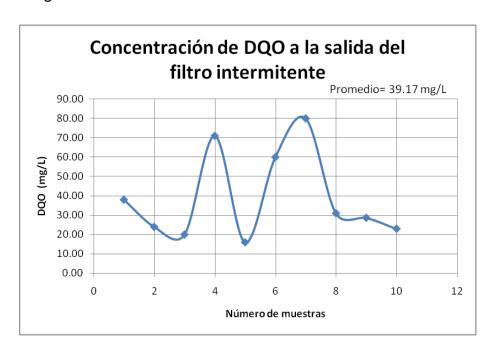


Figura 21. Concentración de nitrógeno total del efluente.

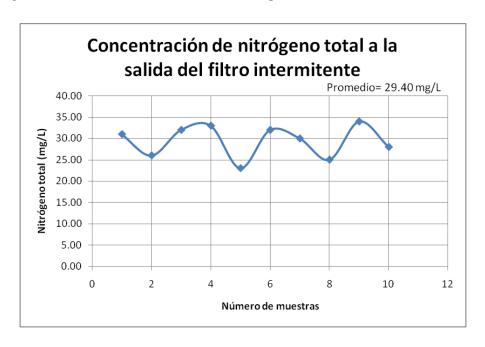
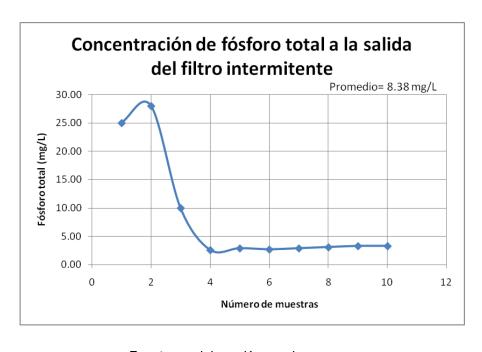


Figura 22. Concentración de fósforo total del efluente.



Concentración de sólidos suspendidos a la salida del filtro intermitente Promedio= 34.92 mg/L 70.00 Sólidos suspendidos SS (mg/L) 60.00 50.00 40.00 30.00 20.00 10.00 0.00 0 2 10 12 Número de muestras

Figura 23. Concentración de sólidos suspendidos del efluente.

## 5.2. Índice de biodegrabilidad

A partir de los resultados obtenidos para las concentraciones de materia orgánica, DBO<sub>5</sub> y la demanda de química de oxígeno, DQO. Se procede a calcular el índice de biodegrabilidad (IB) que presenta el agua residual a la entrada y salida del filtro intermitente.

Tabla XIII. Índice de biodegrabilidad del afluente.

Número de	e muestras	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
ĺ	ndice	0.63	0.54	0.20	0.63	0.59	0.51	0.93	0.20	0.64	0.54
Mínimo	Máximo	Prom	nedio	Desvia	ación es	tándar					
0.20	0.93	0.	54		0.21						

Figura 24. Índice de biodegrabilidad del afluente.

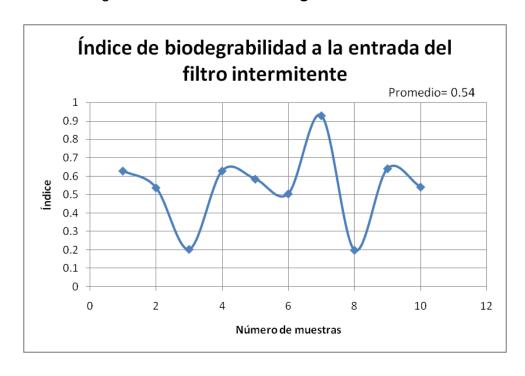
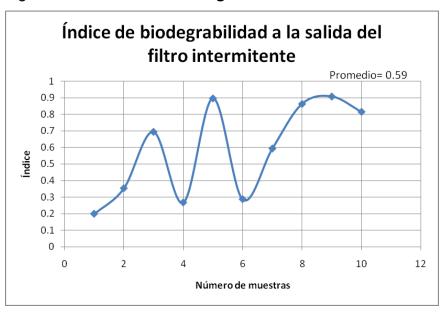


Tabla XIV. Índice de biodegrabilidad del efluente.

Número d	e muestras	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
ĺ	ndice	0.20	0.35	0.69	0.27	0.90	0.29	0.59	0.86	0.91	0.81
Mínimo	Máximo	Prom	nedio	Desvia	ación es	tándar					
0.20	0.91	0.	59		0.29						

Figura 25. Índice de biodegrabilidad del efluente.



### 5.3. Desempeño de la unidad de tratamiento

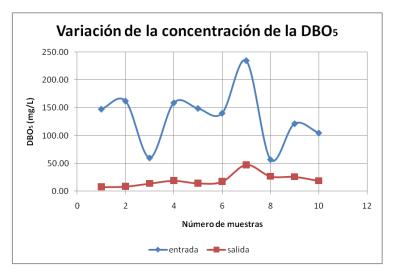
Para la unidad de tratamiento se analiza la concentración a la entrada y salida del filtro intermitente.

# 5.3.1. Variación de la concentración de la materia orgánica, DBO5

Tabla XV. Variación de la concentración de la materia orgánica, DBO<sub>5</sub>.

No. De muestras	Fecha de recolección	DBOs (	
		Entrada	Salida
1	08/08/2012	147.33	7.53
2	15/08/2012	162.00	8.47
3	22/08/2012	60.00	13.87
4	29/08/2012	158.67	18.93
5	05/09/2012	148.67	14.33
6	12/09/2012	140.00	17.20
7	19/09/2012	234.33	47.40
8	26/09/2012	57.00	26.73
9	03/10/2012	121.33	26.00
10	10/10/2012	104.67	18.73
Mínimo		57.00	7.53
Máximo		234.33	47.40
Promedio		133.40	19.92
Desviación e	estándar	51.97	11.55

Figura 26. Variación de la concentración de la materia orgánica, DBO<sub>5</sub>.

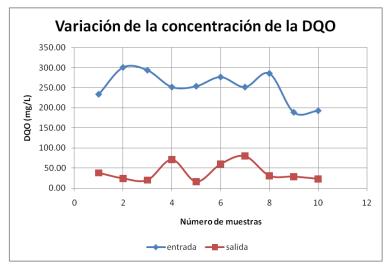


# 5.3.2. Variación de la concentración de la demanda química de oxígeno, DQO

Tabla XVI. Variación de la concentración de la demanda química de oxígeno, DQO.

No. De muestras	Fecha de recolección	DQO (mg/L)	
		Entrada	Salida
1	08/08/2012	234.00	38.00
2	15/08/2012	301.00	24.00
3	22/08/2012	294.00	20.00
4	29/08/2012	252.00	71.00
5	05/09/2012	254.00	16.00
6	12/09/2012	277.00	60.00
7	19/09/2012	252.00	80.00
8	26/09/2012	286.00	31.00
9	03/10/2012	189.00	28.67
10	10/10/2012	193.00	23.00
Mínimo		189.00	16.00
Máximo		301.00	80.00
Promedio		253.20	39.17
Desviación e	estándar	39.03	22.82

Figura 27. Variación de la concentración de la demanda química de oxígeno, DQO.

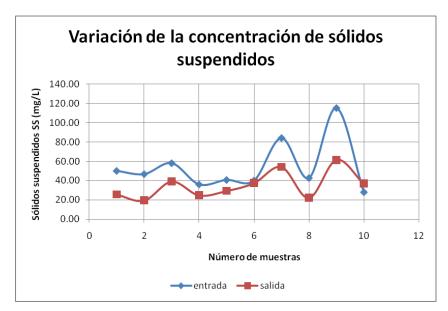


# 5.3.3. Variación de la concentración de los sólidos suspendidos, SS

Tabla XVII. Variación de la concentración de sólidos suspendidos.

No. De muestras	Fecha de recolección	Sólidos suspendidos (mg/L)		
		Entrada	Salida	
1	08/08/2012	50.00	25.50	
2	15/08/2012	46.67	19.34	
3	22/08/2012	58.00	39.00	
4	29/08/2012	36.00	24.67	
5	05/09/2012	40.67	29.20	
6	12/09/2012	40.00	37.33	
7	19/09/2012	84.00	54.00	
8	26/09/2012	42.66	22.00	
9	03/10/2012	115.00	61.34	
10	10/10/2012	28.00	36.80	
Mínimo		28.00	19.34	
Máximo		115.00	61.34	
Promedio		54.10	34.92	
Desviación e	estándar	26.27	13.84	

Figura 28. Variación de la concentración de sólidos suspendidos.

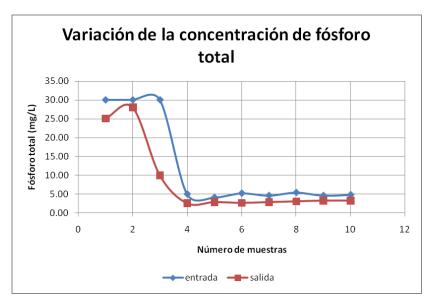


#### 5.3.4. Variación de la concentración de fósforo total.

Tabla XVIII. Variación de la concentración de fósforo total.

No. De muestras	Fecha de recolección	Fósforo to	tal (mg/L) Salida
1	08/08/2012	30.00	25.00
2	15/08/2012	30.00	28.00
3	22/08/2012	30.00	10.00
4	29/08/2012	5.00	2.60
5	05/09/2012	4.10	2.90
6	12/09/2012	5.20	2.70
7	19/09/2012	4.60	2.90
8	26/09/2012	5.40	3.10
9	03/10/2012	4.60	3.30
10	10/10/2012	4.80	3.30
Mínimo		4.10	2.60
Máximo		30.00	28.00
Promedio		12.37	8.38
Desviación e	estándar	12.17	9.83

Figura 29. Variación de la concentración de fósforo total.

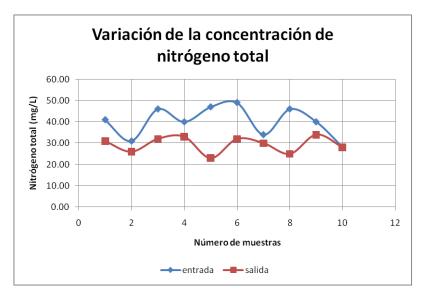


# 5.3.5. Variación de nitrógeno total

Tabla XIX. Variación de la concentración de nitrógeno total.

No. De muestras	Fecha de recolección	Nitrógeno total (mg/L	
		Entrada	Salida
1	08/08/2012	41.00	31.00
2	15/08/2012	31.00	26.00
3	22/08/2012	46.00	32.00
4	29/08/2012	40.00	33.00
5	05/09/2012	47.00	23.00
6	12/09/2012	49.00	32.00
7	19/09/2012	34.00	30.00
8	26/09/2012	46.00	25.00
9	03/10/2012	40.00	34.00
10	10/10/2012	28.00	28.00
Mínimo		28.00	23.00
Máximo		49.00	34.00
Promedio		40.20	29.40
Desviación e	estándar	7.18	3.72

Figura 30. Variación de la concentración de nitrógeno total.



# 5.3.6. Variación de la temperatura promedio

Tabla XX. Variación de la temperatura promedio.

No. De muestras	Fecha de recolección	Temperatura (°C)	
		Entrada	Salida
1	08/08/2012	21.36	20.06
2	15/08/2012	21.20	20.50
3	22/08/2012	22.05	21.95
4	29/08/2012	22.02	21.50
5	05/09/2012	22.54	21.75
6	12/09/2012	22.28	21.50
7	19/09/2012	22.15	21.97
8	26/09/2012	23.14	22.43
9	03/10/2012	21.67	20.46
10	10/10/2012	22.84	21.80
Mínimo		21.20	20.06
Máximo		23.14	22.43
Promedio		22.13	21.39
Desviación (	estándar	0.61	0.78

Variación de la temperatura

23.50
23.00
22.50
22.00
21.50
21.00
20.50
20.00
19.50
0 2 4 6 8 10 12

Número de muestras

entrada Salida

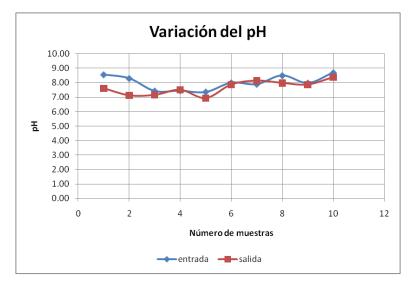
Figura 31. Variación de la temperatura.

# 5.3.7. Variación del potencial de hidrógeno, pH

Tabla XXI. Variación del potencial de hidrógeno, pH.

No. De muestras	Fecha de recolección	pl Entrada	
	00/00/0040		Salida
1	08/08/2012	8.56	7.61
2	15/08/2012	8.30	7.12
3	22/08/2012	7.43	7.15
4	29/08/2012	7.45	7.50
5	05/09/2012	7.36	6.93
6	12/09/2012	8.00	7.87
7	19/09/2012	7.90	8.14
8	26/09/2012	8.50	7.98
9	03/10/2012	7.98	7.87
10	10/10/2012	8.70	8.38
Mínimo		7.36	6.93
Máximo		8.70	8.38
Promedio		8.02	7.66
Desviación e	estándar	0.49	0.48

Figura 32. Variación del potencial de hidrógeno, pH.



## 5.4. Eficiencia de la unidad de tratamiento

Tabla XXII. Eficiencia de la unidad de tratamiento.

No. De muestras	DBO5 (%)	DQO (%)	Sólidos suspendidos SS (%)	Nitrógeno Total (%)	Fósforo total (%)
1	94.89	83.76	49.00	24.39	16.67
2	94.77	92.03	58.56	16.13	6.67
3	76.88	93.20	32.76	30.43	66.67
4	88.07	71.83	31.47	17.50	48.00
5	90.36	93.70	28.20	51.06	29.27
6	87.71	78.34	6.68	34.69	48.08
7	79.77	68.25	35.71	11.76	36.96
8	53.11	89.16	48.43	45.65	42.59
9	78.57	84.83	46.66	15.00	28.26
10	82.11	88.08	31.43	0.00	31.25
Mínimo	53.11	68.25	6.68	0.00	6.67
Máximo	94.89	93.70	58.56	51.06	66.67
Promedio	82.62	84.32	36.89	24.66	35.44
Desviación estándar	12.21	8.91	14.57	15.86	17.11

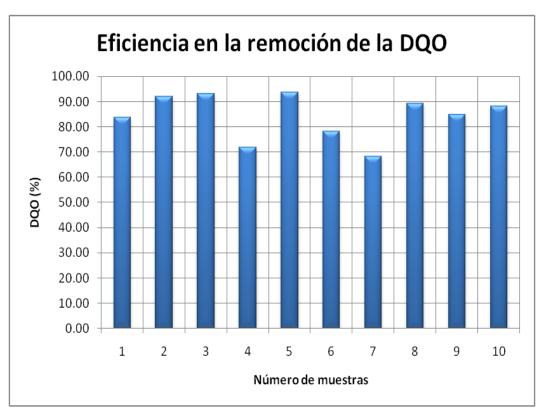
# 5.4.1. Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoción de la materia orgánica, DBO5

Figura 33. Eficiencia en la remoción de la DBO5.



# 5.4.2. Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoción de la demanda química de oxígeno, DQO

Figura 34. Eficiencia en la remoción de la DQO.



# 5.4.3. Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoción de sólidos suspendidos, SS

Figura 35. Eficiencia en la remoción de sólidos suspendidos.



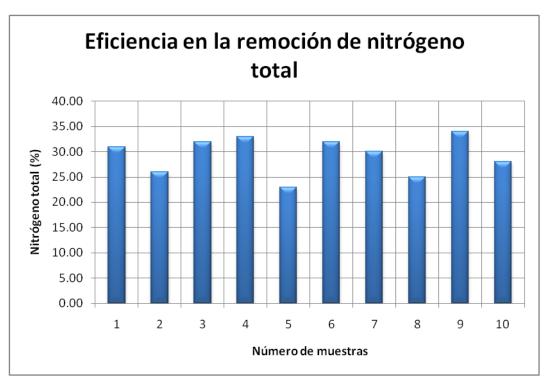
# 5.4.4. Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoción de fósforo total

Figura 36. Eficiencia en la remoción de fósforo total.



# 5.4.5. Eficiencia de la unidad de tratamiento en la remoción de nitrógeno total

Figura 37. Eficiencia en la remoción de nitrógeno total.



### 6. DISCUSIÓN DE RESULTADOS

#### 6.1. Características del sistema de tratamiento

En la tabla X y XI y figuras 11-20, muestran los resultados obtenidos en la evaluación y análisis del filtro intermitente a la entrada y salida, para los parámetros de materia orgánica medida como la demanda biológica de oxígeno, DBO<sub>5</sub>, demanda química de oxígeno, DQO, sólidos suspendidos, SS, fósforo total, nitrógeno total, temperatura, y pH.

El valor promedio de la demanda bioquímica de oxígeno, DBO $_5$  a la entrada es de 133,40 mg/L y a la salida de 19,92 mg/L y el valor promedio de la demando química de oxígeno, DQO a la entrada es de 253.20 mg/L y a la salida de 39.17 mg/L. Con los resultados obtenidos, el afluente posee características de un agua residual de origen doméstico.

Se tiene una baja remoción en nutrientes, a la entrada un promedio de nitrógeno total de 40,20 mg/L y a la salida de 29,40 mg/L y un promedio de fósforo total a la entrada de 12,37 mg/L y a la salida de 8.38 mg/L.

Los resultados obtenidos de sólidos suspendidos, se tiene una alta concentración que ingresa al sistema, a la entrada un valor promedio de 54,10 mg/L y a la salida de 34,92 mg/L.

El índice de biodegrabilidad a la salida del biodigestor es de 0,54 y a la salida del filtro intermitente es de 0.59, coincidiendo con la literatura que es un agua residual biodegradable.

Entre las 9:00 am y 13:00 pm el caudal que ingresa al biodigestor, se tienen valores máximos, debido a el horario de limpieza doméstica y el horario de almuerzo de la personas. Posteriormente, de 16:00 pm a 18:00 pm la tendencia del caudal tratado disminuye.

#### 6.2. Remoción de la unidad de tratamiento

Las figuras 17-21 y 24-30, permiten visualizar la magnitud de la reducción de la concentración de la materia orgánica, demanda química de oxígeno, sólidos suspendidos, nitrógeno total y fósforo total.

La temperatura del efluente promedio es de 21,39°C y el pH de 7,66 los cuales son valores apropiados para el crecimiento y multiplicación del medio biológico para que se desarrolle en el medio filtrante de arena pómez.

Un evento de lluvia, provocó variaciones del efluente del sistema de tratamiento propuesto, obteniendo una disminución en la remoción de nutrientes. Esta situación indica la necesidad de realizar labores de mantenimiento.

#### 6.3. Eficiencia del filtro intermitente

La tabla XXI y figuras 30-34, presentan la eficiencia de la unidad de tratamiento. Puede notarse que en la remoción de la materia orgánica, DBO<sub>5</sub> y la demanda química de oxígeno, DQO el valor promedio es de 82,62 por 100 y 84,32 por 100 respectivamente.

Se tiene una eficiencia baja en remoción de nutrientes, alcanzando valores máximos de fósforo total de 66,67 por 100 y nitrógeno total de 51,06 por 100.

Debe resaltarse pese a que es un agua residual de naturaleza biológica el filtro intermitente de arena pómez, la eficiencia promedio en remoción de sólidos suspendidos es de 36,89 por 100.

Los resultados obtenidos en la Planta Piloto, permiten evaluar el efluente de un tratamiento secundario utilizando como medio filtrante arena pómez, de forma tal que cumpla con la normativa para el vertido en un cuerpo receptor o un posible reuso.

# 6.4. Características del efluente del sistema de tratamiento de aguas residuales

El efluente del filtro intermitente de arena pómez, al hacer una comparación con el acuerdo gubernativo 236-2006, cumplen con la etapa dos del artículo 20. Alcanzando un 90 por 100 de eficiencia promedio en remoción de materia orgánica.

El caudal tratado es para una vivienda de 6 habitantes, considerando una dotación de 150 L/hab/día y una carga orgánica de 60 g/hab/día. En caso que se desee diseñar para una población mayor, se deberá redimensionar el sistema y verificar que se cuente con suficiente área para instalar el sistema.

Los resultados obtenidos durante la determinación de la eficiencia en la remoción de la materia orgánica, permiten reconsiderar los conceptos tradicionales utilizados para el diseño, construcción y evaluación de filtros intermitentes, permitiendo valorar su desempeño operativo.

### 7. OPERACIÓN Y MANTENIMIENTO

Los proyectos de plantas de tratamiento de aguas residuales para el área rural, son soluciones recientes adoptadas en Guatemala con pocas excepciones, con el fin de recolectar las aguas negras y las aguas grises. Estas se originan de las actividades de higiene y limpieza diaria en el hogar o centros de servicios públicos y de su tratamiento previo a su disposición final.

Tradicionalmente se han utilizado letrinas, las cuales han tenido mejoras recientes en el diseño, dada la ausencia de drenajes en las áreas rurales. Al incrementarse la demografía en las comunidades es necesario un tratamiento de aguas residuales previo a la descarga de un cuerpo receptor, en estas áreas ya se a motivado por el desarrollo mismo o por la campaña necesaria de la protección del ambiente, se hace indispensable considerar en tales obras los medios mínimos para su adecuada administración, operación y mantenimiento.

Para la construcción de un filtro intermitente previo a un tratamiento primario, se ha planificado la elaboración de un manual, el cual será un aporte para la conservación de la obra en beneficio de los usuarios y a la preservación de la inversión.

El tratamiento de las aguas residuales de origen doméstico por medio de un biodigestor como tratamiento primario y un filtro intermitente de arena pómez como tratamiento secundario, como todo proceso de tratamiento debe de tener para su debida operación y mantenimiento una guía accesible y de fácil seguimiento, para lograr el objetivo del tratamiento y no dejar su funcionamiento al azar, lo cual puede conllevar riesgos mayores que las propias aguas crudas.

Se incluye la administración que contiene principalmente la estructura de organización, el personal, principales acciones sobre sus componentes y el análisis de vulnerabilidad de los mismos.

El manual es simplificado, con el fin de un contenido concreto, sencillo y claro que permita ser una guía para el mejoramiento de las condiciones de vida de la comunidad y se refleje en los índices de salud y de bienestar.

#### 7.1. Administración

Únicamente si se opera y mantiene en forma efectiva y eficiente, una planta de tratamiento que haya sido concebida, diseñada y construida adecuadamente, se convierte en un sistema de tratamiento eficiente para la comunidad y para los participantes en el proyecto. Esta es la función de la administración, la de planear, organizar, coordinar y controlar que la operación y mantenimiento se realicen en la forma programada.

El Instituto de Fomento Municipal (INFOM), ha establecido el modelo básico para proyectos de abastecimiento de agua potable, saneamiento básico, educación sanitaria y ambiental, donde está plasmada la estructura administrativa que deberá regir en los proyectos.

Figura 38. Estructura administrativa para proyectos.

#### INFOM

 Capacita y vigila a las municipalidades para que proporcionen el seguimiento a la administración de los sistemas.

#### Municipalidad

- Dar seguimiento a la operación y mantenimiento.
- Adoptar de acuerdo con la comunidad, la tarifa establecida, y su revisión periódica.
- Capacitar al comité local en lo relativo a la operación y mantenimiento y fiscalizar el manejo de fondos.
- Autorizar ampliaciones o mejoras, previa consulta técnica a INFOM o al ingeniero asesor de la municipalidad.

### Comité de desarrollo local

 Dar mantenimiento al alcantarillado, y planta de tratamiento cobro de tarifa.

 Colaborar en la recaudación y administración de los fondos.

#### Participar activamente en las capacitaciones Vigilar el buen uso de la planta.

#### Usuarios

 Participar activamente en todas las acciones de administración, operación y mantenimiento para el buen funcionamiento y conservación de la obra, como usuarios y principales actores en la vida útil de la planta de tratamiento.

Fuente: INFOM.

### 7.2. Personal para la administración

- a) Ente máximo en la administración y decisiones ejecutivas. Comité de desarrollo local.
- b) Encargado de coordinar y supervisar la operación y mantenimiento del sistema de tratamiento. Unidad técnica de la municipalidad.
- c) Encargado de control de usuarios, cobros de tarifa y egresos del servicio de planta de tratamiento. Comité de desarrollo local.
- d) Encargado de la operación y mantenimiento de la planta de tratamiento.
   Comité de desarrollo local y usuarios.

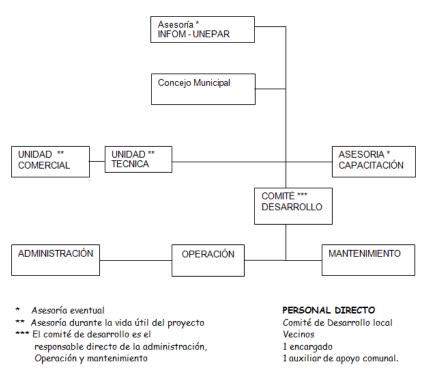
# 7.3. Reglamento para la administración, operación y mantenimiento del drenaje sanitario y plantas de tratamiento

La municipalidad deberá emitir un reglamento que determine las funciones y actividades específicas para la debida administración, operación y mantenimiento de las obras de infraestructura de saneamiento de las comunidades rurales, esto en base al artículo 40 del código municipal, principalmente en los incisos (b) y (m), que establecen la facultad a la corporación municipal de emitir ordenanzas y reglamentos de su municipio.

#### 7.4. Estructura organizativa para la operación y mantenimiento

La estructura organizativa para la administración, operación y mantenimiento del sistema se presenta a continuación, indicando los niveles recomendados de las interrelaciones entre los participantes que corresponden a una organización funcional más eficaz, oportuna y coordinada las acciones necesarias.

Figura 39. **Estructura organizativa para la operación y mantenimiento del sistema de tratamiento.** 



Fuente: INFOM.

### 7.5. Operación y mantenimiento del sistema de tratamiento

#### 7.5.1. Rejilla y caja desarenadora

La función es remover la arena que arrastra el drenaje y que es indeseable en el sistema de tratamiento, anteponiendo una rejilla para detener el paso de materia inorgánica u objetos que pueden producir atascamientos en tuberías, canales o medio filtrante. Para hacer efectivas estas funciones se deben realizar las siguientes acciones de operación y mantenimiento.

- a) Limpieza de la rejilla: por lo menos 4 veces al día debe limpiarse la rejilla por medio de un rastrillo específico para esa operación. Los materiales removidos deben almacenarse en un recipiente plástico recubierto con una bolsa plástica para al final del día transportarlo a un hoyo y cubrirlos con tierra para su disposición final. El material inorgánico que se remueva debe depositarse previamente en el escurridero para que se elimine el agua y se elimine la mayor parte de humedad para facilitar su disposición final. El operador deberá contar con el equipo adecuado para el manejo de estos residuos como son guantes, botas de hule.
- b) Caja desarenadora: la arena depositada en el fondo debe removerse por medio de una pala específica y depositarla en las mismas bolsas y recipientes plásticos del material inorgánico siendo llevados al mismo hoyo en la tierra y cubrirlos con tierra para su disposición final. La caja desarenadora tiene un depósito previsto de 0.30 m de profundidad, esto con el fin de facilitar la sedimentación de arenas al retener el caudal de entrada, pero las arenas deben ser removidas cuando presenten una altura máxima de 4 cm. La frecuencia de limpieza debe ser de una vez al

día si no se llega a los 4 cm. de espesor y 4 veces al día en período de lluvias. La caja desarenadora sirve a la vez de caja distribuidora de caudales para la repartición proporcional del caudal dosificador para el filtro intermitente, debiéndose observar que se mantenga limpia cada entrada y no presente ninguna materia inorgánica indeseable. Esta revisión se hace cada vez que se limpie la rejilla o la caja desarenadora

#### 7.5.2. Biodigestor

Los lodos y las espumas acumuladas deben ser removidos equivalentes al periodo de limpieza del proyecto. Estos intervalos se pueden ampliar o disminuir, siempre que estas alteraciones sean justificadas y no afecten los rendimientos de operación ni se presenten olores indeseables.

Debe realizarse una remoción periodo de lodos por personal capacitado que disponga del equipo adecuado para garantizar que no haya contacto entre el lodo y las personas. Antes de cualquier operación en el interior del tanque debe mantenerse abierta durante un tiempo suficiente (mayor a 15 min) esto con el fin de que se dispersen los gases tóxicos.

En ningún caso los lodos removidos, pueden se arrojados a los cuerpos de agua, en zonas aisladas los lodos pueden disponerse en lechos de secado. Los lodos secos pueden disponerse en rellenos sanitarios o en campos agrícolas, cuando estos últimos no estén dedicados al cultivo de hortalizas, frutas o legumbres que se consumen crudas.

Cuando la limpieza sea manual del tanque solo debe hacerse como última opción y siguiendo el plan para la seguridad humana, porque el tiempo

para realizar la operación puede llevar varios días, Las acciones serían las siguientes:

- a) Abrir las tapaderas del tanque a limpiar hasta evacuar gases.
- b) Cierre de válvulas de entrada
- c) Sacar la nata superior, con cubeta plástica y lazo.
- d) Sacar agua de la zona neutra desde arriba, con cubeta plástica.
- e) Proceder al vaciado del tanque evacuando agua, natas y lodos, dejando una altura de estos de aproximadamente de 0,30 m. esto sobre el fondo.
- f) Las aguas, los lodos y las natas se depositan en los lechos de secado de arena, para su posterior uso como abono orgánico, debiendo ser los sobrantes enterados en hoyos quedando con una capa de tierra a no menos de 0,5 m de profundidad.

El mantenimiento de este tratamiento empieza con una buena operación, ya que las estructuras que se utilizan no requieren ningún mantenimiento, salvo la entrada o registro correspondiente, la cual se tendrá el cuidado de mantenerla en buen estado. Los aditamentos, utensilios y equipo de trabajo deberá reemplazarse al empezar a observar su deterioró o inoperatividad.

#### 7.5.3. Filtro intermitente

Los filtros intermitentes debe estar localizados aguas abajo del tanque séptico y aguas arriba de la desinfección si se requiere para el sistema. Se recomienda usarlos cuando exista poca cobertura vegetal y las tasas de percolación rápidas. Para realizar el mantenimiento es necesario:

- a) Suspender la operación por tiempo.
- b) Realizar el rastrillado de la superficie para remover la costra que se forma y actúa como inhibidora del proceso
- c) Reemplazar la capa superior con material limpio.
- d) Limpieza de las tuberías.

En el momento en que el nivel de encharcamiento por encima de la superficie exceda de 0,30 m debe pararse la aplicación de agua residual. Para filtros que reciben efluentes de un tratamiento primario por ejemplo, tanques sépticos, se recomiendo rastrillar o cambiar la capa superior en intervalos de 30 a 150 días, para tamaños efectivos de 0,2 mm y 0,6 mm respectivamente. Para filtros recirculantes con medio grueso (1,0 a 1,5 mm) se recomiendan periodos de hasta un año.

#### 7.6. Medidas ambientales

En la operación y mantenimiento de tratamientos primarios, deberá tomarse las siguientes medidas.

- a) El cieno y natas retirados se prevé disponerlos en hoyos en la tierra, enterrándolos de inmediato con una capa de tierra de al menos 0.5 m.
- b) Nunca debe ser vaciado el cieno y las natas en el alcantarillado de la aldea, en drenes de aguas de lluvia o en el río u otras corrientes de agua superficial.
- c) Si se utiliza otro medio de disposición, deberán ser aprobados por las autoridades de salud.

# 7.7. Plan rutinario de operación y mantenimiento

Tabla XXIII. Plan rutinario de operación y mantenimiento.

FRECUENCIA	OPERACIÓN	MANTENIMIENTO	EJECUTOR	ACTIVIDAD
				ALCANTARILLADO SANITARIO
				Conexiones domiciliares.
mensual	X		encargado	Vigilancia del tipo de aguas residuales que descargan al
				sistema las viviendas y estado físico de la misma
semestral		X	encargado	Revisión del estado físico.
eventual		X	encargado	Reparación de conexiones
				Tubería del colector:
semestral	X		encargado	Limpieza de las tuberías
eventual		X	encargado	Desentupimiento y/o reparación de tuberías.
				Pozos de Registro o Visita
mensual	X		encargado	control de acumulación de lodos o natas
eventual		X	encargado	Extracción de lodos, reparación de daños
				principalmente la tapadera
				PLANTA DE TRATAMIENTO
				Caja desarenadora y rejilla
diario	Х		encargado	Limpieza de la rejilla
diario	X		encargado	Remoción de arena de la caja desarenadora
eventual		Х	comité	Reparación de daños o cambio de rejilla
				Biodigestor
periódico	X	-	encargado	Remoción de natas cuando el nivel este a
				0.10 m sobre la parte inferior del tubo de salida
periódico	X		comité	Remoción de lodos cuando la medida de la
			y encargado	parte inferior de la tolva este a una altura de los lodos
				Para su extracción
eventual		Х	comité	Reparaciones en la estructura o instalaciones de las fosas
				Filtro Intermitente
bimestral		Х	encargado	Limpiar las tuberías de descarga
periódico		Х	encargado	Limpiar el lecho filtrante cuando el monitoreo de
				la planta lo indique al bajar la eficiencia del 70 %
periódico		Х	encargado	Limpieza del fondo del filtro,
				Limpiar El Tanque correspondiente al filtro.
eventual		Х	comité	Reparación de cualquier daño o deterioro.
				Lechos de Secado.
periódico periódico	Х		encargado	Esparcir el lodo con azadón y pala en el momento
				del vaciado para su distribución uniforme
		Х	encargado	Limpieza de la ciza abierta de la superficie de
				los lechos para evitar su taponamiento y que
				se dificulte la filtración del agua. Acción después
				de remover el lodo seco.
periódico		Х	encargado	Remover malezas o hierbas que tienden a aparecer en los lechos, si es necesario remover los
eventual		Х	comité	Reparaciones a daños o deterioros.

#### **CONCLUSIONES**

- La hipótesis planteada es verdadera, en la remoción de materia orgánica, DBO<sub>5</sub> y la demanda química de oxígeno, DQO, teniendo una eficiencia mayor a 70 por 100 pero no cumple en remoción de fósforo total, nitrógeno total y sólidos suspendidos.
- 2. Para comunidades con limitados recursos económicos, la arena pómez es eficiente en 80 por 100 en la remoción de materia orgánica.
- El agua residual generada por la Colonia Aurora II, posee a la salida del filtro intermitente un índice de biodegrabilidad promedio de 0,52 permitiendo tratamientos biológicos, empleando como medio filtrante arena pómez.
- 4. Los filtros intermitentes utilizando como medio filtrante arena pómez, alcanza una remoción promedio de materia orgánica, DBO<sub>5</sub> de 19,92 mg/L, demanda química de oxígeno, DQO de 39,17 mg/L, fósforo total de 8,38 mg/L, nitrógeno total de 29,40 mg/L y sólidos suspendidos de 34,92 mg/L con un afluente de origen doméstico.
- 5. Los parámetros analizados para el efluente del filtro intermitente, cumplen con los valores máximos permisibles en el artículo 24, según el Acuerdo Gubernativo 236-2006, vigente hasta el dos de mayo de dos mil veinte, en la etapa dos.

#### **RECOMENDACIONES**

- Es importante la operación y el mantenimiento del sistema de tratamiento, por lo que se debe efectuar periódicamente una revisión de las uniones para evitar posteriores fugas, cambiar el medio filtrante y el aporte de la carga orgánica que ingresa al biodigestor y con ello garantizar la calidad del efluente.
- 2. Gestionar ante las autoridades gubernamentales y no gubernamentales, el apoyo a la Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria, de forma tal que se convierta en un centro de investigación e innovación de tecnologías apropiadas para afluentes de origen doméstico en comunidades con limitados recursos económicos.
- 3. Debido a que se realizó las mediciones en época de lluvia, se debe complementar la misma con análisis del agua residual para época sin condiciones de lluvia.
- 4. Realizar una caracterización de la descarga de agua residual previo al filtro intermitente de la Colonia Aurora II.
- 5. Para que el sistema de tratamiento cumpla con el Acuerdo Gubernativo 236-2006 de vertido de aguas residuales para entes no conectados a un alcantarillado público, en la etapa cuatro. Se debe analizar un tratamiento terciario para la remoción de nutrientes y sólidos suspendidos.

### **BIBLIOGRAFÍA**

- ALVARADO CUADRA, Ricardo Ramón. Evaluación de filtro vertical de piedra pómez como post-tratamiento del efluente de una planta de filtros.
   Trabajo de graduación de Maestría en Ciencias de Ingeniería Sanitaria de la Universidad de San Carlos de Guatemala: Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos 1986. 37 p.
- 2. ANDERSON, Damann L.; SIEGRIST, Robert L.; OTIS, Richard J. *Technology* assessment of intermittent sand filters. Washington, DC: EPA 1992. 30 p.
- 3. AROSEMENA GONZALEZ, Alcides. Ensayo de arena pómez como medio filtrante. Trabajo de graduación de Maestría en Ciencias de Ingeniería Sanitaria de la Universidad de San Carlos de Guatemala: Escuela Regional de Ingeniería Sanitaria y Recursos Hidráulicos 1985. 20 p.
- 4. CRITES, Ron; TCHOBANOGLUS, G. *Tratamiento de aguas residuales en pequeñas poblaciones.* Colombia: Mcgraw-Hill 2000. 739 p.
- 5. Metcalf & Eddy. *Ingeniería de aguas residuales*. Volumen 1 y 2. 3ª ed. México: MacGraw-Hill 1996, 1485 p.
- 6. ROMERO ROJAS, Jairo Alberto. *Calidad del agua*. 3ª ed. Colombia: Escuela Colombiana de ingeniería 2009. 485 p.
- 7. ROMERO ROJAS, Jairo Alberto. *Tratamiento de aguas residuales*. 3ª ed. Colombia: Escuela Colombiana de ingeniería 2004. 1248 p.

- SAMPIERI HERNANDEZ, Roberto; COLLADO-FERNANDEZ, Carlos y LUCIO BAPTISTA, Pilar. Metodología de la investigación. 4ª ed. México: Mcgraw-Hill 2006. 265 p.
- U.S. ENVIROMENTAL PROTECTION AGENCY, Manual wastewater
   Treatment / disposal for small communities. Washington, DC: EPA 1992.
   110 p.
- 10. YANEZ COSSIO, Fabián. Normas de diseño de plantas de tratamiento de aguas residuales borrados de discusión. Guatemala: OPS 1993. 70 p.