



PROYECTO CENTRO DE SERVICIO INFONAVIT (CESI), MÉRIDA.

Proyecto Ejecutivo- Memoria de cálculo Drenaje Pluvial

Ref. E17/MX-1161 _ Rev. 00

MARZO 2018



RIVERO BORRELL - GUTARQS
ARQUITECTOS

ingenor

ENGINEERING >
ARCHITECTURE >
PROJECT>



ingenor	ENCARGO: PROYECTO CENTRO DE SERVICIO INFONAVIT (CESI) MÉRIDA.			
N°: MX-1161	TITULO: - Memoria de cálculo Drenaje Pluvial -			
FECHA: MARZO/2018				
ADJUNTO: -	COPIAS	CLIENTE 1	INGENOR 1	

Índice

1	INTRODUCCIÓN.	3
2	DESCRIPCIÓN GENERAL DEL PROYECTO.	3
2.1	DATOS DE PROYECTO.	4
3	PROYECTO DE DRENAJE PLUVIAL.	5
3.1	NORMAS Y REGLAMENTOS APLICABLES.	5
3.2	DESCRIPCIÓN RED DE DRENAJE PLUVIAL.	5
3.3	CRITERIOS DE GASTOS DE DISEÑO.	7
3.4	INTENSIDAD MEDIA DE LA LLUVIA.	8
4	ANEXO I. CÁLCULO DE ÁREAS DE CAPTACIÓN.	11
5	ANEXO II. CÁLCULO DE BAJANTES PLUVIALES.	13
6	ANEXO III. CALCULO DE RAMALES HORIZONTALES.	15



1 INTRODUCCIÓN.

Los Centros de Servicios Infonavit (CESI), son oficinas que brindan atención personalizada sobre trámites y servicios relativos al crédito y al ahorro de los trabajadores derechohabientes, establecidos en diversos lugares o plazas en los que se requiere la presencia institucional en todo el país.

El proyecto CESI Mérida, con una superficie de terreno de 7356.79 m² de oficinas (2 niveles de oficinas y estacionamiento). Se encuentra localizado en Calle 39 con la Extensión de 32 M204 Sección catastral 13 número 512D, Mérida, Yucatán.

2 DESCRIPCIÓN GENERAL DEL PROYECTO.

Compuesto por un predio de forma irregular y topografía plana. Con base a la constancia de alineamiento las medidas generales son las siguientes, al Norte colinda con la Calle treinta y nueve, al Este con predios particulares, al Oeste con el predio 438-B y la calle 74 y al Sur con la calle 41.



Fig. 1 Localización del emplazamiento del "CESI Mérida".



2.1 DATOS DE PROYECTO.

Los principales datos del proyecto, que se consideraron para el planteamiento de las instalaciones del proyecto de urbanización, fueron los siguientes:

DATOS DEL PROYECTO	
Concepto	Dato
Terreno (m ²)	7356.79 m ²
Número de Cajones	97
Niveles	2 OFICINAS Y ESTACIONAMIENTO
Área de Oficinas (m ²)	2607.19 m ²



3 PROYECTO DE DRENAJE PLUVIAL.

3.1 NORMAS Y REGLAMENTOS APLICABLES.

Para el diseño de la instalación de drenaje pluvial del Centro de servicios "CESI y Delegación Mérida" se han seguido las directrices siguientes:

- "Reglamento de Construcciones del Municipio de Mérida".
- ASPE (American Society of Plumbing Engineers).
- ANSI (American National Standards Institute).
- Nom-001-CONAGUA-2011, Sistema de agua potable, toma domiciliaria y alcantarillado sanitario-Hermeticidad-Especificaciones y métodos de prueba.
- Normas de diseño de ingeniería electromecánica: instalaciones sanitarias, hidráulicas y especiales, del Instituto Mexicano del Seguro Social (IMSS).

3.2 DESCRIPCIÓN RED DE DRENAJE PLUVIAL.

La red de drenaje pluvial está compuesta de tuberías y coladeras, que permiten el transporte del agua desde su recolección en azoteas, hasta un pozo de visita, el cual luego se conecta a la red municipal existente.

El sistema de agua pluvial estará diseñado para poder satisfacer las necesidades de desalojar el agua en caso de un periodo de tormenta evitando una inundación del predio.

En el Centro de servicios "CESI y Delegación Mérida" la red de abastecimiento de agua pluvial estará formada por:

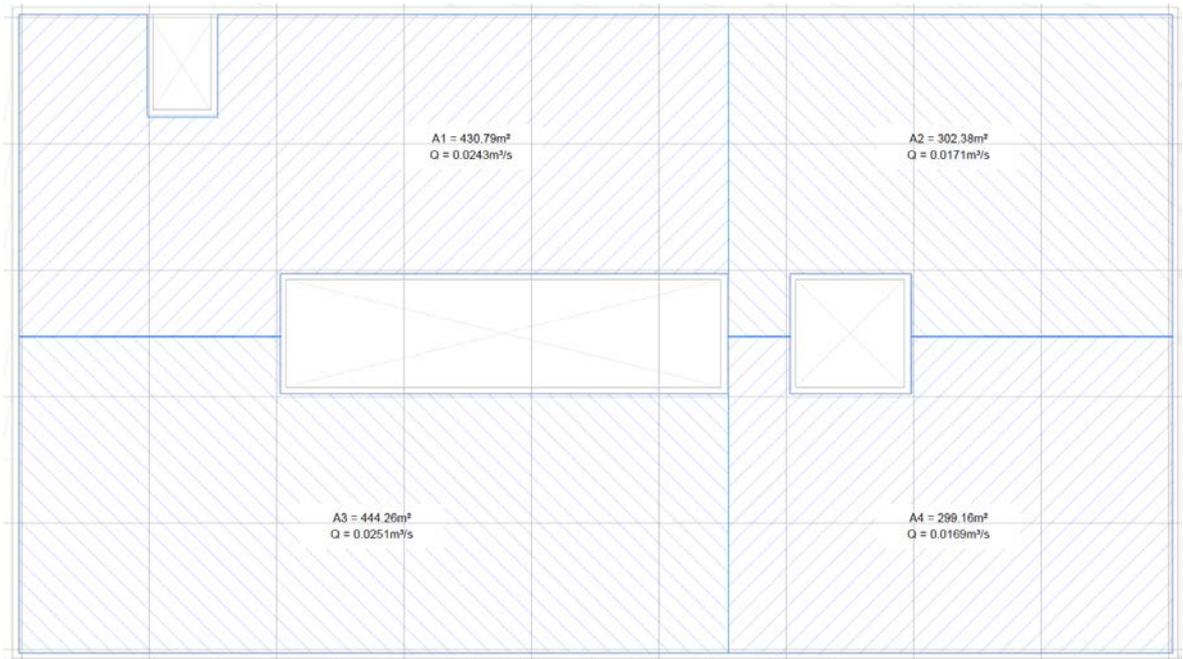
- Rejillas de captación y/o coladeras en áreas estratégicas de las azoteas y en planta baja; así como trincheras en estacionamiento, con la intención de conducir el agua pluvial.
- Una red de conducciones de agua pluvial.

La distribución del drenaje de agua pluvial del Centro de servicios "CESI y Delegación Mérida", partirá de la recolección en los departamentos y servicios conforme al Reglamento de Construcciones del Municipio de Mérida.

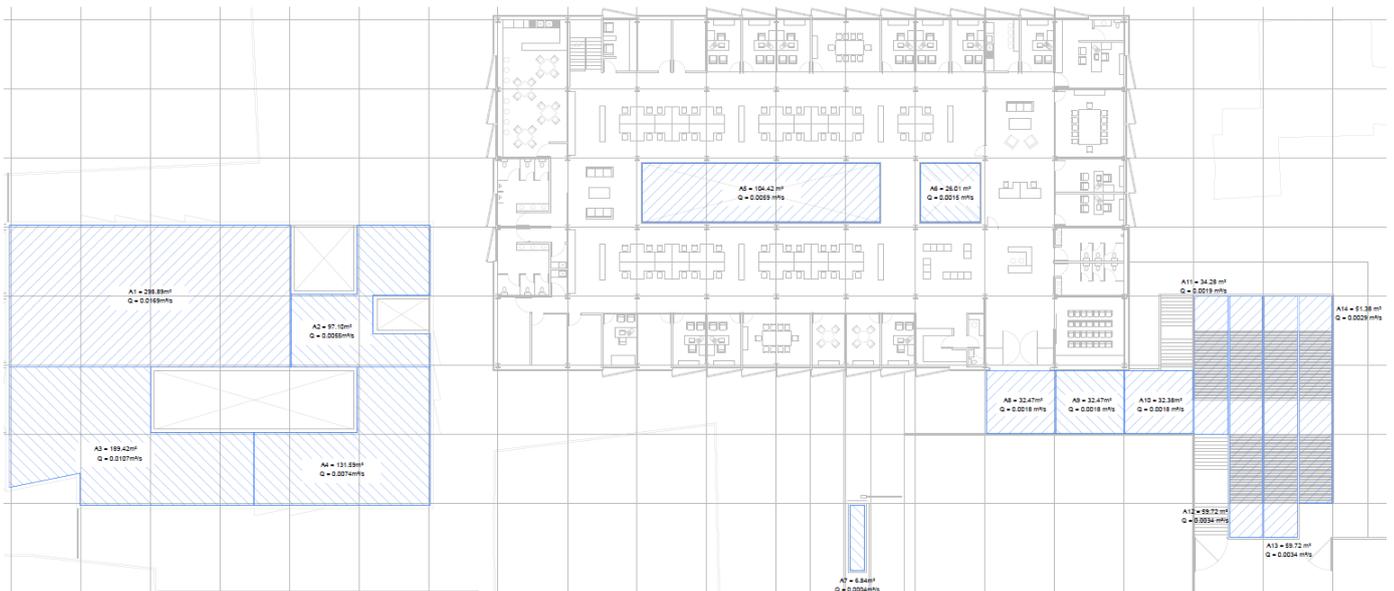
Las tuberías enterradas de la red de agua pluvial serán de PVC sanitario cumpliendo con la norma NMX-E-199 INDUSTRIA DEL PLASTICO - TUBOS Y CONEXIONES – CONEXIONES DE POLI (CLORURO DE VINILO) (PVC) SIN PLASTIFICANTE CON JUNTA HERMETICA DE MATERIAL ELASTOMETRICO, EMPLEADAS PARA SISTEMAS DE ALCANTARILLADO – ESPECIFICACIONES.

Y también de PVC de alcantarillado cumpliendo con la norma NMX-E-215/1 INDUSTRIA DEL PLASTICO-TUBOS DE POLI (CLORURO DE VINILO) (PVC) SIN PLASTIFICANTE CON JUNTA HERMETICA DE MATERIAL ELASTOMERICO, UTILIZADOS EN SISTEMAS DE ALCANTARILLADO-SERIE METRICA-ESPECIFICACIONES.

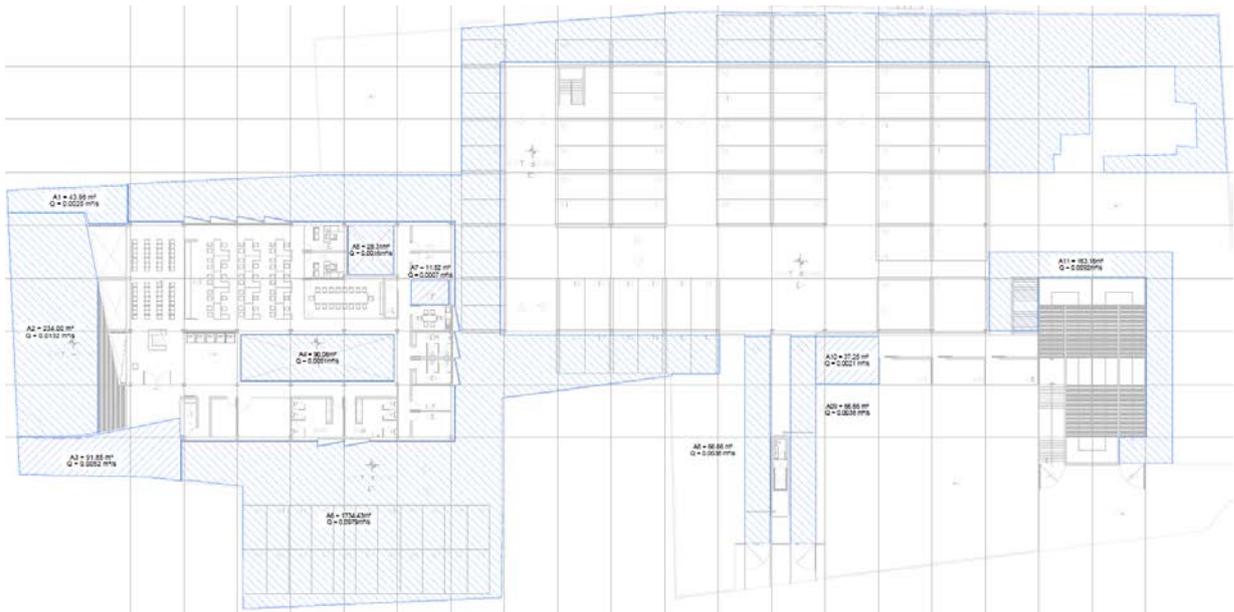
Para el cálculo de áreas tributarias, se toman en cuenta las siguientes secciones.



AZOTEA



PLANTA BAJA



ESTACIONAMIENTO

3.3 CRITERIOS DE GASTOS DE DISEÑO.

Para la determinación del agua de escorrentía en zonas en las que no hay almacenamiento ni retención de agua pluvial, se considera la aplicación del Método Racional para el cálculo de escurrimientos.

Este método fue desarrollado bajo las siguientes hipótesis:

- Los antecedentes de humedad y almacenamiento de la cuenca son despreciables.
- El valor máximo de escurrimiento para una intensidad específica de lluvia, la cual tiene una duración igual o mayor que el tiempo de concentración de la cuenca, es directamente proporcional a la intensidad de lluvia.
- La frecuencia de la ocurrencia de la descarga máxima, es la misma que la de la intensidad con la que se calculó.
- La descarga máxima por área unitaria disminuye conforme aumenta el área de alcantarillado, la intensidad de precipitación es uniforme sobre toda la cuenca y disminuye conforme aumenta la duración.
- La capacidad de infiltración es constante en el tiempo, por lo que el coeficiente de escurrimiento C permanece constante para todas las tormentas en una cuenca hidrológica.
- La duración de la precipitación es igual o mayor que el tiempo de concentración de la cuenca, por lo que el valor máximo de escurrimiento para una intensidad particular de lluvia, ocurre si la duración de la lluvia es igual o mayor que el tiempo de concentración.

El Método Racional tiene aplicaciones razonables para las zonas urbanizadas que tienen instalaciones para alcantarillado de dimensiones y características hidráulicas fijas. Este método considera el escurrimiento como una fracción de la precipitación pluvial, sin descontar las pérdidas (infiltración) y combina todos los factores complejos que afectan al escurrimiento en un solo coeficiente.



El Método Racional está definido por la siguiente fórmula:

$$Q = C \cdot I_d \cdot A \cdot 0.2777$$

Dónde:

Q..... Gasto de escurrimiento superficial en m³/s.

C..... Coeficiente de escurrimiento ponderado para el área tributaria por analizar (porcentaje de la lluvia que aparece como escurrimiento directo).

I_d..... Intensidad media de la lluvia en mm/h, para una duración igual al tiempo de concentración de la cuenca.

A..... Área tributaria del drenaje por analizar en km².

3.3.1.1 Coeficiente de escurrimiento.

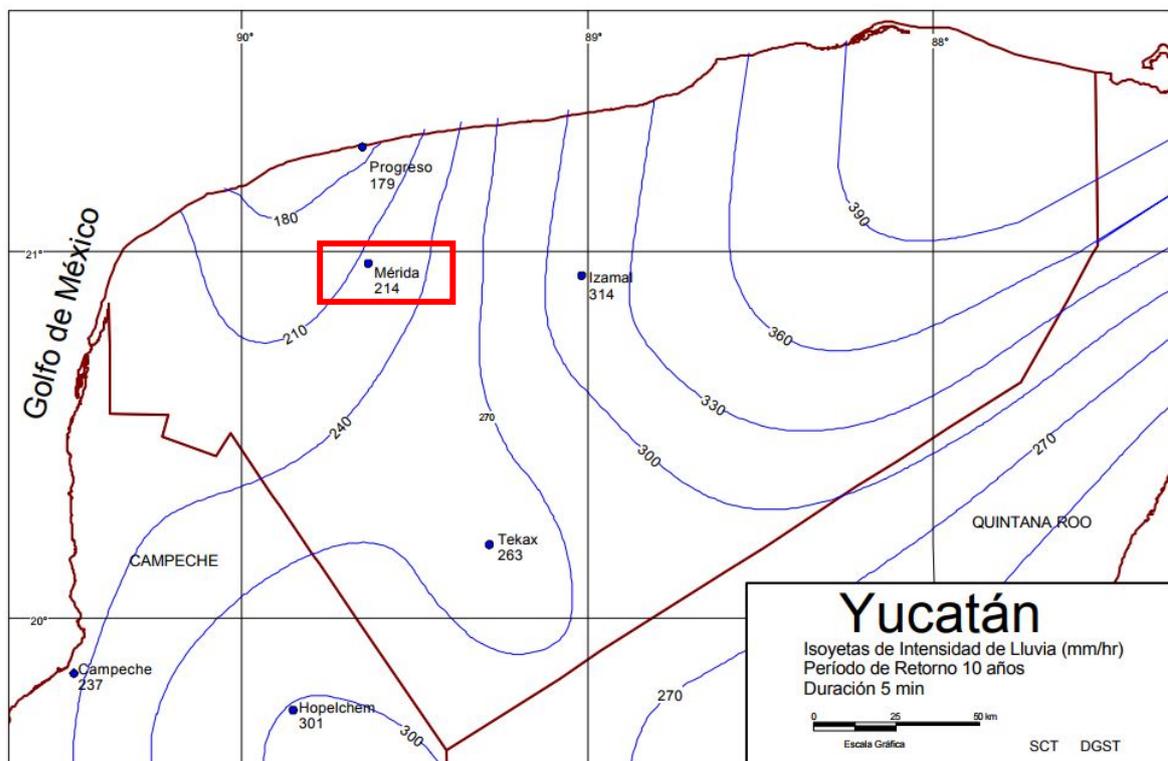
El coeficiente de escurrimiento es la relación entre la cantidad de agua que discurre por la superficie y la cantidad de agua precipitada en ella.

Los coeficientes de escurrimiento adoptados para el proyecto han sido:

- Para viales: C=0.90.

3.4 INTENSIDAD MEDIA DE LA LLUVIA.

Se adopta la intensidad de lluvia correspondiente a un periodo de retorno de 10 años y una duración de tormenta de 5 minutos. Esta intensidad es de acuerdo a las isoyetas de intensidad de lluvia de la zona, es de 214 mm/h.





3.4.1.1.1 Bajantes.

Una vez calculado el gasto captado por cada coladera, el diámetro de las bajantes se determina limitando la velocidad en la tubería a valores en los que no se produzca un desgaste excesivo de la misma. (Ver anexo II)

3.4.1.1.2 Tramos horizontales enterrados.

Una vez calculado el gasto que circula por cada tramo de la red con el Método Racional, se calculará el diámetro de las tuberías.

Para cada tramo de la red, se fijará un diámetro de tubería y una pendiente. Estos valores, junto con la rugosidad de la tubería (n) nos permiten calcular mediante la fórmula de Manning la velocidad a sección llena.

$$v = \frac{1}{n} R_h^{2/3} \cdot S^{1/2}$$

Dónde:

vVelocidad de escurrimiento, en m/s.

nCoeficiente de rugosidad de Manning, para tuberías de concreto su valor es 0.013.

R_hRadio hidráulico, en m. Para secciones circulares $R_h=0.25$ *diámetro del tubo.

SPendiente geométrica del tubo, expresada en forma decimal.

Con el valor de velocidad a sección llena, calculamos el gasto a sección llena para el diámetro de tubería propuesto y conocida la siguiente relación.

$$\frac{Q_{real}}{Q_{sección\ llena}}$$

Con la ayuda de las tablas de Thormann y Franke se obtienen el tirante de la lámina de agua en la tubería y la velocidad de la misma. Estas tablas permiten relacionar gastos, velocidad y alturas de llenado en la tubería a sección llena y parcial.

$$\frac{Q_{real}}{Q_{sección\ llena}} \text{ (valor de entrada, conocido)}$$

$$\frac{h}{D} \text{ (valor de salida, obtenido)}$$

$$\frac{v_{real}}{v_{sección\ llena}} \text{ (valor de salida, obtenido)}$$

Una vez calculados la altura del agua en la tubería y la velocidad de la misma se comprueba:



- Que el tirante de agua en la tubería es inferior al diámetro de la misma, garantizándose así que la red no trabaja en presión (a sección llena).
- Que la velocidad del agua se encuentra entre los valores recomendables, que para PVC son: v mínima > 0.3 m/s, v máxima < 5.0 m/s.

De no cumplirse las condiciones anteriores, se repite la metodología descrita proponiendo diferentes valores del diámetro de tubería y de la pendiente del tramo. En el Anexo III de este documento, se presenta una tabla con el cálculo de los tramos horizontales correspondientes.



4 ANEXO I. CÁLCULO DE ÁREAS DE CAPTACIÓN.



CENTRO DE SERV. INFONAVIT Y DELEGACIÓN MUNICIPIO DE MÉRIDA / EDO. YUCATÁN - MÉXICO					
CÁLCULOS DE ÁREAS DE CAPTACIÓN					
ÁREA DE CAPTACIÓN	SUPERFICIE (m ²)	COEFICIENTE DE ESCURRIMIENTO (C)	INTENSIDAD DE LLUVIA I _d (km/h)	FACTOR DE CONVERSIÓN	GASTO Q (m ³ /s)
PLANTA AZOTE					
1	430.79	0.95	0.000214	0.2777	0.0243
2	302.38	0.95	0.000214	0.2777	0.0171
3	444.26	0.95	0.000214	0.2777	0.0251
4	299.16	0.95	0.000214	0.2777	0.0169
PLANTA BAJA					
1	298.89	0.95	0.000214	0.2777	0.0169
2	97.10	0.95	0.000214	0.2777	0.0055
3	189.42	0.95	0.000214	0.2777	0.0107
4	131.59	0.95	0.000214	0.2777	0.0074
5	104.42	0.95	0.000214	0.2777	0.0059
6	26.01	0.95	0.000214	0.2777	0.0015
7	6.84	0.95	0.000214	0.2777	0.0004
8	32.47	0.95	0.000214	0.2777	0.0018
9	32.47	0.95	0.000214	0.2777	0.0018
10	32.47	0.95	0.000214	0.2777	0.0018
11	34.28	0.95	0.000214	0.2777	0.0019
12	59.72	0.95	0.000214	0.2777	0.0034
13	59.72	0.95	0.000214	0.2777	0.0034
14	51.38	0.95	0.000214	0.2777	0.0029
PLANTA ESTACIONAMIENTO					
1	43.94	0.95	0.000214	0.2777	0.0025
2	234.00	0.95	0.000214	0.2777	0.0132
3	91.75	0.95	0.000214	0.2777	0.0052
4	90.06	0.95	0.000214	0.2777	0.0051
5	28.31	0.95	0.000214	0.2777	0.0016
6	1,734.30	0.95	0.000214	0.2777	0.0979
7	11.52	0.95	0.000214	0.2777	0.0007
8	66.66	0.95	0.000214	0.2777	0.0038
9	66.66	0.95	0.000214	0.2777	0.0038
10	37.25	0.95	0.000214	0.2777	0.0021
11	163.16	0.95	0.000214	0.2777	0.0092



5 ANEXO II. CÁLCULO DE BAJANTES PLUVIALES.



CENTRO DE SERV. INFONAVIT Y DELEGACIÓN MUNICIPIO DE MÉRIDA/ EDO. YUCATÁN - MÉXICO							
CÁLCULOS DE BAJANTES PLUVIALES							
BAJANTE PLUVIAL	ÁREA DE CAPTACIÓN	SUPERFICIE (m ²)	COEFICIENTE DE ESCURRIMIENTO (C)	INTENSIDAD DE LLUVIA I _d (km/h)	FACTOR DE CONVERSIÓN	GASTO Q (m ³ /s)	DIÁMETRO Ømm
1	Área 1 (AZ)	430.79	0.95	0.000214	0.2777	0.0243	150
2	Área 2 (AZ)	302.38	0.95	0.000214	0.2777	0.0171	150
3	Área 3 (AZ)	444.26	0.95	0.000214	0.2777	0.0251	150
4	Área 4 (AZ)	299.16	0.95	0.000214	0.2777	0.0169	150
5	Área 1 (PB)	298.89	0.95	0.000214	0.2777	0.0169	150
6	Área 2 (PB)	97.10	0.95	0.000214	0.2777	0.0055	100
7	Área 3 (PB)	189.42	0.95	0.000214	0.2777	0.0107	150
8	Área 4 (PB)	131.59	0.95	0.000214	0.2777	0.0074	100
9	Área 5 (PB)	78.32	0.95	0.000214	0.2777	0.0044	100
10	Área 5 (PB)	26.11	0.95	0.000214	0.2777	0.0200	150
	Área 6 (PB)	26.01					
	Área (AZ)	302.38					
11	Área 8 (PB)	32.47	0.95	0.000214	0.2777	0.0055	100
	Área 9 (PB)	32.47					
	Área 10 (PB)	32.47					
13	Área 7 (PB)	6.84	0.95	0.000214	0.2777	0.0004	100



6 ANEXO III. CALCULO DE RAMALES HORIZONTALES.



CENTRO DE SERVICIO INFONAVIT Y DELEGACIÓN MUNICIPIO DE MÉRIDA / EDO. YUCATÁN - MÉXICO																
CÁLCULO DE RAMALES HORIZONTALES																
Tramo	Gasto real Q _{real} (m ³ /s)	Díámetro Ø m	Radio Hidráulico r _c (m)	Coef. Rugosidad Manning (n)	Pendiente	Velocidad llena V _{llena} (m/s)	Gasto llena Q _{llena} (m ³ /s)	Q _{real} / Q _{llena}	h / D	h (m)	V _{real} / V _{llena}	Velocidad real V _{real}	Comprobación V _{min}	Comprobación V _{max}	Uso de Tubería	
PLANTA AZOTEA																
1	0.0243	0.150	0.038	0.009	2.00%	1.760	0.0311	0.782	0.682	0.102	1.070	1.884	CUMPLE	CUMPLE	78.18%	
2	0.0171	0.150	0.038	0.009	1.00%	1.245	0.0220	0.776	0.675	0.101	1.070	1.332	CUMPLE	CUMPLE	77.60%	
3	0.0251	0.150	0.038	0.009	2.00%	1.760	0.0311	0.806	0.701	0.105	1.080	1.901	CUMPLE	CUMPLE	80.62%	
4	0.0169	0.150	0.038	0.009	1.00%	1.245	0.0220	0.768	0.667	0.100	1.070	1.332	CUMPLE	CUMPLE	76.78%	
PLANTA BAJA																
1	0.0169	0.150	0.038	0.009	1.00%	1.245	0.0220	0.767	0.667	0.100	1.070	1.332	CUMPLE	CUMPLE	76.71%	
2	0.0055	0.100	0.025	0.009	1.00%	0.950	0.0075	0.735	0.646	0.065	1.070	1.016	CUMPLE	CUMPLE	73.47%	
3	0.0107	0.150	0.038	0.009	0.50%	0.880	0.0156	0.687	0.613	0.092	1.060	0.933	CUMPLE	CUMPLE	68.75%	
4	0.0074	0.100	0.025	0.009	1.50%	1.163	0.0091	0.813	0.705	0.071	1.080	1.257	CUMPLE	CUMPLE	81.30%	
5	0.0243	0.150	0.038	0.009	2.00%	1.760	0.0311	0.782	0.682	0.102	1.070	1.884	CUMPLE	CUMPLE	78.18%	
6	0.0251	0.150	0.038	0.009	2.00%	1.760	0.0311	0.806	0.701	0.105	1.080	1.901	CUMPLE	CUMPLE	80.62%	
7	0.0022	0.100	0.025	0.009	0.25%	0.475	0.0037	0.593	0.556	0.056	1.030	0.489	CUMPLE	CUMPLE	59.26%	
8	0.0044	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.838	0.725	0.073	1.080	0.725	CUMPLE	CUMPLE	83.80%	
9	0.0029	0.100	0.025	0.009	0.25%	0.475	0.0037	0.789	0.682	0.068	1.070	0.508	CUMPLE	CUMPLE	78.87%	
10	0.0169	0.150	0.038	0.009	1.00%	1.245	0.0220	0.768	0.667	0.100	1.070	1.332	CUMPLE	CUMPLE	76.78%	
11	0.0171	0.150	0.038	0.009	1.00%	1.245	0.0220	0.776	0.675	0.101	1.070	1.332	CUMPLE	CUMPLE	77.60%	
12	0.0037	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.695	0.620	0.062	1.060	0.712	CUMPLE	CUMPLE	69.49%	
PLANTA ESTACIONAMIENTO																
COLECTOR - 1																
1	0.0031	0.100	0.025	0.009	0.25%	0.475	0.0037	0.831	0.721	0.072	1.080	0.513	CUMPLE	CUMPLE	83.10%	
2	0.0243	0.150	0.038	0.009	2.00%	1.760	0.0311	0.782	0.682	0.102	1.070	1.884	CUMPLE	CUMPLE	78.18%	
3	0.0274	0.200	0.050	0.009	0.50%	1.066	0.0335	0.819	0.709	0.142	1.080	1.152	CUMPLE	CUMPLE	81.85%	
4	0.0071	0.100	0.025	0.009	1.25%	1.062	0.0083	0.849	0.734	0.073	1.070	1.136	CUMPLE	CUMPLE	84.88%	
5	0.0043	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.815	0.709	0.071	1.080	0.725	CUMPLE	CUMPLE	81.50%	
6	0.0388	0.200	0.050	0.009	1.00%	1.508	0.0474	0.819	0.709	0.142	1.080	1.629	CUMPLE	CUMPLE	81.90%	
7	0.0169	0.150	0.038	0.009	1.00%	1.245	0.0220	0.767	0.667	0.100	1.070	1.332	CUMPLE	CUMPLE	76.71%	
8	0.0039	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.739	0.646	0.065	1.070	0.719	CUMPLE	CUMPLE	73.92%	
9	0.0034	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.644	0.587	0.059	1.050	0.705	CUMPLE	CUMPLE	64.44%	
10	0.0025	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.470	0.482	0.048	0.990	0.665	CUMPLE	CUMPLE	47.02%	
11	0.0655	0.250	0.063	0.009	1.50%	1.750	0.0859	0.762	0.667	0.167	1.070	1.872	CUMPLE	CUMPLE	76.20%	
COLECTOR - 2																
1	0.0132	0.150	0.038	0.009	0.50%	0.880	0.0156	0.849	0.734	0.110	1.070	0.942	CUMPLE	CUMPLE	84.93%	
COLECTOR - 3																
1	0.0317	0.200	0.050	0.009	0.75%	1.306	0.0410	0.773	0.675	0.135	1.070	1.397	CUMPLE	CUMPLE	77.26%	
2	0.0074	0.100	0.025	0.009	1.50%	1.163	0.0091	0.813	0.705	0.071	1.080	1.257	CUMPLE	CUMPLE	81.30%	
3	0.0391	0.200	0.050	0.009	1.00%	1.508	0.0474	0.826	0.717	0.143	1.080	1.629	CUMPLE	CUMPLE	82.59%	
4	0.0051	0.100	0.025	0.009	0.75%	0.823	0.0065	0.787	0.682	0.068	1.070	0.880	CUMPLE	CUMPLE	78.69%	
5	0.0442	0.250	0.063	0.009	0.50%	1.237	0.0607	0.728	0.640	0.160	1.070	1.324	CUMPLE	CUMPLE	72.79%	
6	0.0107	0.150	0.038	0.009	0.50%	0.880	0.0156	0.687	0.613	0.092	1.060	0.933	CUMPLE	CUMPLE	68.75%	
7	0.0052	0.100	0.025	0.009	0.75%	0.823	0.0065	0.802	0.697	0.070	1.070	0.880	CUMPLE	CUMPLE	80.16%	
8	0.0601	0.250	0.063	0.009	0.75%	1.515	0.0744	0.808	0.701	0.175	1.080	1.637	CUMPLE	CUMPLE	80.77%	
COLECTOR - 4																
1	0.0007	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.123	0.231	0.023	0.690	0.464	CUMPLE	CUMPLE	12.33%	
2	0.0037	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.701	0.626	0.063	1.060	0.712	CUMPLE	CUMPLE	70.13%	
3	0.0044	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.825	0.713	0.071	1.080	0.725	CUMPLE	CUMPLE	82.46%	
4	0.0058	0.100	0.025	0.009	1.00%	0.950	0.0075	0.777	0.675	0.068	1.070	1.016	CUMPLE	CUMPLE	77.74%	
5	0.0102	0.150	0.038	0.009	0.50%	0.880	0.0156	0.653	0.594	0.089	1.050	0.924	CUMPLE	CUMPLE	65.25%	
6	0.0251	0.150	0.038	0.009	2.00%	1.760	0.0311	0.806	0.701	0.105	1.080	1.901	CUMPLE	CUMPLE	80.62%	
7	0.0052	0.100	0.025	0.009	0.75%	0.823	0.0065	0.805	0.697	0.070	1.070	0.880	CUMPLE	CUMPLE	80.48%	
8	0.0404	0.200	0.050	0.009	1.00%	1.508	0.0474	0.853	0.738	0.148	1.070	1.614	CUMPLE	CUMPLE	85.34%	
9	0.0169	0.150	0.038	0.009	1.00%	1.245	0.0220	0.768	0.667	0.100	1.070	1.332	CUMPLE	CUMPLE	76.78%	
10	0.0021	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.399	0.433	0.043	0.940	0.631	CUMPLE	CUMPLE	39.86%	
11	0.0190	0.150	0.038	0.009	1.25%	1.392	0.0246	0.772	0.675	0.101	1.070	1.489	CUMPLE	CUMPLE	77.22%	
12	0.0594	0.250	0.063	0.009	0.75%	1.515	0.0744	0.799	0.689	0.172	1.070	1.622	CUMPLE	CUMPLE	79.88%	
13	0.0052	0.100	0.025	0.009	0.75%	0.823	0.0065	0.805	0.697	0.070	1.070	0.880	CUMPLE	CUMPLE	80.48%	
14	0.0044	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.838	0.725	0.073	1.080	0.725	CUMPLE	CUMPLE	83.80%	
15	0.0064	0.100	0.025	0.009	1.00%	0.950	0.0075	0.858	0.742	0.074	1.070	1.016	CUMPLE	CUMPLE	85.78%	
16	0.0160	0.150	0.038	0.009	0.75%	1.078	0.0191	0.841	0.729	0.109	1.070	1.154	CUMPLE	CUMPLE	84.10%	
17	0.0200	0.150	0.038	0.009	1.25%	1.392	0.0246	0.814	0.705	0.106	1.080	1.503	CUMPLE	CUMPLE	81.37%	
18	0.0360	0.200	0.050	0.009	1.00%	1.508	0.0474	0.761	0.667	0.133	1.070	1.614	CUMPLE	CUMPLE	76.06%	
19	0.0039	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.739	0.646	0.065	1.070	0.719	CUMPLE	CUMPLE	73.92%	
20	0.0083	0.100	0.025	0.009	1.75%	1.257	0.0099	0.841	0.729	0.073	1.070	1.345	CUMPLE	CUMPLE	84.09%	
21	0.0122	0.150	0.038	0.009	0.50%	0.880	0.0156	0.784	0.682	0.102	1.070	0.942	CUMPLE	CUMPLE	78.43%	
22	0.0068	0.100	0.025	0.009	1.25%	1.062	0.0083	0.815	0.709	0.071	1.080	1.147	CUMPLE	CUMPLE	81.52%	
23	0.0019	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.360	0.414	0.041	0.920	0.618	CUMPLE	CUMPLE	36.01%	
24	0.0034	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.644	0.587	0.059	1.050	0.705	CUMPLE	CUMPLE	64.44%	
25	0.0053	0.100	0.025	0.009	0.75%	0.823	0.0065	0.820	0.713	0.071	1.080	0.889	CUMPLE	CUMPLE	82.02%	
26	0.0564	0.300	0.075	0.009	0.25%	0.988	0.0698	0.808	0.701	0.210	1.080	1.067	CUMPLE	CUMPLE	80.81%	
27	0.0039	0.100	0.025	0.009	0.50%	0.672	0.0053	0.739	0.646	0.065	1.070	0.719	CUMPLE	CUMPLE	73.92%	
28	0.0116	0.150	0.038	0.009	0.50%	0.880	0.0156	0.744	0.653	0.098	1.070	0.942	CUMPLE	CUMPLE	74.44%	
29	0.0155	0.200	0.050	0.009	0.20%	0.674	0.0212	0.731	0.646	0.129	1.070	0.722	CUMPLE	CUMPLE	73.06%	
30	0.0055	0.100	0.025	0.009	0.75%	0.823	0.0065	0.851	0.738	0.074	1.070	0.880	CUMPLE	CUMPLE	85.11%	
31	0.0774	0.300	0.075	0.009	0.50%	1.397	0.0988	0.784	0.682	0.205	1.070	1.495	CUMPLE</			