Periódico Oficial

del Estado de Baja California

Organo del Gobierno Constitucional del Estado de Baja California.



Luis Armando Carrazco Moreno Director Autorizado como correspondencia de segunda clase por la Dirección General de Correos el 25 de Marzo de 1958.

Las Leyes y demás disposiciones obligan por el solo hecho de publicarse en este periódico.

Tomo CXXVI Mexicali, Baja California, 18 de octubre de 2019 No. 46

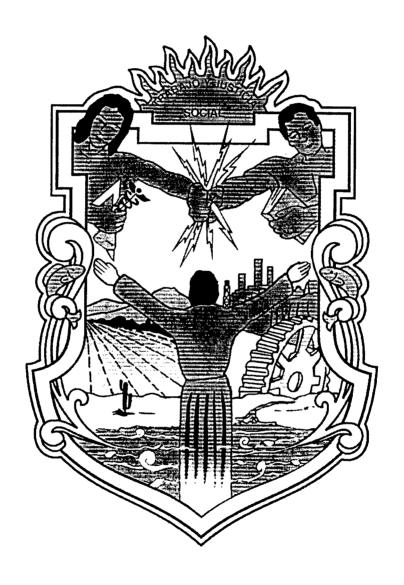
Índice

SECCIÓN VI

PODER EJECUTIVO ESTATAL

SECRETARÍA DE INFRAESTRUCTURA Y DESARROLLO URBANO	
NORMAS TÉCNICAS PARA PROYECTO DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE I	' _
ALCANTARILLADO SANITARIO (ACTUALIZACIÓN 2019)	3
· ·	

PODER JUDICIAL ESTATAL









Gobierno del Estado de Baja California Secretaría de Infraestructura y Desarrollo Urbano Comisión Estatal del Agua de Baja California



Normas Técnicas para Proyecto de Sistemas de Agua Potable y Alcantarillado Sanitario

(Actualización 2019)









INTRODUCCIÓN

LA SECRETARÍA DE INFRAESTRUCTURA Y DESARROLLO URBANO DEL ESTADO (SIDUE) DE BAJA CALIFORNIA, PUBLICO EL 14 DE SEPTIEMBRE DEL 2014 LAS "NORMAS TÉCNICAS PARA PROYECTO DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE Y ALCANTARILLADO SANITARIO", POSTERIORMENTE, EL 5 DE JUNIO DEL 2015 Y 28 DE OCTUBRE DEL 2016 SE PUBLICARON DOS MODIFICACIONES AL DOCUMENTO DEL AÑO 2014. RECIENTEMENTE, LA SIDUE Y LA COMISIÓN ESTATAL DEL AGUA DE BAJA CALIFORNIA (CEABC), CON LA PARTICIPACIÓN DE PERSONAL TÉCNICO DE LAS COMISIONES ESTATALES DE SERVICIOS PÚBLICOS (CESPM, CESPT, CESPTE Y CESPE), SE DIERON A LA TAREA DE LLEVAR UNA SERIE DE REUNIONES CON EL OBJETIVO DE REVISAR Y ACTUALIZAR E INCORPORAR NUEVAS TECNOLOGÍAS, ESTANDARES Y MEJORAS EN DETALLES CONSTRUCTIVOS Y ESPECIFICACIONES, PARA OBTENER UN MANUAL DE NORMAS COMPACTO COMO UNA HERRAMIENTA PARA DISEÑADORES, CONSTRUCTORES Y OPERADORES DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE Y ALCANTARILLADO SANITARIO TANTO DEL SECTOR PÚBLICO COMO PRIVADO, EL CUAL TIENE COMO OBJETIVO PRINCIPAL ESTAR A LA VANGUARDIA DE NORMAS NACIONALES E INTERNACIONALES, QUE DEBEN CUMPLIR LOS PROYECTOS DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE Y ALCANTARILLADO SANITARIO.

EN LA PRESENTE ACTUALIZACIÓN FUE RELEVANTE LA PARTICIPACIÓN Y EL GRAN INTERÉS, DEL PERSONAL TÉCNICO COMISIONADO POR LOS ORGANISMOS OPERADORES DEL ESTADO, EN LA REVISIÓN Y APORTACIÓN A ESTAS NORMAS.

ESTAS NORMAS TÉCNICAS CONSTAN DE DOS SECCIONES: SECCIÓN PRIMERA – AGUA POTABLE. SECCIÓN SEGUNDA – ALCANTARILLADO SANITARIO.

SECCION PRIMERA AGUA POTABLE

CONTENIDO - SECCIÓN PRIMERA AGUA POTABLE.

1	DAIC	DS DE PROYECTO
	1.1	FÓRMULAS PARA EL CÁLCULO DE GASTOS DE DISEÑO
	1.2	PERÍODO ECONÓMICO DE PROYECTO
	1.3	POBLACIÓN DE PROYECTO
	1.4	DOTACIÓN
	1.5	COEFICIENTES DE VARIACIÓN DIARIA Y HORARIA
	1.6	DEMANDA CONTRA INCENDIO
	1.7	MEDICIÓN DE GASTOS EN SISTEMAS
2	FUEN	TES DE ABASTECIMIENTO
	2.1	AFORO DE LAS FUENTES DE ABASTECIMIENTO.
3	OBRA	S DE CAPTACIÓN
	3.1	OBRAS DE CAPTACIÓN PARA AGUAS SUPERFICIALES
	3.2	OBRAS DE CAPTACIÓN PARA AGUAS SUBTERRÁNEAS
4	OBRA	S DE CONDUCCIÓN
	4.1	CONDUCCIÓN POR GRAVEDAD
	4.2	CONDUCCIÓN POR BOMBEO (Líneas de Impulsión)
	4.3	TIPOS DE TUBERÍA
	4.4	PIEZAS ESPECIALES
	4.5	PROTECCIÓN ANTICORROSIVA PARA TUBERÍAS DE ACERO
	4.6	INSTALACIÓN DE TUBERÍA
	4.7	DERECHOS DE PASO
5	PLAN	TAS DE BOMBEO
	5.1	EQUIPOS DE BOMBEO
	5.2	SUMERGENCIA
	5.3	CARACTERÍSTICAS DE LOS MOTORES
	5.4	INSTALACIONES ELÉCTRICAS
	5.5	DIMENSIONAMIENTO DE CARCAMO DE SUCCION.
	5.6	TIEMPO ENTRE ARRANQUES SUCESIVOS DE MOTORES (tc)
	5.7	SISTEMAS HIDRONEUMÁTICOS
6	OBRA	S DE REGULACIÓN
	6.1	TANQUES DE CONCRETO REFORZADO
	6.2	TANQUES DE ACERO ATORNILLADOS
	6.3	ESPECIFICACIONES DE MATERIALES Y DISEÑO
	6.4	GARANTÍAS OBLIGATORIAS PARA LA RECEPCIÓN DE LA ESTRUCTURA

	6.5	PLANOS Y MANUALES
7	DISTR	RIBUCIÓN
	7.1	TUBERÍAS
	7.2	CÁLCULO HIDRÁULICO
	7.3	CRUCEROS
	7.4	ACCESORIOS
	7.5	HIDRANTES CONTRA INCENDIO
	7.6	TOMA DOMICILIARIA
	7.7	ESTRUCTURAS ESPECIALES
8	PRES	ENTACIÓN DE PROYECTOS
	8.1	MEMORIA TÉCNICO DESCRIPTIVA
	8.2	MEMORIA DE CÁLCULO
	8.3	VOLÚMENES, GENERADORES DE OBRA Y PRESUPUESTO BASE
	8.4	PLANOS
	8.5	ESPECIFICACIONES DE MATERIALES
9	ANEX	OS
10	TERM	INOLOGÍA

1 DATOS DE PROYECTO

Para efectuar los proyectos de las obras que integran un sistema de abastecimiento de agua potable, se debe establecer claramente los datos de proyecto como se indica a continuación:

ÁREA TOTAL DE PROYECTO	ha
ÁREA HABITACIONAL	ha
ÁREA COMERCIAL	ha
ÁREA INDUSTRIAL	ha
ÁREA DE EQUIPAMIENTO URBANO O DONACIÓN	ha
No. DE VIVIENDAS	Viv
POBLACIÓN DE PROYECTO (P)	hab
DOTACIÓN HABITACIONAL (D)	l/hab/d
DOTACIÓN COMERCIAL, INDUSTRIAL	l/s/ha
EQUIPAMIENTO URBANO O DONACIÓN	l/s/ha
GASTO MEDIO DIARIO (Qm)	l/s
GASTO MÁXIMO DIARIO (Qmd)	1/s
GASTO MÁXIMO HORARIO (Qmh)	I/s
CONDUCCIÓN	Gravedad y/o bombeo
REGULACIÓN	m ³
DISTRIBUCIÓN	Gravedad y/o bombeo

Nota: Cuando se tengan diferentes zonas de presión, éstas deberán presentarse en columnas por separado, indicando la estructura o equipo que alimenta la zona, así como el nombre de la estructura reguladora de gasto. (Ver Tabla 1.3)

Tabla 1.1 datos básicos de proyecto

	Enser	nada	Mexicali		Rosarito		Tecate		Tijuana	
Concepto	Urbano	Rural	Urbano	Rural	Urbano	Rural	Urbano	Rural	Urbano	Rural
CVD	1.2	, 1.2	1.5	1.5	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2	1.2
CVH	1.5	1.5	2.0	2.0	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
Îndice de hacinamiento (hab/Viv)	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7
Dotación (l/hab/d)	250	200	300	300	220	220	250	200	220	220
Dotación en gasto medio para zona industrial, comercial y equipamiento urbano o donación (l/s/ha)*	0.8	0.64	1.0	1.0	0.8	0.8	0.8	0.64	0.8	0.8

^{*}Del área bruta a desarrollar.

1.1 FÓRMULAS PARA EL CÁLCULO DE GASTOS DE DISEÑO

Para la selección del criterio de diseño de estructuras ver tabla 1.2

• Para el Gasto Medio Diario (Qm), utilizar: $Qm = \frac{PD}{86400}$

Para el Gasto Máximo Diario (Qmd), aplicar: Qmd = Qm CVD

Para el Gasto Máximo Horario(Qmh), utilizar: Qmh = Qmd CVH

Donde:

P= Población en hab. D= Dotación en l/hab/d.

CVD = Coeficiente de Variación Diaria. (ver tabla 1.1)

CVH = Coeficiente de Variación Horaria. (ver tabla 1.1)

Tabla 1.2 criterios de gastos de diseño para estructuras

TIPO DE LA ESTRUCTURA	MÁXIMO	MÁXIMO
	DIARIO	HORARIO
Fuente de abastecimiento	X	
Obra de captación	X	
Planta Potabilizadora	X	
Línea de conducción antes del tanque de regulación	X	
Tanque de regulación	X	
Línea de alimentación a la red		X
Red de Distribución		X
Estación de bombeo con entrega directa al tanque	x	
Estación de bombeo con entrega directa a la red		X

Tabla 1.3 datos de proyecto por zonas de presión CONCEPTO	ESTRUCTURA DE REGULACIÓN					
	Tipo de Estructura (nombre)	Total				
Volumen de regulación (m³)						
Área de Donación, Equipamiento Urbano y Comercial (ha)						
Número de Viviendas equivalente al área de Donación, Equipamiento Urbano y Comercial	4					
Número de viviendas						
Total de viviendas equivalentes						
Índice de hacinamiento de población (hab/viv) Población de Proyecto (hab)		,				
Dotación habitacional (l/hab/día)						
Dotación por área (l/s/ha)						
Coeficiente de variación diaria						
Coeficiente de variación horaria						
Gasto medio (I/s)						
Gasto máximo diario (l/s)						
Gasto máximo horario (l/s)						

Nota: Los valores a aplicar corresponderán a cada estructura en función de las zonas por abastecer con la misma, de tal manera que en la columna de tipo de estructura pondrá el nombre que se le haya asignado de acuerdo con su zona de abastecimiento, en caso de ser necesario de una estructura adicional se incluirá la columna correspondiente.

1.2 PERÍODO ECONÓMICO DE PROYECTO

Es periodo de proyecto en el intervalo de tiempo en que la obra proyectada brindará el servicio para el cual fue diseñada, es decir que operará con los parámetros utilizados para su dimensionamiento (población de proyecto, gasto de diseño, niveles de operación, etcétera).

En la tabla 1.4 se muestran los períodos de proyecto para los distintos rangos de población de la localidad en diseño.

Tabla 1.4 período de proyecto de acuerdo con la población

LOCALIDAD (HAB)	PERÍODO DE PROYECTO			
hasta 15,000	10 años			
hasta 150,000	15 años			
más de 150,000	20 años			
fraccionamientos	a saturación total			

1.3 POBLACIÓN DE PROYECTO

Se estimará con una ocupación por vivienda indicada en la tabla 1.1 de datos básicos de proyecto; como mínimo, de acuerdo a los resultados del Censo de Población y Vivienda del INEGI vigente. En caso de desarrollos industriales, comerciales y de equipamiento urbano, se anotará la superficie destinada a este uso y el área total del predio.

1.4 DOTACIÓN

Se considerará como dotación media, la indicada en la tabla 1.1 de datos básicos de proyecto, en l/hab/d. En desarrollos industriales, comerciales y de equipamiento urbano o donación, cuando no se tenga información de las necesidades específicas, se tomará como base un gasto medio diario obtenido con la dotación indicada en la tabla 1.1 en l/s/ha del área bruta a desarrollar.

1.5 COEFICIENTES DE VARIACIÓN DIARIA Y HORARIA

Los coeficientes de variación se aplican para cubrir las fluctuaciones en los sistemas, las cuales están relacionadas con las condiciones climáticas y las actividades propias de la localidad.

En todo sistema los consumos varían durante el año, teniéndose fluctuaciones en forma diaria y horaria. Los valores mínimos de estos coeficientes son los indicados en la tabla 1.1 de datos básicos de proyecto (Coeficiente de Variación Diaria "CVD" y Coeficiente de Variación Horaria "CVH").

1.6 DEMANDA CONTRA INCENDIO

La demanda contra incendio está considerada en el volumen de regulación (ver capítulo 6 Obras de Regulación).

1.7 MEDICIÓN DE GASTOS EN SISTEMAS

El tamaño y capacidad de los medidores deberá obedecer a un adecuado diseño hidráulico que evite condiciones de submedición y que a su vez permita registrar el máximo caudal requerido en el sistema de abastecimiento y/o distribución, sin presentar excesiva pérdida de carga ni daño en ninguna de sus partes internas o externas debido a la presencia de caudales y presiones fuera del rango recomendado por el fabricante. Deberá utilizar medidores mecánicos de propela o volumétricos hasta un tamaño no mayor de 400 mm de diámetro (16" Ø), para diámetros mayores se deberá utilizar medidores electromagnéticos ó ultrasónicos bridados o de inserción cumpliendo con las recomendaciones de instalación del fabricante.

Con el objeto de tener información permanente de los consumos y de las variaciones de éstos, la medición deberá seguir los procedimientos que a continuación se describen:

- Medir el servicio en el 100% de las tomas.
- Instalar medidores generales en los sistemas de abastecimiento, a la salida de los tanques o en líneas de alimentación a redes de distribución.
- En todos los proyectos es indispensable prever dispositivos de medición para poder obtener un registro y control de consumos.
- Para obras de extracción y/o aprovechamiento en fuentes de abastecimiento como pozos, presas, ríos, suministro de agua en bloque, así como para plantas potabilizadoras y estaciones de medición de sectores hidrométricos, se utilizarán medidores electromagnéticos ó ultrasónicos con sensores integrados a un cuerpo sólido de hierro fundido o de acero inoxidable con extremidades bridadas, transmisor electrónico con pantalla de visualización del volumen acumulado en metros cúbicos (m³) y gasto instantáneo en litros por segundo (l/s), memoria interna para registro de información (data logger), capacidad de enlace con sistemas de telemetría y/o control a distancia, funcionamiento con batería interna y opción de suministro de corriente eléctrica
- Para obras de regulación (tanques) y estaciones de bombeo, se utilizarán medidores de cuerpo sólido de hierro fundido o de acero inoxidable con extremidades bridadas, tipo mecánico de propela o volumétricos con totalizador de volumen en metros cúbicos e indicador de gasto instantáneo en litros por segundo. Se regirán conforme a la NOM-012-SCFI-1994 en su versión vigente y al estándar AWWA C704 en su versión vigente y todos sus componentes deberán apegarse a la especificación de fabricación y materiales que indica esta norma.
- En acueductos y líneas de conducción, se utilizarán medidores ultrasónicos ó electromagnéticos bridados, con transmisor electrónico con pantalla de visualización de volumen totalizado y gasto instantáneo, con capacidad de enlazarse a sistemas de telemetría y/o control a distancia, memoria interna de registro de datos (data logger), batería interna con opción de suministro de corriente eléctrica.

CARACTERÍSTICAS DE INSTALACIÓN DE MEDIDORES DE PROPELA Ó VOLUMETRICOS

El medidor deberá ser instalado en un tramo recto de tubería libre de obstrucciones o cambios de dirección como codos, válvulas, bombas, ampliaciones o reducciones, las cuales deberán estar por lo menos a una distancia de 5 veces el diámetro aguas arriba del medidor y 3 veces el diámetro aguas abajo de medidor ó según especificación recomendada por el fabricante. El medidor deberá tener instalado un filtro (cedazo) aguas arriba respetando la distancia antes mencionada y para efecto de mantenimiento deberá ser instalado en un tramo de tubería que pueda ser aislado por válvulas de seccionamiento.

CARACTERÍSTICAS DE INSTALACIÓN DE MEDIDORES ELECTROMAGNÉTICOS Ó ULTRASONICOS BRIDADOS Y DE INSERCIÓN

El medidor ultrasónico ó electromagnético bridado deberá ser instalado en un tramo recto de tubería libre de obstrucciones o cambios de dirección como codos, válvulas, ampliaciones o reducciones, las cuales deberán estar por lo menos a una distancia de 5 veces el diámetro aguas arriba del medidor y 3 veces el diámetro aguas abajo del medidor o según especificación recomendada por el fabricante.

El medidor electromagnético de inserción deberá ser instalado en un tramo recto de tubería libre de obstrucciones o cambios de dirección como codos, válvulas, ampliaciones o reducciones, las cuales deberán estar por lo menos a una distancia de 10 veces el diámetro aguas arriba del medidor y 5 veces el diámetro aguas abajo de medidor o según especificación recomendada por el fabricante.

Para el caso de los transmisores integrados al cuerpo rígido del medidor, deberán tener cubierta de protección contra intemperie de la pantalla para evitar su rápido deterioro. En los medidores con transmisor no integrado, es decir no instalado sobre el cuerpo rígido bridado, deberán ser protegidos contra intemperie con gabinete empotrado a un murete.

A consideración del Organismo Operador se podrán utilizar medidores ultrasónicos no intrusivos en los casos que así juzgue conveniente, basándose en la dificultad y tipo de la obra, tamaño del diámetro y calidad o tipo de agua a medir.

2 FUENTES DE ABASTECIMIENTO

El objetivo principal es el de conocer la existencia de mantos acuíferos o aguas superficiales, que permitan en un momento dado, la explotación para el abastecimiento de la localidad.

Se deberá establecer la oferta, que se refiere a la calificación de la productividad de las fuentes de abastecimiento, señalando las mejores, para integrarlas al estudio de alternativas de la red de abastecimiento.

Así mismo, se determinarán las limitaciones propias de cada fuente de acuerdo con el caudal requerido, presentando gráficas de tiempo-abatimiento en el caso de explotación de aguas subterráneas.

Dentro del estudio de las zonas de captación, será indispensable disponer de la siguiente información:

Dictamen de la Comisión Nacional del Agua "CONAGUA".

La selección de la fuente será de acuerdo con la alternativa del proyecto integral óptimo.

El proyecto deberá considerar que la fuente seleccionada, garantizará el abastecimiento del sistema de que se trate, de acuerdo con la vida útil de proyecto. Deberá establecerse que únicamente será explotado para los fines establecidos en el proyecto.

- Se establecerá claramente la localización de la fuente de abastecimiento.
- Se deberá hacer investigación de los convenios legales que aseguren el uso de derechos de la fuente de abastecimiento para el fin preconcebido.

Las fuentes de abastecimiento, ya sean de aguas superficiales o subterráneas, deberán tener una calidad adecuada, fundamental para prevenir y evitar la transmisión de enfermedades gastrointestinales, por lo que deberán cumplir la Norma Oficial Mexicana NOM-127-SSA1-1994 en su versión vigente y sus modificaciones, (modificada el 22 de noviembre del 2000) Anexo AP-10.49.

Las fuentes de abastecimiento deben proporcionar el gasto máximo diario requerido para las necesidades futuras, tomando en cuenta los periodos de diseño ver tabla 1.4. De acuerdo a la procedencia de sus aguas, las fuentes de abastecimiento se clasifican en:

- a) Fuentes de abastecimiento de aguas superficiales
- b) Fuentes de abastecimiento de aguas subterráneas

2.1 AFORO DE LAS FUENTES DE ABASTECIMIENTO.

Las fuentes de abastecimiento necesitan aforarse para conocer el gasto. Entre los métodos de aforo conocidos se encuentran los siguientes:

- a) Método volumétrico.
- b) Utilizando la ecuación de caída libre del chorro.

Se realizará de acuerdo a procedimientos establecidos por la Comisión Nacional del Agua.

3 OBRAS DE CAPTACIÓN

Son las obras civiles y/o electromecánicas que permiten disponer de las fuentes de abastecimiento el agua necesaria y en forma segura. Éstas se dividen dependiendo el tipo de la fuente de abastecimiento en: obras de captación superficiales y obras de captación subterráneas.

3.1 OBRAS DE CAPTACIÓN PARA AGUAS SUPERFICIALES.

Clasificación de los tipos de captación para aguas superficiales:

- Captación directa.
- Captación con presa derivadora.
- Captación con presa de almacenamiento.

La estructura de la obra de toma en canal está formada por los siguientes elementos según anexo AP-0.44

- a) Estructura de entrada de la obra de toma: La estructura entrada consiste en una obra de transición generalmente de sección trapecial a rectangular, de concreto reforzado, la cual sirve para apoyo de la rejilla.
- b) Mecanismo de control (compuertas): Una compuerta consiste en una placa móvil, plana o curva, que al levantarse permite graduar la altura del orificio que se va descubriendo, a la vez que controla la descarga producida. Las compuertas se utilizan para regulación de gastos, con peculiaridades en su operación y en sus partes.
- c) Rejilla: Las rejillas evitan que los cuerpos sólidos que arrastra la corriente ingresen a la toma de agua, evitando problemas que afecten los mecanismos principalmente de válvulas, compuertas y bombas. Cuando se tienen tomas cuyas descargas se realizan a superficie libre, puede no ser necesario el uso de rejillas. Los elementos que integran una rejilla son principalmente soleras, apoyadas en vigas de acero estructural.
- d) Conductos: En algunos proyectos, se requieren de conductos ya sea de sección cuadrada, rectangular o circular que comunica la estructura de entrada a la planta de bombeo o al aprovechamiento. Su existencia se origina debido a la separación en que se encuentran la estructura de entrada y la planta

ANÁLISIS HIDRÁULICOS

Este rubro tiene diversas componentes:

- a) Caudal de diseño, utilizando el caudal máximo diario para la población de diseño si se cuenta con regulación dentro de las instalaciones del sistema, de no tener regulación, utilizar el caudal máximo horario.
- b) Definición de los niveles de operación mínimo y máximo en el sitio de la derivadora para establecer los niveles de operación y la carga hidráulica para obtener el caudal necesario.
- c) Estudios de las condiciones del río, canal o presa, en especial si se encuentra en régimen muy variable de caudales; así como las obras de protección en caso de excedencias.
- d) Rejas de desbaste grueso para retención de sólidos flotantes.
- e) Diseño de la transición que une la salida de la toma con la descarga
- f) Sumergencia
- g) Línea de conducción de agua cruda, considerando pérdidas longitudinales y locales.

3.2 OBRAS DE CAPTACIÓN PARA AGUAS SUBTERRÁNEAS

Las aguas subterráneas se clasifican en agua freática, agua subterránea confinada o artesiana y manantiales. Las obras mediante las cuales se captan son: Galerías filtrantes, pozos someros y pozos profundos.

3.2.1. POZOS PROFUNDOS:

Para el proyecto de un nuevo pozo profundo se tendrán que tomar las siguientes consideraciones:

El concesionario que realice el proyecto del pozo para la extracción de agua, será el responsable de cubrir los requerimientos mínimos indicados por la NOM-003-CNA-1996 en su versión vigente. Ver Anexo AP-10.43.

4 OBRAS DE CONDUCCIÓN

Se denominan obras de conducción, a la parte del sistema constituida por el conjunto de conductos y accesorios destinados a transportar el agua, procedente de la fuente de abastecimiento o estructura de regulación. Su capacidad se calcula para el gasto máximo diario.

4.1 CONDUCCIÓN POR GRAVEDAD

El empleo de tuberías en conducciones permite hacer el análisis hidráulico de los conductos, dependiendo de las características topográficas que se tengan. En cualquier caso, la velocidad mínima de escurrimiento será de 0.30 m/s para evitar la sedimentación de partículas; y la velocidad máxima permisible para evitar erosión será de 5.00 m/s (ver tabla 4.1).

EL CÁLCULO HIDRÁULICO EN LÍNEAS DE CONDUCCIÓN SE HARÁ EMPLEANDO LA FÓRMULA DE "MANNING":

$$Q = \frac{1}{n} Rh^{2/3} S^{1/2}$$

Donde:

Q = Gasto en m³/s.

Rh = Radio hidráulico en metros.

S = Pendiente geométrica del conducto (adimensional).

n = Coeficiente de rugosidad de Manning (adimensional).

El coeficiente "n" representa las características internas de la superficie de la tubería. Su valor depende del tipo de material, calidad del acabado y el estado de la tubería (ver tabla 4.1).

El radio hidráulico se calcula con la expresión:

$$Rh = \frac{A}{Pm}$$

Donde:

Rh = Radio hidráulico en metros.

A = Área hidráulica transversal del flujo en m².

Pm = Perímetro mojado en metros.

Y para determinar las pérdidas por fricción se utilizará la expresión:

$$Hf = KLQ^2$$
 Siendo $K = \frac{10.293n^2}{D^{16/3}}$

Donde:

Hf = Pérdidas por fricción.

K = Constante para pérdidas por fricción en la tubería.

L = Longitud del conducto en metros.

Q = Gasto en metros cúbicos.

D = Diámetro interior de la tubería en metros.

El cálculo consistirá en utilizar la carga disponible para vencer las pérdidas por fricción, las pérdidas locales en fontanería de alimentación a tanques, además de una carga diferencial necesaria para cierre en válvulas de control de nivel (de diafragma) hasta 300 mm (12") de diámetro de 3.5 m.c.a. arriba del nivel más alto de la fontanería del flotador.

En el perfil de conducción, se hará el trazo de la línea piezométrica, que corresponde a los diámetros que satisfagan la condición de que la carga disponible sea mayor o igual a la pérdida de carga por fricción. Además, se revisarán clases de tubería con respecto a la línea estática (gravedad) y en sistemas de bombeo con la línea de sobrepresión.

Cuando la topografía es accidentada, se localizarán válvulas de admisión y expulsión de aire (VAyEA) en los sitios del perfil donde se presente cambio de pendiente, en los puntos altos; para topografías planas se localizarán en puntos situados a cada 500 metros como máximo. Su diámetro será determinado en función del gasto de conducción y la presión. (Anexo AP-10.21)

Así mismo, en los puntos bajos de la línea se proyectarán desfogues de vaciado para mantenimiento de las tuberías, debiendo presentar diseño de los mismos. (Anexo AP-10.21)

En caso de tener tramos obligados de tubería de acero expuesta a la intemperie, deberán preverse juntas de expansión.

En tuberías con cople, deberán diseñarse atraques en los cambios de dirección vertical y horizontal. Para presiones de trabajo mayores de 7 Kg/cm² (70 m.c.a.), deberá presentarse el diseño de los mismos; en presiones menores podrán utilizarse las dimensiones de los atraques para redes de distribución (Anexo AP-10.7). Los atraques deberán ser colocados en suelos inalterados, fuera de rellenos; en el caso de que el suelo no tenga capacidad de carga mayor a 5 ton/m², estos deberán diseñarse de acuerdo a la resistencia del suelo. Cuando el suelo adyacente no presente buenas condiciones de confinamiento o sea alterado, deberán diseñarse por gravedad.

Para instalación de tuberías localizadas en cauces de arroyos, deberá proponerse protecciones, para prevenir flotación y falla por socavación. En el caso de utilizar gaviones deberán construirse de acuerdo a las siguientes especificaciones. Los tamaños de las rocas serán de 10 a 30 cm de diámetro, con un peso de 1750 kg/m³ y una absorción de 4.5% máxima, serán fabricados con malla metálica de triple torsión, de alambre metálico de acero dulce ASTM 641-32 en su versión vigente clase 3 galvanizado calibre No. 12 ½ (2.40 mm) y reforzados en sus aristas con alambre de acero dulce ASTM 641-32 en su versión vigente, clase 3 galvanizado calibre No. 3 (3.40 mm). Ver Anexo AP-10.42A

4.2 CONDUCCIÓN POR BOMBEO (Líneas de Impulsión)

El cálculo hidráulico en líneas de conducción a bombeo, se basará en las fórmulas de "HAZEN - WILLIAMS" o "MANNING": Ver anexo AP-10.12.

HAZEN – WILLIAMS

$$V = 0.355ChD^{0.63}S^{0.54}$$
 $Q = VA$
 $V = 0.355ChD^{0.63}S^{0.54}$
 $Q = VA$
 $Q = VA$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}}$
 $Q = VA$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}}$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}}$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}}$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}}$
 $Q = VA$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}}$
 $Q = VA$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}}$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54}D^{2.63}}{L^{0.54}D^{2.63}}$
 $Q = \frac{0.2788Ch\ Hf^{0.54$

Los valores del coeficiente de rugosidad "Ch" y "n", para distintos tipos de materiales en tuberías (enlistados en la tabla 4.1), dependen del tipo y estado de tubería.

En toda línea de CONDUCCIÓN POR BOMBEO se hará el ESTUDIO DEL DIÁMETRO ECONÓMICO, determinando el costo total de amortización anual de la obra civil más la operación anual para varias alternativas de diámetro, cuyo valor mínimo será el que resulte más económico. Los cálculos se deben realizar según el formato del anexo AP-10.12, tomando en cuenta la sobrepresión producida por el golpe de ariete.

Tabla 4.1 coeficientes de rugosidad valores de ch y n

Table 4.1 Coefficients de l'agosidae valores de cir	HAZEN -	MANNING	Velocidad	<u>Velocida</u>
MATERIAL	WILLIAMS (Ch)	(n)	Max (m/s)	Min (m/s)
Acero galvanizado (nuevo y usado)	125	0.014	5.00	0.30
Acero soldado (nuevo) con revestimiento.	130	0.012	5.00	0.30
Acero soldado (usado)	90	0.014	5.00	0.30
Fierro fundido limpio (nuevo)	130	0.012	5.00	0.30
PVC (poli cloruro de vinilo)	150	0.009	5.00	0.30
Cobre y latón	130	0.012	5.00	0.30
Conductos con acabado interior de cemento pulido	130	0.012	5.00	0.30
Concreto, acabado liso	130	0.012	3.50	0.30
Concreto, acabado común	120	0.013	3.50	0.30
Polietileno de alta densidad (PEAD)	140	0.010	5.00	0.30
Hierro dúctil con revestimiento.	135	0.011	5.00	0.30
PRFV (Poliéster reforzado con fibra de vidrio)	155	0.009	5.00	0.30

Nota: La velocidad máxima es considerando que se han resuelto los problemas asociados a fenómenos transitorios.

4.2.1 GOLPE DE ARIETE

Con el objeto de revisar el posible efecto, y prever en su caso la protección contra la fuerza dinámica adicional a la carga dinámica normal por la interrupción del bombeo, o el cierre repentino de una válvula, se calculará la sobrepresión máxima producto del golpe de ariete para la condición de máximo gasto, aplicando el principio de conservación de la energía.

Energía cinética del agua = Energía para comprimir el agua + Energía para expandir el tubo.

Substituyendo valores se obtienen los resultados, aplicando la siguiente fórmula:

$$H = \frac{145.26V}{\sqrt{1 + \frac{Es d}{Et e}}}$$

Donde:

H = Incremento de presión ocasionado por el golpe de ariete en m.c.a.

V = Velocidad del agua en la conducción en m/s

Es =Módulo de elasticidad del agua = 20,670 kg/cm²

d = Diámetro interior del tubo en cm

e = Espesor de la pared del tubo en cm

Et =Módulo de elasticidad de las paredes del tubo (variable en función del tipo de tubería) en kg/cm².

De acuerdo al valor arrojado por la fórmula, el proyectista deberá en función al gasto de bombeo, diseñar y proponer los mecanismos de protección tanto para la tubería como para las piezas instaladas en el sistema de bombeo.

4.3 TIPOS DE TUBERÍA

El diámetro mínimo de tubería para conducción y redes de distribución será de 100 mm (4").

EL MATERIAL DE LAS TUBERÍAS SERÁ LOS QUE A CONTINUACIÓN SE DESCRIBEN.

4.3.1 TUBERÍA DE POLICLORURO DE VINILO (PVC)

Esta tubería deberá cumplir con los estándares de la especificación AWWA C900-07 en su versión vigente en diámetro de 100 mm (4") hasta 300 mm (12"), y según los estándares de la especificación AWWA C905-10 en su versión vigente para diámetros de 355 mm (14") a 1220 mm (48").

4.3.2 TUBERÍA DE POLIETILENO DE ALTA DENSIDAD (PEAD)

La tubería de polietileno de alta densidad deberá cumplir con los estándares ASTM D-1248 en su versión vigente, ASTM D-2657 en su versión vigente, ASTM D-3350 en su versión vigente Y PE4710 en su versión vigente; así como la norma NMX-E-018-CNCP-2012 en su versión vigente referente a tubos de polietileno para la conducción de fluidos a presión, y los estándares AWWA C906-07 en su versión vigente, para diámetros de 100 mm (4") a 1600 mm (64") y para la instalación en tomas domiciliarias será de acuerdo a los estándares AWWA C901-08 en su versión vigente de 13 mm (½") a 76 mm (3") de diámetro.

4.3.3 TUBERÍA DE POLIÉSTER REFORZADO CON FIBRA DE VIDRIO

La tubería de poliéster reforzada con fibra de vidrio, deberá cumplir con los estándares ANSI/AWWA C950-07 en su versión vigente, ASTM D 3517 en su versión vigente y la norma NOM-001-CONAGUA-2011 en su versión vigente. Con rigidez estructural mínima SN 10,000 N/m2.

4.3.4 TUBERÍA DE ACERO

Los tubos de acero pueden ser galvanizados, sin costura, con costura longitudinal o costura helicoidal. La norma NOM-B-177 en su versión vigente maneja tubos de acero con o sin costura, negros o galvanizados. En el caso de instalación bajo la superficie, deberá protegerse catódicamente.

Esta tubería deberá cumplir, además, con los estándares de ASTM A53 en su versión vigente, con un espesor mínimo de 6 mm (1/4"), para las cuales se deberá considerar su protección anticorrosiva interior y exterior (con excepción de las galvanizadas). Para recubrimientos interiores de mortero cemento-arena se debe cumplir con la norma ANSI/AWWA C205 en su versión vigente.

4.3.5 TUBERÍA DE HIERRO DÚCTIL

Deberá cumplir con los estándares ANSI/AWWA C151/A21.51 en su versión vigente ó ISO 2531 en su versión vigente, para revestimiento asfáltico exterior, y con ANSI/AWWA C104/A21.4 en su versión vigente ó ISO 4179 en su versión vigente, para revestimiento interior de cemento; deberá contar con manga de polietileno conforme a los estándares ANSI/AWWA C105/A21.5 en su versión vigente ó ISO 8180 en su versión vigente, deberá considerar protección catódica.

- 4.3.6 TUBERÍA DE CONCRETO PRETENSADO CON CILINDRO INTERIOR DE ACERO Esta tubería deberá cumplir con los estándares AWWA C301-07 en su versión vigente debiéndose considerar protección catódica anticorrosiva.
- 4.3.7 TUBERÍA DE ACERO CON RECUBRIMIENTO INTERIOR Y EXTERIOR DE MORTERO DE CEMENTO CON LANZAMIENTO CENTRÍFUGO Y ACERO DE REFUERZO EN EL PERÍMETRO EXTERIOR DEL TUBO

Esta tubería deberá cumplir con los estándares de la AWWA C205-07 en su versión vigente.

4.4 PIEZAS ESPECIALES

- A. Todas las piezas especiales deberán seleccionarse de acuerdo al estándar AWWA y al anexo AP-10.19, AP-10.22 Y AP-10.23
- B. Las piezas especiales para tubería de PVC deberán cumplir con los estándares de la AWWA C907-04 en su versión vigente para diámetros de 100 mm (4") a 300 mm (12"). Para diámetros igual o mayores a 350 mm (14") se deberán utilizar piezas especiales de Hierro Dúctil que cumplan con los estándares indicados en el inciso D de este apartado.
- C. Las piezas especiales para tuberías de asbesto cemento (A-C) serán de hierro dúctil, las cuales deberán cumplir con los estándares de la ANSI / AWWA C110/A21.10 en su versión vigente.
- D. Las piezas especiales para tuberías de hierro dúctil, para piezas bridadas será bajo los estándares ANSI / AWWA C110/A21.10 en su versión vigente Y ANSI/AWWA C153/A21.53 en su versión vigente ó ISO 2531 en su versión vigente con bridas ANSI clase 150 ó 300, para piezas de unión espiga-campana será bajo los estándares ANSI / AWWA C111/A21.11 en su versión vigente Y ANSI/AWWA C153/A21.53 en su versión vigente ó ISO 2531 en su versión vigente.
- E. Para la unión de las piezas especiales se deberá utilizar tornillería, tuercas, arandelas y rondanas de acero inoxidable que cumpla con la norma ASTM A194 TIPO 304, GRADO B8 en su versión vigente.
- F. Para juntas flexibles, los tornillos y tuercas deberán ser de acero inoxidable bajo la norma ASTM A193 en su versión vigente, ASTM A194 en su versión vigente tipo 304 grado B8A, todos los tornillos deberán ser de rosca formada y de 5/8 de pulgada de espesor.

Todas las conexiones a líneas en operación deberán proponerse con abrazaderas tipo collar de toma (tapping sleeve) que cumpla con el estándar AWWA C223 en su versión vigente de acero inoxidable.

Todas las conexiones de proyectos que se realicen a líneas existentes de fierro fundido (FoFo), Lock Joint (LJ) y Asbesto cemento (AC) deben ser por medio de coples de rango amplio que cumpla con las especificaciones ASTM-A536 en su versión vigente ó UNE-EN1563 en su versión vigente en diámetros hasta 12". Para diámetros mayores se podrán usar coples fabricados de acero según norma AWWA C219 en su versión vigente con recubrimiento epóxico fusionado y tornillería de acero inoxidable tipo 304, grado B8.

Aplicando la misma especificación ASTM-A536 en su versión vigente ó UNE-EN1563 en su versión vigente para los coples bridados con tornillería de acero inoxidable que cumpla con la norma ASTM A194 en su versión vigente tipo 304, grado B8.

En caso de conexiones de tuberías de acero a líneas existentes protegidas catódicamente, se emplearán juegos completos de empaques de micarta o similar y de calidad superior para aislar los sistemas, protegiendo a su vez la nueva infraestructura para evitar la corrosión.

Todos los sitios donde se proponga la instalación de válvula de admisión y expulsión de aire (VAYEA), deberán contar con una presión dinámica mínima de 0.35 kg/cm² por encima de las mismas. (Anexo AP-10.21)

Toda tubería de acero y fontanería, ya sea instalada superficial o subterránea, deberá ser protegida anticorrosivamente según las siguientes especificaciones:

Las válvulas de admisión, eliminación y expulsión de aire, pueden ser sencillas o combinadas, deberán cumplir con la especificación NSF/ANSI 61 en su versión vigente y AWWA C512 en su versión vigente ó EN-1074-1 en su versión vigente y EN-1074-4 en su versión vigente, para diámetros de 12.7mm a 50mm (1/2" a 2") podrán usarse con cuerpo de plástico y roscadas, para diámetros de 50mm (2") en adelante deberán de ser bridadas con cuerpo de hierro dúctil. (Anexo Ap-10.21)

4.5 PROTECCIÓN ANTICORROSIVA PARA TUBERÍAS DE ACERO

La tubería de acero deberá ser recubierta con algunos de las siguientes opciones:

Recubrimiento exterior: Mortero cemento AWWA C205 en su versión vigente, epóxico AWWA C210 en su versión vigente o políuretano AWWA C222 en su versión vigente o triple cinta de PE AWWA C214 en su versión vigente más mortero cemento AWWA C205 en su versión vigente, Protección a base Poliken AWWA C216.

El recubrimiento exterior compuesto solamente de mortero cemento AWWA C205 solo será permitido en zonas con suelo no corrosivo.

4.6 INSTALACIÓN DE TUBERÍA

4.6.1 EN ZANJA

Es deseable que todas las tuberías queden alojadas en zanja para obtener la máxima protección (Anexo AP-10.20). Se deberá colocar una banda de plástico preventiva no degradable de 7.5 cm (3") de ancho con la leyenda "precaución línea agua potable" color azul, colocada a 50 cm sobre el lomo del tubo y a todo lo largo del eje longitudinal de la tubería. Las tuberías serán instaladas a profundidades de acuerdo a la sección constructiva de zanja (ver anexo AP-10.10 y AP-10.10A).

4.6.1.1 PROFUNDIDAD MÍNIMA

La profundidad mínima a nivel de lomo de tubo, en redes de distribución, será de 1.20 m en diámetros de tuberías de hasta 300 mm (12"). Para diámetros mayores el colchón mínimo será de 1.50 m para evitar rupturas de los conductos ocasionadas por cargas vivas y en casos extraordinarios deberán encamisarlo con relleno fluido con una resistencia a la compresión de 25 kg/cm² para proteger el tubo, así como también en terrenos con pendientes mayores al 15% que no cuente con pavimento y se le instale tubería, este y los rellenos deberá protegerse contra la erosión provocada por los escurrimientos pluviales de acuerdo al encamisado indicado por el **Anexo AP-10.42**, teniendo para ello que realizar todas las conexiones necesarias, en las redes de distribución, la profundidad mínima deberá permitir la correcta conexión de las descargas domiciliarias de alcantarillado sanitario. Para el caso de las líneas de conducción, la profundidad mínima será de 1.62 m de acuerdo al Anexo **AP-10.10A**.

4.6.1.2 PROFUNDIDAD MÁXIMA

La profundidad máxima de la tubería a nivel de lomo de tubo será de 2.50 metros, y en casos extraordinarios quedará a juicio de la Autoridad Correspondiente.

4.6.2 CRUCES DE TUBERÍA EN DIFERENTES CONDICIONES

4.6.2.1 ELEVADOS

En sitios donde la topografía es muy accidentada o con depresiones angostas, es común encontrarse con problemas relacionados con el trazo del proyecto hidráulico, el cual podrá continuar por medio de un "cruce elevado". Este generalmente se logra por medio de una estructura que soporta la tubería a instalar. La estructura por construir puede ser un puente ligero de acero o de concreto, según el caso.

La tubería para el paso por un puente vial, ferroviario o peatonal, debe ser de acero y estar suspendida del piso del puente por medio de soportes que eviten la transmisión de las vibraciones a la tubería, la que debe colocarse en un sitio que permita su protección y su fácil inspección o reparación.

El cruce podrá ser de un claro o varios, de acuerdo con las condiciones topográficas que se presenten. Para cada caso deberán realizarse las alternativas convenientes escogiendo las dimensiones correctas, el número de tramos y la posición de los apoyos. Para el soporte de la conducción debe conocerse el diámetro de la tubería, las condiciones de operación, los efectos de temperatura del ambiente, así como también los tipos de fuerzas que deben resistir como son las fuerzas sísmicas, por viento, peso propio y

combinación de éstas. Esquema anexo **AP-10.11, AP-10.11A**. El proyecto deberá ser presentado con el permiso otorgado por la Autoridad Correspondiente.

4.6.2.2 SUBTERRÁNEOS CON CAMINOS Y CARRETERAS

En este tipo de cruce se procurará que la línea pase debajo de la vía de comunicación. El objetivo principal en el diseño del cruce, consiste en proteger la tubería de las cargas de los vehículos y al mismo tiempo garantizar la estabilidad y seguridad de la vía. Para lograrlo se debe diseñar una estructura de protección, que puede ser una camisa a base de tubo de acero o marcos cerrados de concreto, los cuales tendrán por lo menos la longitud del derecho de vía. La instalación de la camisa se realizará por el procedimiento de hincado o zanja a cielo abierto. El tipo de cruce elegido debe cumplir con las especificaciones y contar con la aprobación de la entidad correspondiente (SCT, SIDUE, CONAGUA, etc. y concesionario en su caso).

4.6.2.3 SUBTERRÁNEOS CON VÍAS DE FERROCARRIL

En cruces ferroviarios, una solución factible es introducir la tubería dentro de una camisa de acero formada por un tubo de acero hincado previamente en el terreno, el cual se diseña para absorber las cargas exteriores. Este tipo de cruces deberán construirse de acuerdo a las especificaciones de los FFCC, debiendo aprobar el proyecto la SCT y concesionario en su caso. El colchón entre la base del durmiente y la parte superior de la camisa protectora no deberá ser menor a 2.00 metros.

4.6.2.4 SUBTERRÁNEOS CON RÍOS, DRENES, ARROYOS O CANALES

En este tipo de cruzamientos, se debe tener especial cuidado en desplantar el cruzamiento a una profundidad tal que la erosión de la corriente no afecte a la estabilidad de éste. El cruzamiento subterráneo debera hacerlo con tubería de acero, revestida de concreto simple o reforzado según lo marque el diseño correspondiente. Se considera una buena práctica colocar sobre el revestimiento en forma integral un lavadero de concreto que siga las curvas de nivel del cauce, para no alterar el régimen de la corriente. En algunas ocasiones cuando no existe el peligro muy marcado de lo que pueda representar la erosión de la corriente, el lavadero de concreto puede sustituirse por otro, construido con material de la región como mampostería de piedra o zampeado de piedra. La tubería debe ser debidamente anclada por medio de atraques de concreto, para impedir el deslizamiento por socavación del fondo del río o arroyo. Estos cruces cuando se instalen en zonas con demarcación Federal, deberán ser autorizados por la CONAGUA.

4.6.2.5 SUBTERRÁNEOS CON GASODUCTOS, OLEODUCTOS

Para estos cruces el interesado deberá contar con la plena autorización de la Entidad Correspondiente.

4.6.2.6 INSTALACIÓN SUPERFICIAL

Cuando por necesidad del trazo la elección del cruce sea superficial, se deberán diseñar los soportes y los atraques que servirán para sostener el peso de la tubería. Dependiendo del peso de la tubería, de la pendiente de la barranca y el tipo de suelo, se seleccionará la separación y dimensiones de los atraques, así como considerar juntas de expansión para el diseño de estos últimos. Cuando la fuerza que haya que detener sea muy alta o se trate de un suelo blando, se podrá combinar el atraque de concreto embebido en el suelo con pilotes cortos inclinados (anclas) de acero o de concreto, para incrementar su capacidad de carga de deslizamiento. Este sistema se utiliza generalmente cuando existen pendientes muy grandes y en terrenos rocosos, usando tubería de acero ó Hierro Ductil con candados.

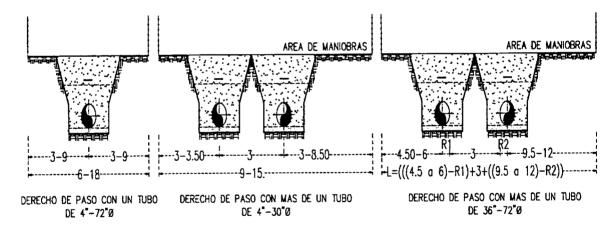
4.7 DERECHOS DE PASO

Se propondrán derechos de paso para instalación y mantenimiento de tuberías, basándose en los diámetros, ancho de zanja en la parte superior por taludes de excavación, zona donde depositar el material producto de la excavación ya abundado, maniobras según el tipo de maquinaria y zona de almacenaje de tubería, conforme a la tabla 4.2 siguiente:

Tabla 4.2 derechos de paso

DIÁMETRO DEL TUBO (mm)	DIÁMETRO DEL TUBO (pulgs)	ANCHO DEL DERECHO DE PASO (mts)	DISTANCIA DEL LIMITE IZQUIERDA AL EJE DEL TUBO (A) (mts)	DISTANCIA A LA DERECHA DEL EJE DEL TUBO (mts)
100 a 300	4 a 12	6.00	3	3
350 a 400	14 a 16	8.00	3	5
450 a 500	18 a 20	10.00	3	7
600 a 750	24 a 30	12.00	3.50	8.50
900 a 1050	36 a 42	14.00	4.50	9.50
1200 a 1350	48 a 54	16.00	5	11
1500 A 1800	60 a 72	18.00	6	12

Cuando en los derechos de paso se vaya alojar más de una tubería, y la tubería mayor sea hasta 750 mm (30") el ancho de este se incrementara 3 metros por cada tubería adicional que se aloje, para este caso las tubería deberán estar separadas una de otra a 3 metros de sus ejes, para el caso de tuberías de 900 mm (36") en adelante la separación mínima entre ellas será de 3 metros de pared a pared internamente y la distancia que resulte sumando el radio de ambas tuberías y la separación de 3 metros será el incremento en el ancho del derecho de paso, tanto en vialidad pública como en régimen de condominio. El ancho del derecho de paso será regido por el diámetro mayor



En los casos de que la mecánica de suelos no permita hacer los anchos de paso antes indicados, estos quedaran establecidos a juicio del Organismo Operador.

Cuando la servidumbre tenga colindancia con lotes habitacionales, comerciales, industriales y/o de servicios se colocará una barda de bloque en ambos lados de la servidumbre de 1.80m de altura mínima y malla ciclónica en la colindancia con vías públicas y otras servidumbres.

Los Derechos de Paso deberán estar libres de obstáculos, sin escalonamientos transversales y con pendiente longitudinal uniforme de tal forma que sea accesible a vehículos y maquinaria para realizar la labor de operación y mantenimiento. Así mismo, previo a la ejecución de las obras hidráulicas, se deberá presentar el título de propiedad a nombre del organismo operador.

5 PLANTAS DE BOMBEO

Las plantas de bombeo, son instalaciones integradas por infraestructura civil y electromecánica destinadas a transferir volúmenes de fluidos de un determinado punto a otro para satisfacer ciertas necesidades, venciendo desniveles topográficos principalmente, de acuerdo con los requerimientos específicos de que se trate, las plantas pueden ser para bombeo de agua de pozo profundo y de cárcamos. Las instalaciones electromecánicas básicas de una planta de bombeo típica están compuestas por:

- Subestación Eléctrica
- Equipo de Bombeo
- Motor Eléctrico
- Controles Eléctricos
- Arreglo de Descarga

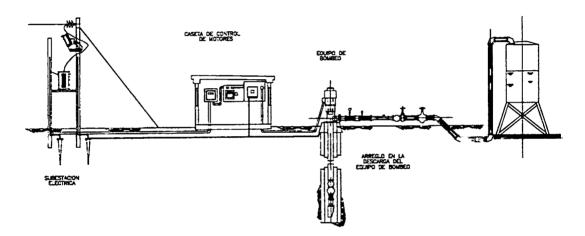


Figura 5.1 Arreglo típico (Tomado de MAPAS de la Comisión Nacional del Agua).

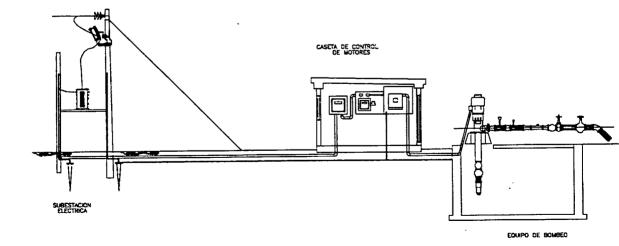


Figura 5.2 Arreglo típico (Tomado de MAPAS de la Comisión Nacional del Agua).

5.1 EQUIPOS DE BOMBEO

En los equipos de bombeo se utilizarán preferentemente sistemas en paralelo solo en el caso donde las condiciones de diseño gasto y carga no permita utilizar sistemas en paralelo se podrán utilizar sistemas de bombeo conectados en serie. Dentro de la memoria técnica se deberá incluir la curva del sistema bomba-línea de impulsión para dos o más bombas en operación, describiendo además el funcionamiento del mismo en sus distintas etapas, presentar análisis de golpe de ariete.

El sistema debe contar con dispositivos de control de paro y arranque de los equipos de bombeo, además de válvulas aliviadoras de presión o anticipadoras de golpe de ariete, u otros dispositivos para la protección de los mismos y de la tubería de conducción contra la sobrepresión.

Las líneas de impulsión estarán provistas de válvulas de admisión y expulsión de aire (VAyEA), así como válvulas liberadoras de aire y desfogues, de acuerdo a las recomendaciones dadas para conducciones en gravedad. Con el objeto de asegurar un servicio continuo el sistema deberá incluir un equipo de emergencia de generación de energía eléctrica, en caso de suspensión en el suministro de energía eléctrica, para los sistemas en los que se requiera asegurar el servicio de agua potable.

Los Equipos de Bombeo, deberán seleccionarse para que opere lo más cercano al punto de mayor eficiencia, quedando a juicio del organismo el aceptar la curva propuesta. Los sistemas deberán diseñarse para operar, preferentemente con carga de succión positiva.

La Potencia al Freno de la bomba (BHP), se determina con la fórmula siguiente:

$$BHP = \frac{QH}{76} \qquad HP = \frac{CDT \cdot Q}{76 \cdot Eficiencia}$$

Dónde:

Q = Gasto en l/s H = Carga en m

CDT = Carga dinámica total en m

Los Equipos de Bombeo se seleccionarán en base a un análisis comparativo de los diferentes tipos de equipos disponibles en el mercado, se consideran cuatro opciones principales: bombas verticales multietapas, bombas centrífugas horizontales, bombas de caja partida y bombas tipo turbina que operen con lubricación por agua. En el caso de equipos de bombeo para pozos profundos las bombas pueden ser del tipo sumergible.

- La velocidad máxima deberá ser en cualquier punto de la tubería de succión es 1.2 a 1.5 m/s (4 a 5 pies/s).
- La velocidad máxima deberá ser para la entrada a la Campana de Succión es de 1.20 m/s (4 pies/s).
- Las velocidades en la tubería de descarga de la bomba no deben de ser mayores a 3 m/s (10 pies/s).

5.2 SUMERGENCIA

En los equipos de bombeo el cálculo de la sumergencia, deberá considerar lo siguiente:

1) El nivel mínimo de operación del cárcamo de bombeo será el resultante del cálculo de sumergencia para evitar el vórtice, con el gasto máximo (un equipo funcionando):

$$\frac{s}{D} = 1 + 2.3F_D$$
 Fo= Número de Froude = $\frac{V}{\sqrt{gD}}$

Sistema Ingles

$$S = D + 0.52 \left(\frac{Q}{D^{1.5}}\right)$$

S= Sumergencia (pies)

D= Diámetro (pies)

V = Q/A

Q= Gasto (pies3/s)

Sistema Métrico

$$S = D + 0.936 \left(\frac{Q}{D^{1.5}}\right)$$

S= Sumergencia (m)

D= Diámetro (m)

V = Q/A

Q= Gasto (m3/s)

2) La revisión de la Carga Neta Positiva de Succión Disponible (NPSH_D) se hará con los diferentes gastos y se tomará el más crítico, ésta deberá cumplir un factor de seguridad de 1.2, ó 0.60 m como mínimo; con respecto a la Carga Neta Positiva de Succión Requerida (NPSH_R) por el fabricante de los equipos seleccionados.

Esto es: NPSH_D / NPSH_R ≥ 1.2, ó bien NPSH_D - NPSH_R ≥ 0.60 m, como mínimo.

La Carga Neta Positiva de Succión Disponible (NPSH₀), es igual a la carga de presión absoluta en la succión de la bomba, más la altura de la velocidad en ese punto, menos la carga de presión absoluta de vapor a la temperatura de trabajo.

En forma matemática:

$$NPSHD = \frac{Pa}{\gamma} \pm \frac{P}{\gamma} - (\frac{V^2}{2g} + \frac{P_{\gamma}}{\gamma} + Hft)$$

Donde:

P = Presión o Altura en la succión de la bomba

V = Velocidad en la succión de la bomba

Pa = Presión atmosférica del lugar

P_v = Presión absoluta de vapor a la temperatura de trabajo

g = Gravedad

y = Peso específico del agua

Hft = Pérdidas totales en la succión

El fabricante de bombas proporciona el funcionamiento de la bomba, para que no se presente el problema de cavitación, mediante el concepto de Carga Neta Positiva de Succión Requerida (NPSHR), en función del gasto (Q = I/s) y carga dinámica total (H = mca).

5.3 CARACTERÍSTICAS DE LOS MOTORES

El motor de la bomba se seleccionará para los requerimientos de Potencia al Freno de una Bomba en operación (BHP), para sistemas de bombas en el que operan dos o más bombas simultáneamente. Los motores operando dentro del factor de servicio no serán aceptados.

Los motores utilizados tendrán de preferencia las siguientes características:

- Trifásico, de inducción, con rotor tipo jaula de ardilla.
- Carcasa sellada enfriada por ventilador tipo TEFC.

- Aislamiento Clase F.
- Factor de servicio será Fs = 1.15
- Diseño NEMA B, con factor de deslizamiento menor a 3%.
- Código NEMA F.
- De eficiencia Premium.

El Voltaje de operación será: 3 fases, 60 Hz. El voltaje entre fases, no debe presentar desbalanceo mayores al 5%.

Hasta 10 HP será a un voltaje 230 voltios De 15 HP a 250 HP a 460 voltios Mayor de 250 HP será en 460 y 4160 voltios

5.4 INSTALACIONES ELÉCTRICAS

5.4.1 NORMATIVIDAD

Las instalaciones eléctricas, se sujetarán a las normas oficiales mexicanas vigentes. El proyecto deberá cumplir con todos los requerimientos solicitados por CFE y validado por la Unidad de Verificaciones de Instalaciones Eléctricas (UVIE) según sea el caso.

5.4.2 TABLEROS ELÉCTRICOS

Los gabinetes de los tableros eléctricos serán fabricados de lámina de acero de calibre No. 12 o mayor y ensamblados, cableados y verificados en fábrica. Los gabinetes deberán cumplir con NEMA-1 para servicio interior, NEMA-12 cuando sea necesario evitar el polvo, NEMA-3R para servicio a prueba de Illuvia y NEMA-4X (fibra de vidrio) cuando se instale en ambientes corrosivos. La pintura exterior de los gabinetes será color gris ANSI 49.

Los tableros de control deberán incluir banco de capacitores fijos o automáticos para corregir el factor de potencia requerido por CFE para evitar cualquier penalización por la empresa suministradora de energía (deberá verificar el factor de potencia mínimo requerido por CFE).

5.4.3 TENSIÓN ELÉCTRICA

La tensión de diseño de los gabinetes será de 600 voltios hasta un voltaje de operación de 460v y de 5000 voltios para 4160 v; todas las partes energizadas presentarán un frente muerto para el operador.

Dependiendo de las características de los equipos instalados, las tensiones de operación serán de 110, 240, 480 o 4160 Voltios.

5.4.4 CONTROLADORES

Los arrancadores de los motores podrán tener las siguientes características:

En motores hasta de 15 HP

Arrancador a tensión plena.

En motores de 20 HP en adelante.

Arrancador a tensión reducida (estado sólido con

Contactor by pass).

5.4.5 SUBESTACIONES ELÉCTRICAS

En sistemas de bombeo con potencia igual o mayor a 20 HP, será necesario instalar subestación eléctrica, acorde a cubrir la capacidad y necesidades del sistema de bombeo. La subestación eléctrica deberá ser complementada con el mecanismo de desconexión.

5.4.6 RED DE TIERRAS

La red de tierras preliminar debe diseñarse: conforme a la normatividad de CFE, considerarse lo siguiente:

a) El cable que forme el perímetro exterior de la malla debe ser continuo de manera que encierre toda el área en que se encuentra el equipo de la subestación, con ello se evitan altas concentraciones de corriente y gradientes de potencial en el área y las terminales cercanas.

- b) La malla debe estar constituida por cables colocados paralela y perpendicularmente, con un espaciamiento adecuado a la resistividad del terreno y preferentemente formando retículas cuadradas.
- c) Los cables que forman la malla deben colocarse preferentemente a lo largo de las hileras de estructuras o equipo, para facilitar la conexión de los mismos.
- d) En cada cruce de conductores de la malla, éstos deben conectarse rígidamente entre sí y en los puntos adecuados conectarse a electrodos de tierra de 2.40 m de longitud mínima, clavados verticalmente. Donde sea posible, construir registros en los mismos puntos y como mínimo en los vértices de la malla.
- e) En subestaciones tipo pedestal, el sistema de tierra debe quedar confinado dentro del área que proyecta el equipo sobre el suelo.
- e) La red o malla de tierras debe estar enterrada a una profundidad comprendida entre 0.30 a 1.0 metros.

5.4.7 FACTOR DE POTENCIA

El factor de potencia es la relación entre la potencia activa (KW) y la potencia aparente (KVA). Las empresas suministradoras de energía, miden la energía reactiva (KVAr) y cobra una penalización debida a un factor de potencia menor al requerido por la empresa suministradora de energía (en el caso de la CFE), así como brindan una bonificación a usuarios que corrijan su factor de potencia mayor al requerido. El factor de potencia para motores de inducción puede variar de acuerdo a su tamaño (HP) y su velocidad (rpm). El factor de potencia debe ser corregido al (verificar condiciones actuales de factor de potencia requerido por la empresa suministradora de energía) a plena carga de la instalación a través de la instalación de bancos de capacitores para corrección de factor de potencia. Los capacitores pueden ser ubicados dentro o fuera del centro de control de motores (CCM). Los capacitores deben contar con un medio de desconexión dentro o fuera del circuito del motor.

Se debe considerar tanto en los estudios preliminares como en la etapa de proyecto ejecutivo de la planta de bombeo: el cálculo y la correcta selección de los bancos de capacitores requeridos para corrección del factor de potencia mínima requerida por la empresa suministradora de energía de acuerdo a la carga total de la planta de bombeo.

5.4.7 PLANTA ELÉCTRICA DE EMERGENCIA

Para calcular la capacidad necesaria de una planta eléctrica de emergencia, se deben considerar los siguientes puntos:

- 1) La carga eléctrica de cada motor que entrara en operación KVAm
- 2) La carga eléctrica monofásica que se agregará al sistema en KVAc
- 3) Determinar los KVA de arranque (KVAs) de cada uno de los motores, en función de (KVA/HP)de la letra del código para rotor bloqueado de cada motor.
- 4) Se determina el factor de arranque (Fn) que depende del número de motores que entraran en operación. F1 = 1.00, F2=1.10, F3 =1.20, F4=1.30
- 5) Se determinan los KVA efectivos (KVAe) aplicando la formula siguiente:

KVAe=KVAm+KVAs x (Fn) + KVAc

La potencia eléctrica (en KW) de la planta generadora de energía eléctrica seleccionada, será P = KVAe (Por factor de potencia).

5.4.8 SUBESTACIONES ELÉCTRICAS

En sistemas de bombeo con potencia igual o mayor a 10 HP, será necesario instalar una subestación eléctrica, con capacidad suficiente para cubrir la potencia total demandada.

Tabla 5.1 capacidades preferentes para transformadores.

Monofasicos	Trifasicos	Monofasicos	Trifasicos
(Kva)			(KVA)
5	15	500	1500
10	30	833	2000
15	45	1250	2500
25	75	1667	3750
37.5	112.5	2500	5000
50	150	3333	7500
75	225	5000	10000
100	300	6667	12000
167	500	8333	15000
250	750	10000	20000
333	1000		

5.5 DIMENSIONAMIENTO DE CARCAMO DE SUCCION.

Los Tanques se dimensionarán en función de los siguientes parámetros: Gasto de diseño, Características del sistema, Nivel mínimo de sumergencia, Volumen de control, Nivel máximo del agua.

5.5.1 GASTO DE DISEÑO

- Para sistemas de bombeos de tanque a tanque será con el Gasto Máximo Diario.
- Para sistemas hidroneumáticos será con Gasto Máximo Horario.

5.5.2 CARACTERÍSTICAS DEL SISTEMA

Es necesario determinar cuántos equipos son requeridos en el sistema de bombeo y la forma de operar. En todos los casos deberá considerarse un equipo de reserva.

5.5.3 VOLUMEN DE CONTROL

El volumen de Control del primer equipo, deberá determinarse utilizando la fórmula siguiente:

$$Vc = \frac{QTc}{4}$$

Donde:

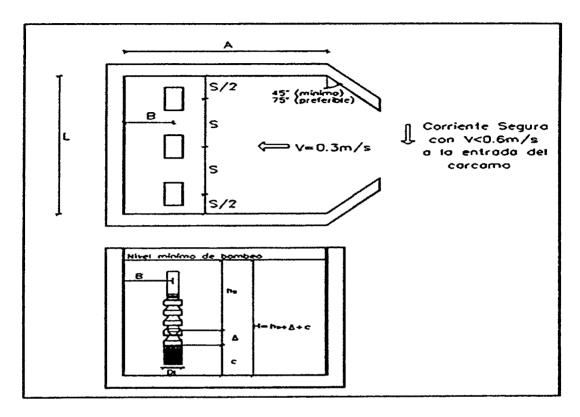
Vc = Volumen crítico requerido por el equipo, en m³.

Q = Gasto del equipo, en m³/Seg.

Tc = Tiempo que debe transcurrir entre arranques sucesivos del equipo, en Seg.

• El volumen de control no deberá ser menor a 50m³.

FIGURA 5.6 DIMENSIONAMIENTO PRELIMINAR DE LA ESTRUCTURA DEL CÁRCAMO PARA NO PRODUCIR VÓRTICES EN LA SUCCIÓN



$$C = 0.37Q^{\frac{1}{2}}$$

$$C = \frac{D_T}{3}$$

$$B = 0.8325Q^{0.5155}$$

$$B = \frac{3}{4} \quad a \quad \frac{9}{16}D_T$$

$$S = 1.9Q^{0.47}$$

$$S = 1.5 \quad a \quad 2D_T$$

$$A_{minima} = 2.7S$$

$$h_S + \Delta = o \quad MAYOR \quad A \quad 1.5$$

DONDE

A= ANCHO DEL CARCAMO, EN EL SENTIDO PARALELO DE LA LLEGADA DEL FLUJO DE LA ZONA DE BAJA VELOCIDAD MENOR A 0.3 M/S

B= SEPARACIÓN ENTRE EL MURO DEL CÁRCAMO Y EL EJE DE LA TUBERÍA .
DE DESCARGA.

C= SEPARACIÓN ENTRE EL BORDO INFERIOR DE LA CAMPANA DE SUCCIÓN Y EL PISO DEL CÁRCAMO.

S= SEPARACIÓN ENTRE BOMBA Y BOMBA.

L= NUMERO DE BOMBAS X SEPARACIÓN ENTRE BOMBAS= LONGITUD DEL CÁRCAMO PARALELO AL SENTIDO DE INSTALACIÓN DE LAS BOMBAS.

nb= VELOCIDAD ESPECIFICA DE LA BOMBA SELECCIONADA.

hs + ∆ =SUMERGENCIA

hs≃ distancia entre nivel mínimo de agua y el eje del impulsor inferior.

 $\Delta =$ DISTANCIA AL BORDE INFERIOR DE LA CAMPANA DE SUCCIÓN Y EL EJE DEL IMPULSOR.

5.5.4 ZONA DE SUCCIÓN

La zona de succión de los equipos de bombeo, cuando el nivel mínimo del agua está por debajo de la cota del impulsor, se diseñará en base a los siguientes parámetros:

- Nivel mínimo del agua en el Tanque (Nmín). El nivel mínimo del agua lo determina la diferencia entre el máximo volumen de agua en el Tanque y el volumen de control requerido (ver sección 5.12) por los equipos operando.
- Nivel de la parte baja de la campana de succión. El nivel de la parte baja de la campana lo determina la diferencia entre él y el Nivel Mínimo de Sumergencia requerido (ver sección 5.1).
- Diámetro de la campana (D). Las características de la Campana de succión serán las establecidas por la norma ANSI/AWWA C110/A21.10 en su versión vigente. El diámetro de la tubería de succión es "d". El diámetro de la Campana debe calcularse para velocidades menores a 1.2 m/s (4 pies/Seg).
- La distancia mínima de la parte exterior de la Campana de succión a los muros del cárcamo (Cw), se determinará con la fórmula: Cw ≥ 0.25 D. o por lo menos de 0.10 m. La distancia del centro de la columna de succión (si no existe campana) a los muros del cárcamo (Cp), se determina con la fórmula: Cp ≥ 0.75 d.
- La distancia de la parte baja de la columna de succión a la losa inferior del cárcamo (C), se determinará con la fórmula: 0.30D ≤ C ≤ 0.50D

5.6 TIEMPO ENTRE ARRANOUES SUCESIVOS DE MOTORES (tc)

Tabla 5.2 criterios de fabricantes para los requerimientos de tiempo entre arranques sucesivos y tiempo

mínimo de paro v arranque de los motores.

POTENCIA	2 POLOS (3600 RPM)			4 POL	4 POLOS (1800 RPM)			6 POLOS (1200 RPM)		
HP.	Α	В	С	Α	В	Ċ	Α	В	С	
1	15	1.2	75	30	5.8	38	34.0	15	33	
1.5	12.9	1.8	76	25.7	8.6	38	29.1	23	34	
2	11.5	2.4	77	23.0	11	39	26.1	30	35	
3	9.9	3.5	80	19.8	17	40	22.4	44	36_	
5	8.1	5.7	83	16.3	27	42	18.4	71	37	
7.5	7.0	8.3	88	13.9	39	44	15.8	104	39	
10	6.2	11	92	12.5	51	46	14.2	137	41	
15	5.4	16	100	10.7	75	50	12.1	200	44	
20	4.8	21	110	9.6	99	55	10.9	262	48	
25	4.4	26	115	8.8	122	58	10.0	324	51	
30	4.1	31	120	8.2	144	60	9.3	384	53	
40	3.7	40_	130	7.4	189	65	8.4	503	57	
50	3.4	49	145	6.8	232	72	7.7	620	64	
60	3.2	58	170	6.3	275	85	7.2	735	75	
75	2.9	71	180	5.8	338	90	6.6	904	79	
100	2.6	92	220	5.2	441	110	5.9	1181	97	
125	2.4	113	275	4.8	542	140	5.4	1452	120	
150	2.2	133	320	4.5	640	160	5.1	1719	140	
200	2.0	172_	600	4.0	831	300	4.5	2238	265	
250	1.8	200	1000	3.7	1017	500	4.2	2744	440	

Datos tomados del catálogo de motores u.s. motors

Para utilizar la tabla:

A = Número máximo de arranques por hora

B = Inercia del motor (wk²) en lb-pie²

C = Tiempo mínimo de reposo entre paro y arranque, en segundos

 $(arrangues por hora) \le A \le (B / (Carga WK^2))$

Dónde: (Carga WK2) es inercia de la carga (bomba) acoplada al motor

Tabla 5.3 presión de vapor del agua.

TEMPERATURA DEL AGUA		PRESIÓN DE VAPOR DEL AGUA			
° CELCIUS	٥F	M.C.A	PIES C.A.	PSI	
15.56	60	0.18	0.59	0.26	
21.11	70	0.27	0.89	0.36	
26.67	80	0.37	1.20	0.51	
29.44	85	0.43	1.40	0.60	
32.22	90	0.49	1.60	0.70	
37.78	100	0.67	2.20	0.95	
43.33	110	0.91	3.00	1.27	
48.89	120	1.119	3.70	1.69	
54.44	130	1.52	5.00	2.22	
60.00	140	2.07	6.80	2.89	
65.56	150	2.68	8.80	3.72	
66.11	151	2.74	9.00	3.81	
66.67	152	2.80	9.20	3.90	
67.22	153	2.87	9.40	4.00	

Datos tomados de hydraulic handbook (table 23, properties of water)

Tabla 5.4 condiciones atmosféricas aproximadas según la altura sobre el nivel del mar.

1 2012 3.7 0011	210101103 2411	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			SOURC CLAINCL		ALTUDA
ALTURA S.N.M. EN PIES	ALTURA S.N.M. EN METROS	REDUCCIÓN AL MÁXIMO PRÁCTICO EN PIES	REDUCCION AL MÁXIMO PRÁCTICO EN METROS	PRESIÓN BAROMÉTRICA EN PULGADAS DE MERCURIO	PRESIÓN BAROMÉTRICA EN MM DE MERCURIO	ALTURA EQUIVALENTE EN PIES DE AGUA	ALTURA EQUIVALENTE EN METROS DE AGUA
0	0	0	0.000	29.921	756	33.96	10.351
1000	304.8	1.2	0.366	28.86	733	32.76	9.985
2000	609.6	2.33	0.725	27.82	707	31.58	9.626
3000	914.4	3.53	1.076	26.81	681	30.43	9.275
4000	1219.2	4.63	1.411	25.84	656	29.33	8.94
5000	1524	5.71	1.740	24.89	632	28.25	8.611
6000	1828.8	6.74	2.054	23.98	609	27.22	8.297
7000	2133.6	7.75	2.362	23.09	586	26.21	7.989
8000	2438.4	8.74	2.664	22.22	564	25.22	7.687

5.7 SISTEMAS HIDRONEUMÁTICOS

- a. Cuando no se cuente con la carga mínima requerida 1.5 Kg/cm² (15 m.c.a.), se procederá a suministrarla mediante este tipo de sistemas, los cuales deberán ser automatizados, limitándolos a motores hasta de 15 HP, para que este tipo de sistemas resulten económicos en su operación y mantenimiento. Cuando resultan motores mayores o iguales a 20 HP, se propondrán equipos con bombeo directo al tanque que alimente por gravedad a la zona de proyecto.
- b. El tanque hidroneumático podrá ser precargado o presurizado por un compresor o un sistema operando con variador de frecuencia; el volumen útil del mismo se diseñará con la presión mínima y máxima de operación del sistema, para un tiempo mínimo recomendado por el fabricante trabajando alternadamente con un sistema completo (motor bomba).
- c. La bomba será seleccionada para operar como mínimo en un sistema alternado 1+1, el gasto máximo horario a carga mínima y el gasto mínimo a carga máxima, cuando, conforme al análisis de la curva de la bomba, sea posible operar un solo equipo al 70% del punto de mayor eficiencia de la bomba. En cualquier otro caso será necesario utilizar sistemas 2+1, 3+1, etc.

- d. El sistema hidroneumático deberá contar con interruptores de presión y sistemas de sensores para registrar nivel mínimo y máximo en el tanque de succión.
- e. El sistema deberá alojarse en un lugar de fácil acceso, protegido de la intemperie por una caseta y contar con alumbrado, el cual deberá incluir un manual de operación y mantenimiento, así como las especificaciones técnicas de los equipos.

6 OBRAS DE REGULACIÓN

Las obras de regulación deberán ser diseñadas para una capacidad correspondiente a la demanda en volumen de un día de la tercera parte del gasto máximo diario; en esta capacidad se consideran, además del consumo de la población, los volúmenes contra incendio y emergencias, sin incluir lo requerido por sumergencia para el caso que se le conecte un sistema de bombeo. Estas obras deberán ser tanques de concreto reforzado o bien tanques de acero al carbono atornillados y recubiertos en fabrica para el almacenamiento de agua desplantados sobre terreno natural.

La fórmula que considera lo anterior es la siguiente:

Capacidad $(m^3) = 28.8 Q_{md}$; Qmd = gasto máximo diario

6.1 TANQUES DE CONCRETO REFORZADO

Los tanques de concreto reforzado podrán construirse de acuerdo a planos estructurales tipo, que determine la Autoridad Correspondiente. (Anexos AP-10.26, 27, 28, 29, 30, 31, 32, 33, 34 y 35)

Tabla 6.1 área mínima requerida para tanques tipo de concreto reforzado.

CAPACIDAD DEL	TIRANTE DE	DIMENSIÓN DEL	DIMENSIÓN DEL	ÁREA MÍNIMA DEL
TANQUE (m³)	AGUA (m)	TANQUE (m)	TERRENO (m)	TERRENO (m²)
250	2.50	10 x 10	20 x 22	440
500	3.20	10 x 15	20 x 25	500
1,000	4.20	15 x 15	28 x 28	780
1,500	4.20	15 x 25	28 x 38	1064
2,000	4.20	20 x 25	35 x 40	1400
2,500	4.20	25 x 25	40 x 45	1800
3,000	4.20	25 x 30	40 x 45	1800
3,500	4.20	30 x 30	45 x 45	2000
4,000	4.20	30 x 30	45 x 50	2250
4,500	4.20	35 x 35	50 x 50	2500
5,000	4.20	35 x 40	50 x 55	2750
8,000	4.20	45 x 45	70 x 80	5600
10,000	4.20	50 x 50	85 x 90	7650

- Estas obras deberán situarse a una elevación natural que tenga proximidad a la zona por alimentar, de manera que la diferencia de nivel de la plantilla del tanque con respecto a los puntos más alto y bajo por abastecer sea de 15 y 50 metros respectivamente.
- El desplante de las mismas deberá hacerse en terreno natural no contaminado. Asimismo, deberá realizarse un estudio de mecánica de suelos que determine la capacidad de carga del terreno.
- Pueden tenerse diseños de tanques en dos cámaras en caso de futuras ampliaciones que puedan requerirse. Deberán ser dotados de un paso lateral (by-pass) para evitar interrupciones del servicio cuando se realicen labores de mantenimiento.

- El concreto utilizado en la losa de techo, deberá ser elaborado con impermeabilizante integral a base de cristales, según dosificación del fabricante, con una pendiente mínima del 2%, para facilitar el escurrimiento pluvial. En el caso de tanques metálicos, la cubierta será del tipo geodésico de acero inoxidable según la norma ANSI/AWWA D103-09 en su versión vigente.
- Todo tanque de concreto deberá impermeabilizarse interiormente en muros, losa de piso y columnas.
- La fontanería de alimentación a tanques deberá incluir válvula de control de nivel de acción moduladora tipo globo, con anillo de asiento en el vástago, válvulas de seccionamiento de acuerdo a los estándares antes citados, tipo compuerta, filtro, juntas de acoplamiento. En la fontanería de salida deberá instalarse medidores de cuerpo sólido de hierro fundido o de acero inoxidable con extremidades bridadas, tipo mecánico de propela o volumétricos con totalizador de volumen en metros cúbicos e indicador de gasto instantáneo en litros por segundo. Se regirán conforme a la NOM-012-SCFI-1994 en su versión vigente y al estándar AWWA C704 en su versión vigente y todos sus componentes deberán apegarse a la especificación de fabricación y materiales que indica esta norma
- Para la operación de tanques, abastecidos por sistemas de bombeo, se deberá considerar un control a base de telemetría.

6.2 TANQUES DE ACERO ATORNILLADOS

Las cargas de diseño como lo son la gravedad específica, velocidad del viento, carga sobre techo, etc., serán establecidas de acuerdo a la zona donde se ubique el tanque y cumpliendo con las Normas Técnicas Complementarias de la Ley de Edificaciones del Estado de Baja California, vigentes en la materia de que se trate. En cuanto a la resistencia del terreno, el contratista o proveedor del tanque deberá realizar la mecánica de suelos para el diseño de la cimentación, además deberá considerar en su diseño la zona sísmica y lineamientos correspondientes de acuerdo a las Normas Técnicas complementarias de la Ley de Edificaciones del Estado de Baja California, vigentes en materia de Diseño Sísmico. No deberá desplantarse la cimentación sobre arcillas expansivas ni rellenos y en su caso deberá especificarse la pre-consolidación requerida para garantizar la estabilidad del tanque.

Para el diseño de la cimentación deberá contar además con la firma de un perito local responsable como director de obra. Estos tanques deberán contar con todos los accesorios requeridos para su buen funcionamiento de acuerdo a la sección 7 de la AWWA D-103-09 en su versión vigente, como son entrada-hombre, respiraderos o ventilas, bridas, escaleras, barandales, regla de medición, vertederos de excedencias, registro de limpieza, drenes, etc. y logo con siglas del Organismo Operador al que corresponda la estructura, adecuando las dimensiones en función del volumen requerido, La elevación máxima de la pared del tanque sin contar el domo del mismo, no deberá ser mayor de 7.00 metros sobre el nivel del suelo, salvo casos especiales, sujetos a juicio y aprobación del Organismo Operador, dejando espacios libres para maniobras alrededor de la circunferencia de 4.00 metros libres como mínimo. Estos tanques deberán soportar temperaturas de hasta 55° C, ambiente costero, una concentración de cloro en el agua de 2 ppm de manera permanente y con condiciones de choque de 20 ppm para un periodo de tiempo de 12 horas. El proyecto ejecutivo del tanque se presentará para su revisión y/o autorización, previo a la construcción del mismo con los requisitos indicados en el apartado 8 de estas mismas normas. **Ver Anexo AP-10.36**

6.3 ESPECIFICACIONES DE MATERIALES Y DISEÑO

- 1. Las cargas de diseño como las gravitacionales (cargas vivas y muertas), así como las accidentales (viento, sismo, etc.), serán establecidas de acuerdo a la zona donde se ubique el tanque y cumpliendo con las Normas Técnicas Complementarias de la Ley de Edificaciones del Estado de Baja California, vigentes en la materia de que se trate. En cuanto a la resistencia del terreno, el contratista o proveedor del tanque deberá realizar la mecánica de suelos para el diseño de la cimentación, además deberá considerar en su diseño la zona sísmica y lineamientos correspondientes de acuerdo a las Normas Técnicas Complementarias de la Ley de Edificaciones del Estado de Baja California, vigentes en materia de Diseño Sísmico. No deberá desplantarse la cimentación sobre arcillas expansivas ni rellenos y en su caso deberá especificarse la pre-consolidación requerida para garantizar la estabilidad del tanque.
- 2. La losa de cimentación del tanque deberá sobresalir un mínimo de 6 pulgadas (152 mm) arriba del terreno y será del tipo fondo de concreto con anillo fijador base de acero empotrado.
- 3. El diseño del piso será de concreto reforzado con una lámina de comienzo de acero empotrada según la norma ANSI/AWWA 0103-09 sección 13.4 subíndice 13.4.6, en su versión vigente; y serán construidas según los requerimientos de los reglamentos ACI 318 en su versión vigente y ACI-350 en su versión vigente, como mínima con concreto f'c=250 kg/cm2 elaborado con cemento Portland tipo II, vibrado y curado con membrana, con un revenimiento de 8 a 10 cm y tamaño máximo de agregado de 1.9 cm (3/4") con impermeabilizante integral. El acero de refuerzo de las bases debe cumplir con los requerimientos de ACI 318 en su versión vigente, ACI 350 en su versión vigente y Fy=4,200 kg/cm2, deberá tener recubrimiento mínimo de 7.5 cm a la superficie del concreto (ANSI/AWWA 0103-09 en su versión vigente sección 4.3). El piso deberá contar un registro de limpieza para su correcto mantenimiento y con drenes de desagüe por posibles infiltraciones.
- 4. Las empaques y selladores deberán cumplir con los requerimientos del estándar ANSI/AWWA D103-09, sección 4.10, en su versión vigente; los selladores a utilizar deberán ser resistentes a PH de 2 a 11 y 50 ppm de cloro por un periodo no mayor a 6 horas.
- 5. Los paneles y placas del cuerpo del tanque y cubiertas deberán cumplir con los requerimientos del estándar ANSI/AWWA 0103-09 sección 4.4, en su versión vigente. Cuando se especifiquen los recubrimientos de las placas mediante la fusión del vidrio o por medio de polvo termoestable, estos deberán cumplir con la norma ANSI/AWWA 0103-09 secciones 12.4 y 12.6 respectivamente en su versión vigente, en todos y cada uno de sus subíndices. En ambos casos, el color exterior será azul cobalto. Adicionalmente deberá cumplir como mínimo las siguientes pruebas: Resistencia a la corrosión según la norma ASTM 8117 en su versión vigente en atomizado con sal, deberá pasar 9,000 horas. Resistencia al impacto según la norma ASTM 02794 en su versión vigente, 140 in-lb directa e inversa. Corrosión Cíclica bajo ASTM D5894 en su versión vigente, pase 7 ciclos.
- 6. Las perforaciones en los puntos en que se requieran conexiones de tubería. estas se realizan en fabrica, no se permitirán los cortes con soplete de acetileno ni las soldaduras, y se utilizara un conjunto de brida interior y exterior. La inspección para detectar fallas de porosidad se realizará de acuerdo a la sección 12.9 de la norma ANSI/AWWA D103-09 en su versión vigente. En caso de que no cumplan algunas de las piezas con el espesor estipulado de la instalación, estas serán rechazadas debiendo ser repuestas por el proveedor y/o fabricante.
- 7. Todos los materiales suministrados por el fabricante del tanque, que están en contacto con el agua almacenada, deberán ser certificados para cumplir con la norma ANSI/NSF No. 61 en su versión vigente, la certificación del recubrimiento por sí sola no será suficiente para cumplir con este

- requisito. Solo será aceptada la certificación del fabricante del tanque y no la certificación de un distribuidor.
- 8. Los tornillos de anclaje deben cumplir con los requerimientos de ANSI/AWWA D103-09, sección 4.2.3 y 5.9. en su versión vigente.
- 9. Los tornillos y tuercas para unir paneles del tanque deben cumplir con los requerimientos del estándar ANSI/AWWA D103-09, secciones 4.2.1 y 4.2.2 en su versión vigente, en cuanto al tipo y recubrimiento. El cuerpo de todos los tornillos que vayan en la estructura del armazón del tanque, llevaran un encapsulado de polipropileno. El encapsulado de toda la cabeza del perno, será hecho en copolimeros de polipropileno de alta resistencia a impactos. Dicho encapsulado llegará hasta la lámina y estará completamente relleno con el compuesto sellador. El encapsulado tendrá la capacidad de resistir la luz ultravioleta. El material del encapsulado de la cabeza del perno deberá ser aprobado para estar en contacto con agua potable de acuerdo con la norma ANSI//NSF No. 61 en su versión vigente. Todos los pernos del cuerpo del tanque deberán instalarse de forma tal que la cabeza del perno quede hacia el interior del tanque y la arandela y tuerca queden hacia el exterior. Las tornillerías de las conexiones de la fontanería externa deberán estar separadas por lo menos 4 pulgadas (10 mm) de la tornillería de fijación de las láminas o paneles de acero, de acuerdo a la norma ANSI/AWWA D103-09, sección 4.10 en su versión vigente.
- Perfiles estructurales deben cumplir con los requerimientos del estándar ANSI/AWWA D103-09, sección 4.5. en su versión vigente.
- 11. El techo deberá cumplir con la sección 16 de la norma ANSI/AWWA D103-09 en su versión vigente, siendo este de aluminio del tipo geodésico, con una cúpula de claro libre y un diseño auto sostenido a partir de la estructura del tanque, con una entrada hombre con cubierta articulada, la cual se colocará cerca de la escalera exterior del tanque. La entrada hombre tendrá una dimensión de no menos de 610 mm (24 pulg) en una dirección y 380 mm (15 pulg) en la otra (ANSI/AWWA D103-09 sección 7.6.1 en su versión vigente).
- 12. El fabricante deberá proporcionar a la Dependencia certificados de pruebas de probetas y análisis metalográfico que avalen la calidad de los materiales utilizados.
- 13. Los Organismos Operadores fijarán el diámetro nominal, altura y volumen útil del tanque y solo se aceptarán inmediatos superiores, conforme a los modelos de tanque de cada fabricante.
- 14. Para el caso de tos recubrimientos bajo la sección 12.4 de la norma ANSI/AWWA D103-09 en su versión vigente, deberá instalarse una protección catódica consistente en ánodos de sacrificio con vida útil de 10 años, certificados para uso en sistemas de agua potable y estación en el exterior para monitoreo del potencial tanque-agua e intensidad de corriente, la cual estará incluida dentro de las garantías del fabricante y deberá cumplir con el código NACE RP0196-2004 en su versión vigente.
- 15. Se suministrará e instalará una escalera exterior con jaula de seguridad de acero galvanizado, según la norma ANSI/AWWA D103-09 Sección 7.4 subíndice 7.4.1. en su versión más resiente. Todas las escaleras, plataformas, pasarelas y accesorios serán galvanizados o acero inoxidable.
- 16. Se suministrará entrada-hombre para acceso de acuerdo a la sección 7.1 de la norma ANSI/AWWA D103-09 en su versión mas reciente.
- 17. El tanque se equipará con un vertedor de demasías de acuerdo a la sección 7.3 de la norma ANSI/AWWA D103-09 en su versión mas reciente. (Anexo AP-10.37)
- 18. Se deberá incluir en el tanque, al menos dos láminas con el logotipo del Organismo Operador al que corresponda colocado en fábrica.
- 19. Se deberá suministrar e instalar un sistema mecánico de flotador, que registre de manera gráfica en el muro exterior del tanque el nivel de agua existente. Se podrá utilizar un indicador de nivel de carátula y tubo capilar exterior, debiendo estar protegido contra vandalismo y contar con algún aditamento para evitar una fuga en caso de ruptura.

- 20. Todos aquellos elementos que componen el tanque y no fueron especificados en esta norma, deberá cumplir con lo indicado en el estándar ANSI/AWWA D103-09 en su versión vigente.
- 21. Todas las conexiones de tubería al tanque deberán contar con una junta fiexible.
- 22 Los documentos a ser suministrados por el proveedor y/o compañía constructora son los siguientes:
- a) Criterios de diseño.
- b) Especificación de materiales a utilizar.
- c) Especificación del recubrimiento.
- d) Listado de accesorios.
- e) Descripción de pruebas de fabricación y en obra.
- f) Un juego de planos de manufactura y taller; en los cuales se especifique el modelo del tanque y se indiquen todas sus dimensiones, así como la ubicación de accesorios (entrada hombre, bridas, escalera, etc.), además, se indique el volumen útil del tanque.
- g) Garantías del fabricante y del proveedor.
- h) Certificado de pruebas de fábrica debidamente firmadas y apostilladas.

6.4 GARANTÍAS OBLIGATORIAS PARA LA RECEPCIÓN DE LA ESTRUCTURA.

El proveedor del tanque deberá presentar del fabricante, escrito apostillado por la autoridad competente del país de origen del fabricante:

- a) Por los materiales y el revestimiento del tanque. Como mínimo esta garantía debe garantizar la seguridad de que el revestimiento de las láminas del tanque no tendrá defectos, ni se corroerá durante el plazo mínimo de 10 años y con una inspección anual sin costo durante este periodo.
- b) Donde se garantice que la cimentación fue calculada de acuerdo a la norma ANSI/AWWA D103-09 Sección 13.4 subíndice 13.4.1.6. en su versión vigente; y lineamientos correspondientes de acuerdo a las Normas Técnicas Complementarias de la Ley de Edificaciones del Estado de Baja California, vigentes en la materia de que se trate.
- c) Donde garantice que el recubrimiento cumpla con lo establecido en norma ANSI/AWWA D103-09 secciones 12.4 y 12.6 en su versión vigente.
- d) Donde se garantice que la inspección para detectar fallas de porosidad se realizó de acuerdo a la norma ANSI/AWWA D103-09 sección 12.9. en su versión vigente.
- e) Que las estructuras del tanque que se está suministrando (fondo, laminas y techumbre), están diseñado de acuerdo a los parámetros requeridos para la zona sísmica y lineamientos correspondientes de acuerdo a las Normas Técnicas complementarias de la Ley de Edificaciones del Estado de Baja California, en materia de Diseño Sísmico Vigentes y carga de viento.

PLAZO DE GARANTIAS

El proveedor del tanque deberá exhibir garantía original suscrita por el fabricante por un plazo de 10 años como mínimo a partir de la entrega-recepción al Organismo Operador en donde asegure la estructura del tanque, cimentación, losa de piso, cuerpo, techumbre y accesorios, no presentarán problemas estructurales de corrosión y fugas de agua bajo condiciones normales de operación, por lo que será reparada o reemplazada la pieza o material defectuoso a su costo.

En caso de que el fabricante sea extranjero, será obligación del licitante o proveedor presentar la garantía traducida al español debidamente firmada y apostillada.

En todo momento el proveedor y contratista será responsable junto con el fabricante de la garantía antes mencionada, por lo que estos deberán entregar a los Organismos Operadores escrito de corresponsabilidad, debidamente firmado y notariado.

6.5 PLANOS Y MANUALES

El proveedor del tanque entregará al Organismo Operador:

- 2 juegos de planos de manufactura y taller en papel plástico.
- Memoria técnica incluyendo los cálculos estructurales de todos los elementos que conforman el tanque (cimentación, losa, placas metálicas y domo).
- Lista de componentes del tanque.

Todos estos documentos entregados deberán estar firmados por un ingeniero profesional registrado con licencia válida en el país en el cual estará ubicado el proyecto, al igual que el sello y firma de un ingeniero profesional registrado perteneciente al personal de ingeniería del fabricante del tanque. Si el Ingeniero Profesional del fabricante del tanque cuenta con una licencia de trabajo válida en el sitio del proyecto, bastara con su firma y sello de fábrica. También se deberá incluir el Manual de Operación y Mantenimiento y la guía de armado del tanque.

7 DISTRIBUCIÓN

La red de distribución tiene la finalidad de proporcionar el servicio de agua potable al usuario en cantidad y calidad adecuada, con presiones que varien de 1.5 a 5.0 Kg/cm² (15 a 50 m.c.a.). El servicio se dará a base de toma domiciliaria en forma continua.

7.1 TUBERÍAS

El diámetro mínimo será de 100 mm (4"). El material de las tuberías será de PVC hidráulico que cumpla con los estándares AWWA C-900-07 en su versión vigente, en diámetros de 100 mm (4") a 300 mm (12") y AWWA C-905-10 en su versión vigente para diámetros de 350 mm (14") a 1200 mm (48").

7.2 CÁLCULO HIDRÁULICO

- 7.2.1 La tubería se calculará con el gasto máximo horario.
 - Redes abiertas se calcularán con el gasto acumulado que le corresponde a partir del gasto máximo horario.
 - Redes de circuitos se calcularán de acuerdo con los gastos acumulados, deducidos de aquellos que les corresponda a las líneas de distribución que se tengan, utilizando el método de Hardy Cross para el equilibrio hidráulico de la red de circuitos. Los valores deberán presentarse tabulados como se indica en el anexo AP-10.13
 - Las presiones disponibles deberán calcularse en relación al nivel de la calle en cada crucero de la tubería principal o de circuito, admitiéndose como mínima 15 m.c.a. (1.5 Kg/cm²) y como máxima 50 m.c.a. (5.0 Kg/cm²) Las redes de distribución se proyectarán por zonas, de tal manera que la carga estática máxima no sobrepase los 50 m.c.a. (5.0 Kg/cm²).

7.3 CRUCEROS

Para hacer las conexiones de la tubería en los cruceros y cambios de dirección se utilizarán piezas especiales de PVC, hierro dúctil o de Fo.Fo., cuando se acoplen a tuberías de PVC o asbesto-cemento, respectivamente. El proyecto de los cruceros se hará utilizando los símbolos del **Anexo AP-10.14**. Para su localización se empleará la misma nomenclatura adoptada para el cálculo hidráulico de la red. Todas las tees, codos y tapas ciegas llevarán atraques de concreto, especificados en el **Anexo AP-10.7**.

7.4 ACCESORIOS

7.4.1 VÁLVULAS DE SECCIONAMIENTO

En sistemas urbanos se localizarán en la tubería principal o de circuitos, a modo de poder derivar en un momento dado mayor caudal en un ramal determinado, cuando se trate de surtir a un hidrante contra incendio por medio de la operación de cierre de las válvulas correspondientes, o bien para cortar el flujo en caso de reparación o de ampliación de la red. Conviene no tener tramos mayores de 500 m sin seccionamiento.

Las válvulas de seccionamiento serán de compuerta con asiento resilente conforme a los estándares AWWA C515 ó C509 en su versión vigente para diámetros de 100 mm (4") a 300 mm (12"), para una presión de trabajo de 14.07 Kg/cm² (200 psi) como mínimo y para válvulas de 350 mm (14") conforme al estándar AWWA C515 en su versión vigente. Para diámetros de 400 mm (16") a 1200 mm (48") de diámetro serán de acuerdo a los estándares AWWA C515 en su versión vigente, para una presión de trabajo de 17.60 Kg/cm² (250 psi). Los extremos bridados o de junta mecánica serán conforme al estándar de referencia de la válvula.

Las válvulas de compuerta deberán contar con tornillería de acero inoxidable grado 304, recubrimiento epóxico fusionado, certificación vigente NSF-61 en su versión vigente.

7.4.2 CRITERIO DE UBICACIÓN DE VÁLVULAS

- Al seccionar una parte de la red, no deberán quedar más de 100 viviendas sin servicio o el equivalente en lps en gasto máximo horario.
- Para seccionar parte de la red, no se deberán operar más de 3 válvulas.
- Las válvulas de seccionamiento se instalarán en crucero de calle. Cuando se justifique, se instalarán fuera del crucero vial, el cual no deberá tener más de dos válvulas, a menos que se justifique una cantidad mayor.

En las conexiones de la tubería secundaria o de relleno con la principal, es conveniente por las razones expuestas, disponer de válvulas de seccionamiento.

En el caso del municipio de Mexicali, se utilizarán registros para operación de válvulas hasta diámetros de 300 mm (12") en vialidades con pavimento según anexo AP-10.18. En casos donde no se tenga pavimento utilizar el anexo AP-10.15 y AP-10.16. Para diámetros mayores de 300 mm (12"), se utilizarán cajas de operación de válvulas normales según anexos AP-10.15 y AP-10.16 ó de concreto armado a criterio del Organismo Operador, en las cuales el proyectista presentará su diseño correspondiente.

Para los municipios de Tijuana, Ensenada, Tecate y Playas de Rosarito, se utilizarán cajas de operación de válvulas, según los anexos AP-10.15 y AP-10.16. Las válvulas deberán de instalarse orientadas al límite del paramento (prolongación de la continuación del límite de propiedad del predio), como se indica en el anexo AP-10.24.

7.4.3 SECCIONAMIENTO DE LÍNEAS CON FLUJO CONTINUO

El proyecto de líneas de conducción de agua potable debe contemplar la instalación de válvulas de seccionamiento, las cuales pueden ser de compuerta o mariposa que cumplan lo descrito en el capítulo 7.4.1 Válvulas de Seccionamiento, de estas normas y colocadas a una distancia que determine el proyectista responsable y con la aprobación del Organismo Operador, evitando el vertido de agua innecesario.

7.5 HIDRANTES CONTRA INCENDIO

Los hidrantes contra incendio con conexiones especiales de la red y serán propuestas para cubrir un área de un radio de 125metros, ubicados de preferencia en las esquinas de las manzanas y evitando obstruir rampas de acceso. En casos especiales será a juicio del organismo operador.

Los hidrantes pueden ser, BARRIL HUMEDO AWWA C503 y BARRIL SECO AWWA C502

Deberán conectarse a tuberías cuyo diámetro mínimo para casos especiales sea de 100 mm (4"); dándose preferencia para su instalación a las líneas de 152 mm (6") o mayores. El tipo de hidrante será de dos salidas de 63.5 mm (2½"). Ver Anexos AP-10.8, AP-10.9 y AP-10.9A.

7.6 TOMA DOMICILIARIA

Corresponde a la parte de la red por medio de la cual el usuario dispone del agua en su propio predio.

Para vivienda unifamiliar deberá cumplir con las especificaciones indicadas en los Anexos AP-10.1 y AP-10.2, a juicio del Organismo Operador, debiéndose instalar únicamente una toma domiciliaria con un diámetro de 19 mm (¾") por vivienda. Para vivienda de interés social tipo dúplex, deberá cumplir con las especificaciones indicadas en el Anexo AP-10.5, debiendo instalar únicamente una toma domiciliaria con un diámetro de 25 mm (1") por cada dos viviendas (toma dúplex), siempre y cuando la presión disponible en el tramo de red donde se realice la conexión sea mayor a 21 mca. En caso de que la presión en tramo de red oscile entre 15 y 21 mca, el diámetro de la toma será de 32 mm (1 ½").

La instalación de la toma domiciliara **Anexo AP 10.2A** se utilizará en la zona rural del Municipio de Mexicali, así mismo dentro de la zona urbana de la ciudad de Mexicali quedara a juicio del organismo operador

Para edificios de hasta 4 niveles en condominios o vivienda multifamiliar vertical, la toma domiciliaria deberá ajustarse a lo especificado en el **Anexo AP-10.4**. Para este tipo de toma podrán instalarse conexiones para más de una vivienda en base al diámetro de la toma, ver **Anexo-AP-10.3 y Anexo AP-10.6**, conforme a la tabla 7.1

Tabla 7.1 Diámetros de Toma Domiciliaria

DIÁMETRO DE LA	NÚMERO DE	
TOMA	VIVIENDAS	
25 mm - 1"	2	
50 mm - 2"	3-6	

Deberán instalarse los muretes que se requieran por edificio dependiendo la cantidad de viviendas y deberá ser exclusivo para la toma domiciliaria, para protección de los medidores, éste deberá ubicarse en un sitio visible de fácil acceso dentro del predio al límite de propiedad.

Para edificios mayores a 4 niveles se deberán considerar medidores individuales de lectura remota (mínimo radiofrecuencia), de tipo mecánico o electromagnético, para lo cual en el diseño de la edificación deberá contemplar un cubo de instalaciones que cuente con preparaciones para la instalación de los medidores concentrados por piso y de fácil acceso para trabajos de mantenimiento o inspección, dichas instalaciones deberán contar con condiciones para que las señales viajen libremente y se puedan leer los medidores desde el exterior del predio y para facilitar esta acción las protecciones para los medidores

deberán de ser de materiales que no interfieran con los transmisores y de ser necesario el desarrollador considerara repetidoras dentro de los edificios para garantizar la fluidez de señales.

El tipo de medidor y la tecnología que este maneje deberá ser aprobada por el Organismo Operador en la etapa del Proyecto, los transmisores deberán considerar batería mínimo de 10 años de vida, el medidor control deberá ser de la misma tecnología que la medición individual.

Para plazas comerciales se podrán utilizar este tipo de medidores siempre que su ubicación sea de fácil acceso y previa aprobación del Organismo Operador.

Los medidores de radiofrecuencia deberán ser suministrados por el desarrollador mediante un convenio, debiendo considerar un 10% de medidores adicionales que entregara al Organismo Operador para posibles reposiciones, además de un interrogador portátil compatible con la tecnología y el software para el manejo de la información.

Dentro del convenio se deberá contemplar que el desarrollador será el responsable de la reparación de fugas que se presenten dentro de las instalaciones (edificios).

La toma se instalará en tuberías hasta un diámetro de 300 mm (12") y tendrá una longitud máxima de 12 metros. Para Bulevares se deberá instalar líneas de distribución en cada sentido de la circulación vehicular y en casos especiales deberá solicitar la factibilidad del servicio al organismo operador correspondiente. Además, se ubicará a un metro del lindero opuesto de la descarga domiciliaria, siendo esta última instalada en el punto más bajo. Para el caso de Mexicali las tomas se instalaran a 1.5 metros y la descarga a 1.0 m sobre el mismo límite de propiedad.

En las tomas para servicio doméstico, comercial, industrial y público, se instalará un medidor cuya capacidad será fijada por el Autoridad Correspondiente.

7.7 ESTRUCTURAS ESPECIALES

7.7.1 CAJAS ROMPEDORAS DE PRESIÓN (Anexos AP-10.38 y AP-10.39)

- a. Se utilizarán en caso que el proyecto cuente con zonas de presión que excedan los 5.0 kg/cm² (50 m.c.a.) y serán estructuras provistas de válvula (s) de flotador y una cámara húmeda (tanque) para romper la carga.
- b. Deberán ubicarse a una elevación tal que asegure una presión mínima de 15 m.c.a. sobre el nivel de las zonas de mayor elevación por abastecer. El criterio para la selección de la válvula de flotador deberá considerar las condiciones de gasto mínimo y máximo horario.
- c. Incluir en la fontanería el diseño de una placa de orificio calibrado para evitar cierres y aperturas bruscas en la válvula de control de nivel, presentando el cálculo para gastos mínimos y máximos horarios. (Anexo AP-10.41)
- d. La fontanería deberá estar provista de un filtro de Fo.Fo. prefabricado, instalado aguas arriba de la válvula de control o de la placa de orificio. (Anexo AP-10.41).
- e. La estructura deberá impermeabilizarse y desplantarse sobre nivel de terreno natural, no contaminado, protegida con un cerco perimetral. (Anexo AP-10.25)
- f. Así mismo se deberá considerar en la fontanería un by-pass (paso lateral), para mantenimiento de la válvula de flotador.

Área mínima requerida para cajas rompedoras de presión tipo.

CAPACIDAD DE LA CAJA (m³)	TIRANTE DE AGUA (m)	DIMENSIÓN DE LA CAJA (m)	DIMENSIÓN DEL TERRENO (m)	ÁREA MÍNIMA DEL TERRENO (m²)
59	2.15	8 x 3.40	12 x 8	96
17	1.55	4.8 x 2.30	9 x 7	63

7.7.2 ESTACIONES REDUCTORAS DE PRESIÓN (Anexo AP-10.40)

Estas estructuras consideran la instalación de válvulas reductoras de presión y se instalarán en los casos en que las presiones estáticas de trabajo excedan los 5.0 kg/cm² (50 m.c.a.) en las redes de distribución. La fontanería deberá ser provista de Vayeas, manómetros, un filtro aguas arriba de la válvula reductora, una válvula aliviadora de presión como protección y una válvula de seccionamiento en cada extremo para facilitar su mantenimiento.

Se deberá considerar un by-pass (paso lateral) con válvula reductora y tren de piezas similar al arreglo principal, para el mantenimiento de las válvulas y los accesorios.

Para protección a la instalación se deberá construir un registro superficial a base de concreto reforzado en la cimentación y losa con muros de block, ubicado en un sitio de fácil acceso dentro del límite de propiedad colindante con la banqueta.

7.7.2.1 TIPOS DE ARREGLOS PARA ESTACIONES REDUCTORAS DE PRESIÓN

El tipo de arreglo a utilizar por lo general se da de acuerdo a las necesidades de cada proyecto, generalmente los más comunes son:

ARREGLO EN PARALELO

Un arreglo en paralelo cuenta con dos válvulas reductoras de presión. Este tipo de arreglos se utiliza cuando una sola válvula no satisface el rango de operación para el gasto mínimo y máximo horario, por lo que es necesario la selección de dos válvulas, una será de un diámetro mayor a la otra. La válvula de diámetro menor operará cuando la red demande el gasto mínimo y las dos válvulas entrarán en operación cuando la red demande el gasto máximo horario. Para la selección de estas válvulas también se toma en cuenta que la velocidad máxima no exceda la recomendada por el fabricante (generalmente es de 7.62 m/seg) y que la válvula no se encuentre en zona de cavitación.

ARREGLO EN SERIE

Un arreglo en serie, al igual que un arreglo en paralelo, cuentan con la selección de dos válvulas reductoras de presión. La diferencia de este tipo de arreglo es que las válvulas se conectan una después de la otra y no separadas por medio de un by-pass como en los arreglos paralelos. El arreglo en serie se utiliza cuando la presión a reducir es considerable y la presión de salida que se desea obtener es pequeña. Cuando se presenta este tipo de condición, la primera válvula reductora seleccionada tiende a cavitar, por lo que es necesario la selección de una válvula adicional que permita obtener la presión deseada.

8 PRESENTACIÓN DE PROYECTOS

El proyecto ejecutivo de agua potable, estará integrado como mínimo, por los siguientes conceptos y con aquellos que le sean indicados por la **Autoridad Correspondiente**:

- 1.- Memoria técnico descriptiva.
- 2.- Memoria de cálculo.
- 3.- Planos impresos.

- 4.- Especificaciones de materiales y procesos constructivos.
- 5.- Volúmenes de obra con números generadores y presupuesto base.
- 6.- Datos de campo.
- 7.- Respaldo digitalizado.

La presentación del proyecto deberá cumplir con las condicionantes de forma y contenido requeridas por la Autoridad correspondiente.

8.1 MEMORIA TÉCNICO DESCRIPTIVA

Se describirá el proyecto en forma resumida, indicando como mínimo:

- La localización del predio a desarrollar y datos generales de ubicación, las colindancias, superficie, clave catastral y usos de suelo actual y características de construcción; desglosando las superficies servidas de uso habitacional, comercial y/o industrial.
- La configuración topográfica y las características geotécnicas del terreno.
- Los elementos que integran el sistema agua potable propuesto.

En caso de que las obras resultantes de los proyectos, tengan que cruzar derechos de paso de otras instalaciones (ferrocarril, carreteras, canales, drenes, gas, teléfonos, electricidad, alumbrado público, etc.), se deberá realizar ante la **Autoridad Correspondiente**, el trámite de aprobación de los proyectos de cruce e incluir dicha aprobación en el expediente.

Además, se anexarán copias de la factibilidad de servicios y del anteproyecto geométrico y nomenciatura del desarrollo autorizado por la **Autoridad Correspondiente**.

Asimismo, cuando se tengan afectaciones a propiedades privadas, se deberán realizar los convenios respectivos y anexar copia de los mismos, previamente a la ejecución de las obras necesarias.

8.2 MEMORIA DE CÁLCULO

La memoria de cálculo estará conformada el análisis hidráulico indicando como mínimo los siguientes:

Datos de Proyecto: Área beneficiadas número de viviendas, densidad de población, Población, Área de equipamiento urbano y donaciones, Dotación, Coeficientes de variación, Gastos y Puntos de conexión.

Lineamientos de diseño: De acuerdo a la normatividad vigente.

Cálculo Hidráulico: Para el cálculo de la red se elaborará croquis a escala, incluyendo como mínimo:

- Croquis de la red, con circuitos, tramos y cruceros, en cada tramo indicar longitud, diámetro, gasto de extracción, pérdida y velocidad obtenida.
- 2) Tabla de reporte de nodos.
- 3) Tabla de reporte de tuberías.

En el caso de estructuras e instalaciones que requieran diseño estructural, mecánico y/o eléctrico, se elaborarán las memorias respectivas de acuerdo con los lineamientos de diseño vigentes.

8.3 VOLÚMENES, GENERADORES DE OBRA Y PRESUPUESTO BASE

Se integrará un catálogo de volúmenes de obra del sistema agua potable, que incluya todos los conceptos de los elementos que resulten, referentes a mano de obra y materiales; especificando de éstos últimos, las características propias, relacionadas con tuberías, equipos, estructuras, etc., con cantidades de obra y presupuesto base del proyecto.

Para la elaboración del presupuesto, en lo relativo a las profundidades de las excavaciones y plantillas en zanja para la instalación de tuberías y a las profundidades de las tuberías, se atenderán las especificaciones de los ANEXOS TÉCNICOS correspondientes de las presentes Normas Técnicas.

8.4 PLANOS

Las presentaciones de los planos deberán cumplir con las condicionantes de forma y contenido requeridas por la Autoridad correspondiente, ver ANEXO AP-10.47 y AP-10.48

8.4.1 PLANOS DE LA RED

Se incluirá en este plano, la localización de las tuberías de proyecto y afectaciones, servicios públicos existentes y de detalles (cruces con otras instalaciones), se deberá recabar ante cada **Autoridad Correspondiente**, en una planimetría con simbología.

En la línea que representa un tramo, se indicará su longitud en metros, numero de cruceros, el diámetro de la tubería con simbología, numero de cruceros, cota piezométrica, terreno natural y carga disponible en los vértices más representativos de la red.

La ubicación de los hidrantes contra incendio, válvulas de compuerta según normatividad vigente, lista de materiales, croquis de localización, bancos de nivel ligado a referencias oficiales (Bancos GPS), orientación, escalas, datos de proyecto, simbología, volúmenes de obra, notas, secciones de vialidades indicando la ubicación de las tuberías existentes y de proyecto, detalles necesarios y pie de plano.

En los datos de proyecto, se indicará como mínimo lo siguiente: método de diseño, fórmula utilizada, coeficiente de variación.

En las notas generales, se indicará lo siguiente: unidades del sistema métrico decimal utilizadas en elevación, acotaciones, etc., aclaraciones respecto a otros planos de referencia, observaciones y aclaraciones relativas a topografía, diseño, aspecto constructivo, de operación y conservación de la obra proyectada y además se hará referencia a los anexos de los detalles tipo.

El pie de plano incluirá la identificación del proyecto, el predio en que se ubica, clave catastral, número del plano, contenido del plano, fecha de elaboración, cuadro de firmas del proyectista responsable, del propietario y de la **Autoridad Correspondiente** que autoriza el proyecto. En la tabla de volúmenes de obra se anotarán los siguientes conceptos: longitud de conductos por tipo y diámetro y tabla de lista de materiales de las piezas especiales.

Además de lo anterior se deberá presentar, planos de estructuras especiales, así como planos de lotificación y nomenclatura aprobados por la autoridad correspondiente. Cuando así lo requiera podrán solicitarse perfiles y secciones transversales

Los planos de proyecto de la infraestructura de agua potable deberán estar firmados por el Representante legal de la empresa y Proyectista Responsable de acuerdo al artículo 69 de la ley de edificación del Estado, así como el reglamento de la Ley de Edificaciones del Municipio que corresponda, quien deberá contar con una cedula profesional estatal vigente, de una licenciatura o postgrado en que las materias involucren entre otras la de agua potable como parte de los estudios cursados.

8.4.2 PLANOS DE LINEAS DE CONDUCCION.

Las líneas de conducción por bombeo se representarán en planta y perfil, en donde se indicarán la línea piezométrica, con la línea de sobrepresión y supresión resultante del análisis de los fenómenos transitorios y deberá incluir el perfil de la plantilla de las tuberías con pendientes, ángulos verticales, localización de válvula de admisión y expulsión de aire (VAYEA) y desfogues. En la línea piezométrica se incluirán los datos referentes al gasto, velocidad, pendiente y coeficiente de rugosidad de la tubería; además el perfil indicará el diámetro, longitud, material y clase de ésta; detalle de cruces con otras tuberías, con carreteras,

vías de ferrocarril, ríos, arroyos o canales; atraques, protección en arroyos en caso necesario, sección de zanja, etc.

En el caso de estructuras e instalaciones que requieran diseño estructural, mecánico y/o eléctrico, los planos deberán contener la planta de conjunto, la geometría, el proyecto estructural, mecánico y/o eléctrico y especificaciones particulares de construcción y operación.

8.4.3 PLANOS DE TANQUE DE REGULACION.

Se realizará el plano funcional, utilizando los detalles y armados para tanques tipo que determine la Autoridad Correspondiente, adaptando las dimensiones de la planta y cortes.

El arreglo funcional deberá incluir la localización en planta de la estructura, en el predio donde será desplantada, indicando la topografía de éste con curvas de nivel y su respectivo cuadro de construcción conforme al sistema Municipal de coordenadas indicando bancos de liga de la ciudad, conteniendo además, la ubicación de las tuberías de conducción y distribución, drenes y cerco perimetral (Anexo AP-10.25); arreglo de fontanería, especificando las características de todas las piezas especiales utilizadas; elevación y banco de nivel de referencia (Anexo AP-10.46), indicando niveles de plantilla y nivel máximo de agua, planta y perfil de la línea de excedencias del tanque, caseta de vigilancia (Anexo AP-10.45), regla graduada indicadora de nivel; drenes, registro de limpieza, vertedor de excedencias y sistema de drenaje pluvial. Ver Anexo AP-10.37

8.4.4 PLANOS DE ESTRUCTURAS ELECTROMECANICAS.

Los planos que deberá contener por lo menos la siguiente información:

	LISTA DE PLANOS			
NOMBRE	CONTENIDO			
	PLANO 24 X 36			
INDICE GENERAL	INDICE Y ESPECIFICACIONES GENERALES			
LEVANTAMIENTO TOPOGRAFICO	LEVANTAMIENTO TOPOGRAFICO EN TERRENO			
PERFIL DE LINEAS DE TERRENO	PERFIL DE LINEAS DE TERRENO			
PLANTA ARQUITECTONICA	LOCALIZACIÓN, PLANTA ARQUITECTONICA DE CONJUNTO			
CORTES ARQUITECTONICOS	CORTES LOS NECESARIOS			
DESPLANTE DE MUROS	DESPLANTE DE MUROS			
TANQUE DE AGUA CRUDA	DETALLES ESTRUCTURALES DE CIMENTACION, MUROS Y LOSA DE CUBIERTA DETALLES ESTRUCTURALES DE OBRA DE TOMA			
TANQUE DE AGUA POTABLE	DETALLES ESTRUCTURALES DE CIMENTACION Y MUROS DETALLE DE ENTRADA HOMBRE, CHAFLAN Y TUBO VENTILA ARMADO DE LOSA DE CUBIERTA VERTEDERO DE DEMASIAS			
CAJAS DE MEDIDOR DE FLUJO / CERCO DE MALLA CICLONICA	DETALLES ESTRUCTURALES DE CIMENTACION, MUROS Y TAPA DE LAMINA DE CAJAS DE MEDIDOR DE FLUJO DE ENTRADA Y DE SALIDA DETALLE CERCO DE MALLA CICLONICA			
ESCALERAS DE CONCRETO / TANQUE HIDRONEUMATICO	DETALLES ESTRUCTURALES DE ESCALERAS DE CONCRETO DE TANQUES DETALLE ESTRCUTURAL DE BASE DE CONCRETO DE TANQUE HIDRONEUMATICO			
DETALLES ESTRUCTURALES	DETALES CONSTRUCTIVOS DE ESCALERA MARINA DE TANQUES DETALLES CONSTRUCTIVOS DE CUARTO DE CLORACION DETALLES CONSTRUCTIVOS DE BASE DE CONCRETO DE FILTROS DETALLE CONSTRUCTIVO DE MURETE DE MEDICION CFE			
CUARTO DE CONTROL (CCM)	ARQUITECTONICO: PLANTAS, FACHADAS, CORTES ARQUITECTONICOS Y ACABADOS ESTRUCTURAL: CIMENTACION, CORTES POR FACHADA SISTEMA CONTRA INCENDIOS DETALLES DE PUERTAS Y VENTANAS DETALLES ESTRUCTURALES DE CUBIERTA Y FALDON			
ARREGLO MECANICO - FUNCIONAL	PLANTA GENERAL PLANTA ARREGLO MECANICO, PARA SIST DE FILTRACION Y BOMBEO A LA RED ARREGLOS EN PLANTA Y CORTES DE SIST GENERAL DE OPERACION DE FILTROS ARREGLO EN PLANTA Y CORTES DE SIST DE BOMBEO DE AGUA CRUDA A FILTROS			

	ARREGLO EN PLANTA Y CORTES DE SIST. PARA DESCARGA DE AGUA FILTRADA AL TANQUE
	ARREGLO EN PLANTA Y CORTES DE SISTEMA DE INYECCION DE AGUA FILTRADA PARA RETROLAVADO Y OBRA DE TOMA
	ARREGLO EN PLANTA, CORTES, DE SISTEMA DE BOMBEO Y DESCARGA DE AGUA FILTRADA A LA RED Y MEDIDORES DE FLUJO
DIAGRAMA UNIFILAR (SECCION #1)	DIAGRAMA UNIFILAR (SECCION #1)
DIAGRAMA UNIFILAR (SECCION #2)	DIAGRAMA UNIFILAR (SECCION #2)
SUBESTACION ELECTRICA	SUBESTACION ELECTRICA
INSTALACION ELECTRICA DE FUERZA	INSTALACION ELECTRICA DE FUERZA
INSTALACION ELECTRICA DE CONTROL	INSTALACION ELECTRICA DE CONTROL
ALUMBRADO Y CONTACTOS	INSTALACION ELECTRICA DE ALUMBRADO Y CONTACTOS
SISTEMA DE TIERRAS	SISTEMA DE TIERRAS
	RED
RED DE AGUA POTABLE	RED DE AGUA POTABLE
RED DE AGOA FOTABLE	CRUCEROS DE RED
	CONTROL (DOBLE CARTA)
PLANOS CONTROL ELECTRICO	TABLEROS DE CONTROL, VARIADORES DE VELOCIDAD, ARRANCADORES DE BOMBAS
	PLANTA GENERAL
INSTRUMENTACION	CUARTO DE CONTROL
PLANOS PANEL DE CONTROL	PANEL DE CONTROL, CONTROLADORES, ENTRADAS Y SALIDAS DIGITALES, ENTRADAS Y SALIDAS ANALOGAS, DIAGRAMA DE CARGAS
PLANOS DE INSTALACIÓN DE INSTRUMENTOS	INSTRUMENTOS DE NIVEL, TRANSMISOR DE FLUJO, BOMBA DOSIFICADORA, ANALIZADOR DE CLORO, ANALIZADOR DE TURBIDEZ, TUBERIA Y CABLEADO
PLANOS DE COMUNICACION	COMUNICACIONES
DIAGRAMAS DE NSTRUMENTACION	DIAGRAMA DE FLUJO Y LAZOS DE CONTROL

8.5 ESPECIFICACIONES DE MATERIALES

Se anexarán especificaciones en forma resumida, de los materiales y procesos constructivos que intervienen en el proyecto, tales como excavación, plantilla, colocación y prueba de tubería, rellenos, tuberías, concreto, acero de refuerzo, equipos para bombeo, instalación eléctrica y/o mecánica, etc. Cuando el material propuesto no sea de uso común, se anexarán las normas, catálogos y especificaciones respectivas.

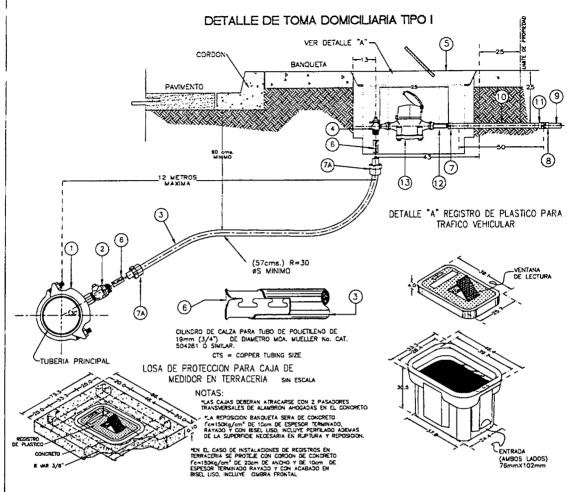
Los procedimientos constructivos no convencionales, deberán ser aprobados previamente por la **Autoridad Correspondiente**.

Si un material o proceso constructivo está considerado en alguno de los ANEXOS TÉCNICOS en las presentes Normas, se hará referencia a las mismas

9 ANEXOS

AP-10.1	TOMA DOMICILIARIA TIPO I
AP-10.2	TOMA DOMICILIARIA TIPO II
AP-10.2A	TOMA DOMICILIARIA TIPO III
AP-10.3	TOMA TIPO DE 50 MM (2") DE DIÁMETRO
AP-10.4	TOMA DOMICILIARIA TIPO DUPLEX
AP-10.5	TOMA DOMICILIARIA MULTIPLE
AP-10.6	MEDIDOR CONTROL SUPERFICIAL
AP-10.7	ATRAQUES DE CONCRETO
AP-10.8	HIDRANTE CONTRA INCENDIO TIPO I
AP-10.9	HIDRANTE CONTRA INCENDIO TIPO II

AP-10.9A	HIDRANTES CONTRA INCENDIO TIPO III
AP-10.10	SECCIÓN CONSTRUCTIVA DE ZANJA EN REDES
AP-10.10A	SECCION CONSTRUCTIVA DE ZANJA EN LINEAS DE CONDUCCION
AP-10.11	CRUCES ELEVADOS TIPO I
AP-10.11A	CRUCES ELEVADOS TIPO II
AP-10.12	TABLA PARA CÁLCULO DE DIÁMETRO ECONÓMICO
AP-10.13	TABLA DE CÁLCULO PARA RED DE DISTRIBUCIÓN
AP-10.14	SÍMBOLOS PARA PIEZAS ESPECIALES DE CRUCEROS
AP-10.15	CAJA TIPO PARA VÁLVULAS CON JUNTA MECÁNICA
AP-10.16	CAJA TIPO PARA VÁLVULAS CON EXTREMIDADES BRIDADAS
AP-10.17	CAJA TIPO PARA VÁLVULAS CON CUBIERTA DE TAPAS REMOVIBLES
AP-10.18	REGISTRO PARA OPERACIÓN DE VÁLVULAS DE 100 MM (4") A 300 MM (12") DE DIÁMETRO
AP-10.19	SIMBOLOGÍA
AP-10.20	LOCALIZACIÓN DE TUBERÍA EN VIALIDAD
AP-10.21	VÁLVULAS DE ADMISIÓN Y EXPULSIÓN DE AIRE Y DESFOGUE TIPO
AP-10.22	PIEZAS ESPECIALES DE ACERO SOLDABLES
AP-10.23	PIEZAS ESPECIALES DE ACERO BRIDADAS
AP-10.24	UBICACIÓN DE VÁLVULAS DE SECCIONAMIENTO
AP-10.25	CERCO PERIMETRAL TIPO PARA ESTRUCTURAS
AP-10.26	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 150 M ³
AP-10.27	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 250 M ³
AP-10.28	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 500 M ³
AP-10.29	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 1000 M ³
AP-10.30	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 1500 M ³
AP-10.31	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 2000 M ³
AP-10.32	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 2500 M ³
AP-10.33	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 3000 M3 EN DOS ETAPAS
AP-10.34	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 4000 M ³
AP-10.35	TANQUE ESTRUCTURAL TIPO CAP.= 5000 M ³
AP-10.36	TANQUE DE ACERO AL CARBONO
AP-10.37	VERTEDOR DE EXCEDENCIAS Y REGISTROS TIPO
AP-10.38	CAJA ROMPEDORA DE PRESIÓN TIPO I CAP. 17 M ³
AP-10.39	CAJA ROMPEDORA DE PRESIÓN TIPO II CAP. 59 M ³
AP-10.40	ARREGLO DE ESTACIÓN REDUCTORA DE PRESIÓN
AP-10.41	ROMPEDOR DE PLACA DE ORIFICIO
AP-10.42	PROTECCION DE TUBERIA PARA AGUA POTABLE
AP-10.42A	PROTECCION DE TUBERIA CON GAVIONES
AP-10.43	POZO PROFUNDO Y CASETA DE PROTECCIÓN
AP-10.44	OBRA DE TOMA EN CANAL
AP-10.45	CASETA DE VIGILANCIA
AP-10.46	BANCO DE NIVEL TIPO
AP-10.47	TAMAÑO DE PLANO
AP-10.48	DISTRIBUCIÓN DE PLANOS
AP-10.49	NORMA OFICIAL MEXICANA NOM-127-SSA1-1994



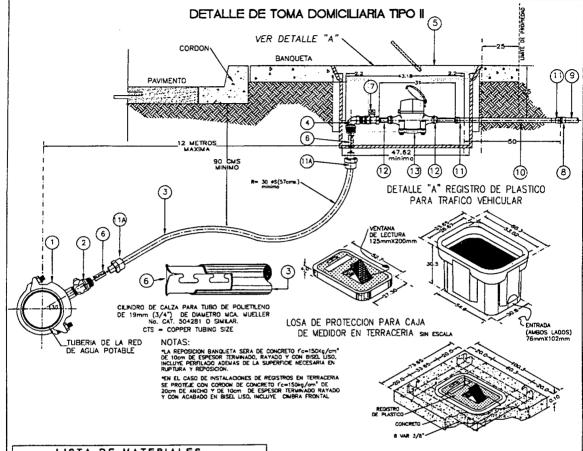
LIGIA DE MATERIALES				
No.	DESCRIPCION	CANT.	UNIO.	
1	ABRAZADERA DE BRONCE DE CINCHO SENCILLO O DOBLE CONICA AMMA C-800 ASTM 862, PRESION MAXIMA DE TRABAJO 230 LBS, PARA USO EN ASSESTO-CEMENTO, MERRO DUCTIL, MERRO FUNDIDO, PVC CODO. NICLUYE CERTIFICACION NSF61	,	PZA.	
2	LLAME DE INSERCION CONCA BRONCE ANS/AWMA C-800 ASTM 862 CUERCA CONICA AWWA TAMER OUTLET CON CONDOON DE COMPRESION WOD 8 25008. TUBO DE POLETLENO ALTA DENSINAD PE-3408 o PE-4710, DR-8 ESPECIF ASTM	,	PZA.	
-	D3350/AWWA C901, DE 19mm (3/4)" DE DAMETRO.	1		
4	VALVALA DE BOLA TIPO ANCULO NCA, MUELLER MCD. 300 No. DE CAT. 8-24258 DE	VAR.	M.L.	
_	15mm(5/87)x18 mm(3/47) 19mm (3/47) 6 0 EQUIVALENTE.	1 1	FZA.	
5	REDISTRO DE PLASTICO PARA MEDIDOR DE TRAFICO VEHICULAR, FABRICADO A BASE DE POLIETELADO DE ALTA DENDROLD EN COLOR MEGNO EXTENDA VELANCIO INFERNO, CON COURCETA O TAPA DE POLICIORETO Y MIRELLA DE PIERRO FUNDIDO, HESTETBUTE ROPO, CON CAPACA EL PERRO FUNDIDO, HESTETBUTE ROPO, CAPACA EL PERRO FUNDIDO DE LES PARO FUNDIDO DE LA PARA DEL PORTO DE LA PARA DEL PARA	1	PZA.	
6	CILINDRO DE CALZA PARA TUBO DE POLIETILENO DE 19mm (3/4"). CE DIAMETRO MCA. MUELLER NO.CAT O EQUIV. 504281.	2	PZA.	
7	ADAPTADOR HEMBRA DE COBRE CON ROSCA ESTANDAR DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO.	2	PZA.	
7A	ACAPTADOR HEMBRA DE BRONCE CON ROSCA PARA COMPRESION DE 19mm (3/4")#	2	PZA.	
8	ADAPTADOR MACHO DE PVC CON ROSCA ESTANDAR DE 19mm (3/4") DE CIAMETRO CEDULA 40.	2	PZA.	
9	TUBO DE PVC HORAULICO DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO CEDULA 40.	1	PZA	
10	TUBO DE COBRE TIPO "M" DE 19mm (3/4) DE DIAMETRO.	VAR.	MC.	
11	ADAPTADOR HEMBRA DE COBRE CON ROSCA ESTANDAR DE 19mm (3/47) DE DIAMETRO.	0.50	IK.	
12	MEPLE DE BRONCE DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO, CON SALDA ROSCADA DE 12.7mm (1/2") POR 44.45mm DE LIDNGTUD, PARA MEDIDOR DE 5/8"33/4", 75%min. DE COBRE, EL CUERPO NO DEBERA SER LISO, INCLUYE TUERCA Y EMPACUE.	2	PZA.	
13	MEDIDOR DE ACIA FRIA DE 16mmx16mm(5/8° 3/4°). CON CUERPO DE BRONZE, TRO VOULMETRICO-RESCADO, LONGUIDO DE 19em, CON TAMA INSPERIOR, TRASSISON MACNETCA, HERMETCAMENTE SELIADO, CON CARATULA DE VIDIRO, DESIGNACION N. 2,5 CLASE B. LECTURA DIRECTE AN 143, QUE CLUPHA CON LOS ESPECIFICACIONES TECNICAS DE LA NORMA NOM-012-SCRI-1984. (SUMINISTRADO POR EL ORGANISMO CPERADOR, CON CARGO AL USUARRO LO DESARROLLADOR).	; 	PZA.	

LISTA DE MATERIALES

- 1.- ACOTACIONES EN CENTIMETROS.
- 2.— UBICACION PROPUESTA: LA TOMA DEBERA QUEDAR A 1.00mts. DEL LIMITE OE PROPIEDAD DEL LOTE CONTIGUO, DONDE NO EXISTA ENTRADA DE VENICALOS.
- LA LONGITUD MAXIMA DE LA TOMA SERA DE 12mts
- 4.- LA ABRAZADERA DEBERA SER ODLOCADA A 30 GRADOS APROXIMADAMENTE DEL PLANO HORIZONTAL.

 5.- LA TOMA DEBERA CUEDAR INSTALADA DE MANERA PERPENDICULAR A LA REJ.
- 6.— SERA RESPONSABILIDAD DEL FRACCIONADOR DEJAR A 25cms. A PARTR DE LA VALVIJLA DE ANGULO ADAPTADOR HEUBRA DE COBRE CON ROSCA ESTANDAR DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO.
- 7.- EL TERRENO DONDE SE UBROUE U.A CAIA SE DEBERA DE COMPACTAR AL SISSE PROCTOR PARA EVITAR HUNDAHENTOS, DE LO CONTRARIO SE ELSERA DE COLOCAR LOSA DE CONCRETO TO-E-150/G/cm² DE 70X50cms. CON 7cm1 DE ESPESOR ARMADO CON MALLA ELECTRO SOLOCIA 5-6 10/10.





	LISTA DE MATERIALES		
No.	DESCRIPCION	CANT.	UNIO.
1	ABRAZADERA DE BRONCE DE CINCHO SENCILLO O DOBLE CONICA ANNA C-800 ASTU 1862, 6 DE ACERO INOXIDABLE T-304 PRESION MAXIMA DE RABAJO 202. DES, PARA USOS EN ASSESTO-CEMENTO, HIERRO DUCTK, HIERRO FUNDIDO, PVC C900. INCLUYE CERTIFICACIÓN NESF61	1	PZA.
2	LIAVE DE INSERCION CONICA BRONCE ANS./AWMA CBOD ASTM 862 CUERDA CONICA AWMA TAPER OUTLET CON CONDXION DE COMPRESION MOD. B 25000 O CUERPO DE LATON DZR CW802N CON BOUN TET.DUNDA BUGATTI MODELO 8500, CERTIFICADA NOM—001—60-MGIZIA 2011.	1	PZA.
3	TUBO DE POLIETILENO ALTA DENSIDAD PE-3408 o PE-4710, DR-9 ESPECIF. ASTM 03350/ANMA 0901, DE 19mm (3/4") DE	VAR.	M.L
٠	CONSTITUTE BRONCE ROSCA EXTERIOR, PARA COMPRESION O. D. TUBING X M. 1 . P. H 15531.	1	PZA.
5	REDISTRO DE PLASTICO PARA MEDIDOR DE TRAFICO VONCULAR, FABRICADO A BASE DE POLICIPION DE ALTA DENSIDAD EN COUR HEGRE EXTERNO Y BLANCO MITERNO, CON CUBERTA O TAPA DE POLICICIETO Y MIRILLA DE ITERROR INABIDO, RESISTENTE PARA CALLO DE PROMOCIONA DE COMPLETO DE REAL, LAS DIMENSIONES DE ALTA DE SISTEMA DE ASOMINA DE SISTEMA CON SETTA DE ASOMINA DE CONTRAFICO DE SETTA DE ASOMINA DE CONTRAFICO DE SETTA DE ASOMINA DE CONTRAFICO DE SETTA DE CONTRAFICION DE CONTRAFICO DE SETTA DE CONTRAFICION DE CON	1	PZA.
6	CILINORO DE CALZA PARA TUBO DE POLIETILENO DE 19mm (3/4") DE DAMETRO MCA. MUELLER NO.CAT. 504281 O SIMILAR.	2	PZA.
7	LLAVE DE PASO 3/4" X 3" DE LARGO ANMA C-800 ASTM 862 TIPO FORR 811-233 WIELLER O McDOHALD MOD. 8-20283 CUERPO DE LATON DZR NIQUELADO CW602N CON BOLA TEFLOMADA BUGATTI 9410 O EQUINALENTE.	1	PZA.
8	ADAPTADOR MACHO DE PVC CON ROSCA ESTANDAR DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO CEDULA 40.	1	PZA.
9	TUBO DE PVC HIDRAULICO DE 19mm (3/4") DE DIAM. CED. 40	VAR.	W.L
10	TUBO DE COBRE TIPO "M" DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO.	0.50	M.L.
11	ADAPTADOR MACHO DE COBRE CON ROSCA ESTANDAR DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO.	2	PZA.
114	ADAPTADOR HEMBRA DE BRONCE CON ROSCA PARA COMPRESION DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO.	2	PZA
12	NIPLE DE BRONCE DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO, CON SAUDA ROSCADA DE 12.7mm (1/2") POR 44.45 mm DE LONGITUD, PARA MEDIDOR DE 5/8 X3/4", 75%min. DE COBRE. EL CUERPO NO DEBERA SER USO. NCLUYE TUERCA Y EMPAQUE.	2	PZA.
13	NIPLE DE PLASTICO O MEDIDOR DE GASTO	1	PZA.

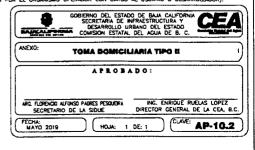
NOTAS:

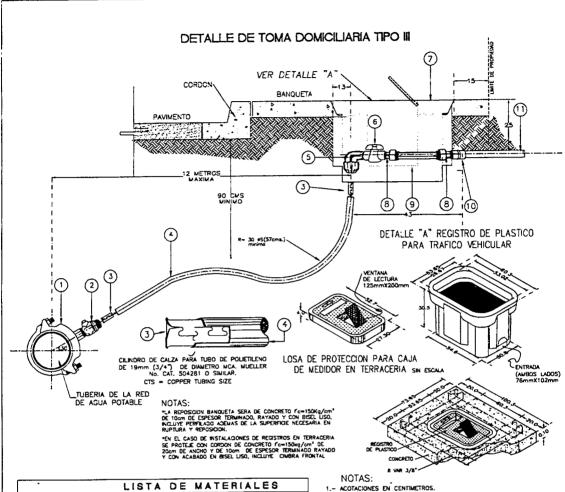
1.- ACOTACIONES EN CENTIMETROS.

1.— ACOTACIONES EN CENTIMETROS.
2.— UBICACIÓN PROPUESTA: LA TOMA DEBERA QUEDAR A 1.00 mts. DEL LIMITE DE PROPIEDAD DEL LOTE CONTIGUIO, DONDE NO EXISTA ENTRADA DE VEHICULOS.
3.— LA LONGITUIO MAXIMA DE LA TOMA SERA DE 1.2m.
4.— LA ABRAZADERA DEBERA SER COLOCADA A 30 GRADOS APROXIMADAMENTE DEL PLANO HORIZONTAL.
5.— LA TOMA DEBERA QUEDAR INSTIALADA DE MANERA PERPEDIDICIULA A LA RED.
6.— SERA RESPONSABILIDAD DEL FRACCIONADOR DE MANERA PERPEDIDICIULA A LA RED.
6.— SERA RESPONSABILIDAD DEL FRACCIONADOR DE 19mm (3/4*) DE DIAMETRO.
7.— CL. TERRENO DONDE SE UBIQUE LA CALA SE DEBERA DE COMPACTAR AL 95S. PROCTOR PARA ENTRA HUNDIURISTOS, DE LO CONTRANO SE DEBERA (DE COLOCAR LOSA DE CONCRETO POR 1935 MORTOR POR 1935 MORTOR DE 19mm (DE CONTRANO SE DEBERA (DE COLOCAR LOSA DE CONCRETO POR 1935 MORTOR POR

NPLE DE POLIMERO (MATERIAL SINTETICO TERMOPLASTICO VIRGEN NO RECICLABLE DE ALTA RESISTENCIA AL IMPACTO) O BRONCE (75% MINIMO DE COBRE), DE 19MM (%T) DE DAMETRO CON SALDA ROSCADA DE 12.7MM (%T) POR 44.5MM DE LONGTUO, PARA DEDIOR DE 16MM×19MM (%T-MC), EL CUERPO NO DEBÉ SER USO, INLUTE: TUERCA Y EMPAQUE.

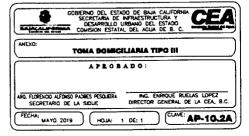
9.— MEDIDOR DE AGUA FRA DE 18MA-19MM (R'-M-7) CON CUERPO DE BRONCE O POUMERO (MATERIAL SINTETICO TERMOPIASTICO O VIRGEN NO RECICUBILE DE ALTA RESISTENCIA AL MIPACTO), TIPO VOLUMETRICO, CHORRO MULTIPLE, ELECTROMANIETICO O VILTRASONICO, ROSCADO DE LOS EXTREGUOS, LONGITUD DE 190MA, TRANSMICIÓN MAGNETICA, MERMETICAMENTE SELLADO, CON CARATULA DE VIDRO (1998), DESIGNACIÓN N 2.5 CLASE B. O., LECURA DIBECTA EN MIS, QUE CLUMPIA CON LAS ESPECIFICACIONES TECNICAS NISFÁNISI ESTANDAR SI, ISO-4064, NOM-012-5CTI-1994. (SUMMISTRADO POR EL ORGANISMO DEFRADOR CON CARPO AL USIARRO LO DESARROLLADOR).

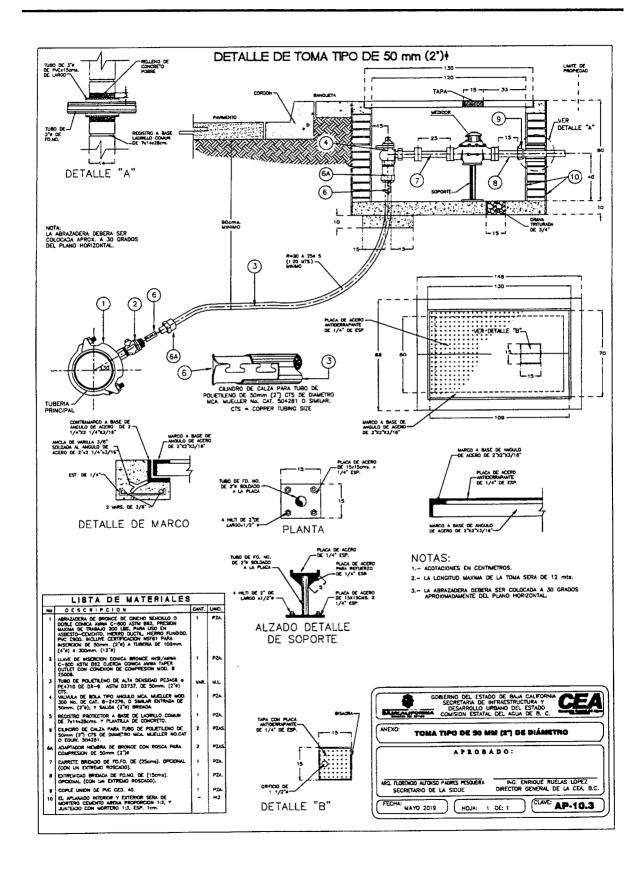


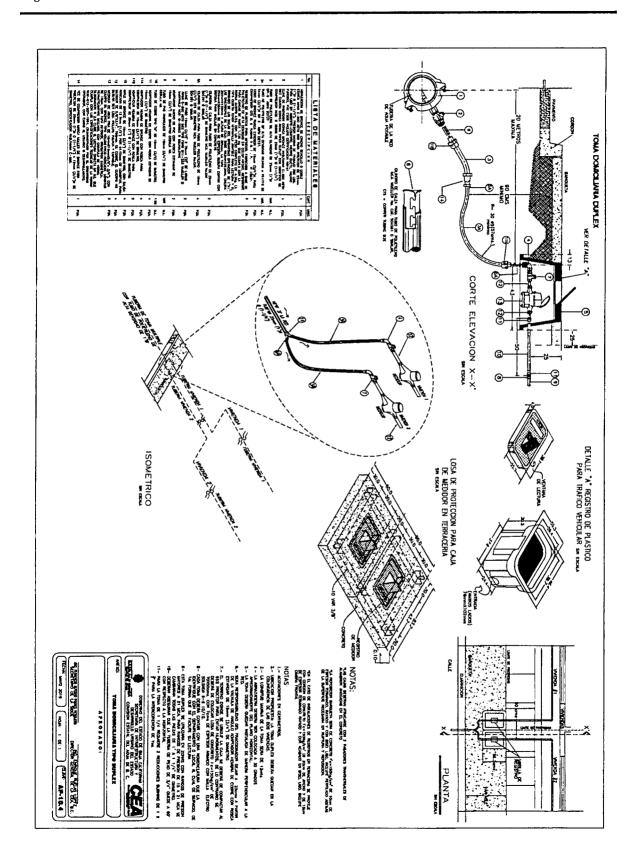


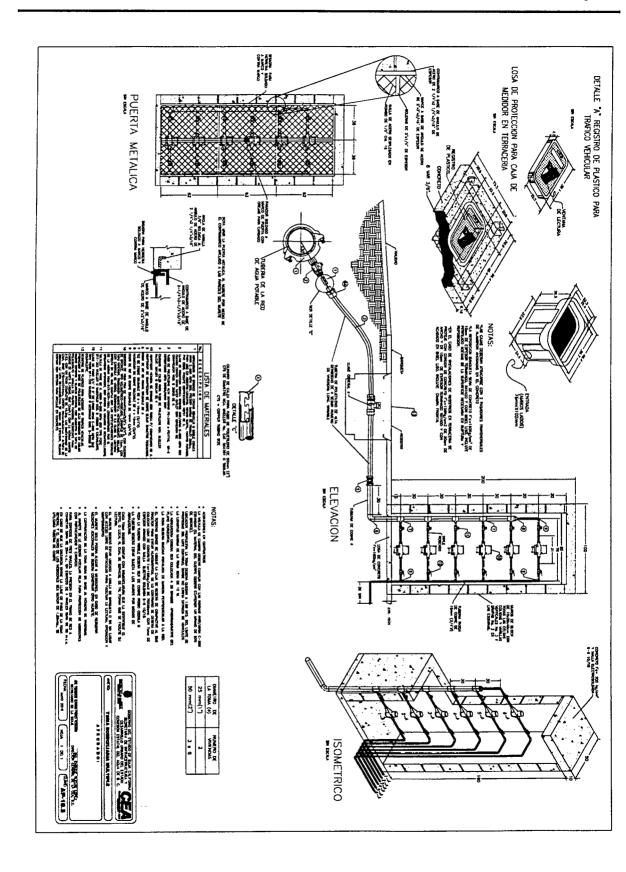
	LISTA DE MATERIALES			
No.	DESCRIPCION	CANT.	UNID.	
1	ABRAZADERA DE BRONCE DE SENCILLA NCA. MUELLER ESRIE BR-19 O SIMILAR CON ROSCA: "CC' ESPECIPICACION ANSI/ANIMA C-800 PARA INSERCION DE 19mm(3/47) A TUBERIA DE 100mm(47) A 300mm(127)			
2	VALVULA DE BOLA PARA ROSCA DE INSERCCION AWWA "CC" CON CUERPO DE BRONCE MCA. MUELLER MODELO 300 DE 19mm(3/4")e NO. DE CATALOGO B-25008 O SMILAR			
3	CRUNDRO CALZA PARA TUBO DE POLIETILENO DE 19 mm(3/4") CTS DE DIAMETRO MCA MUELLER NO.CAT. 504281 O SMILAR	,	PZA.	
•	TUBO DE POLIETIENO ALTA DENSIDAD PE-3408 o PE4710, DR-9 ESPECIFICACION ASTM 03330/AMMA C901, DE 19mm (3/4)"CTS DE DIAMETRO MARCA JM-PIPE O SMILLAR	VAR.	M.L.	
5	CODO DE PLASTICO DE 3/4" X 90g PARA TUBO DE POLIETILENO DR-9 CTS, CON EXTREMO ROSCA MACHO Y EL OTRO CON EXTREMO TIPO COMPRESION CON ANILLO MORDAZA MCA FLO-PLAST MOD. 707025CTS O SIMILAR	1	PZA.	
6	LLAVE DE PASO BOLA DE 3/4º DE PVC IPS CED-80. DE % X 3.11º DE LARGO MARCA HAYWARO SERIES CVC O SIMILAR	1	PZA.	
7	7 REGISTRO DE PULSTICO PARA MEDIDOR DE TRAFICO VEHELLAR, FABRICADO A BASE DE CAMBRIO DE PARA DE PORMOS EN COLON RECIPIO CENSION Y BANCON NOTIPOS. CON PROPIO CENSION Y BANCON NOTIPOS. CON PROPIO CENSION Y BANCON NOTIPOS. CON PROPIO CENSION Y BANCON DE PRANCIO CON MARCON ADSTRUMENTO PARA CARROS EN HASTAS A 1000000, QUE CUIDAL CON LA DORMA ADSTRUMENTO CON LA PERSO COMPLETO DE 8.2½G, LAS DIMENSIONES DE LA CALA, BASE SHARMINGORIMO, CEESTA BOJANNIA SASTORMA Y ALTURA DE 30500000, LA LA BASE SHARMINGORIMO, CEESTA BOJANNIA SASTORMA PARA ANCILATE DE CONCESTO. LA CALA PORCES ESPESOR, DEBERA CONTRA CON STEMA PARA ANCILATE DE CONCESTO. LA CALA PORCES ESPESOR, DEBERA CONTRA CON STEMA PARA ANCILATE DE CONCESTO. LA CALA PORCES ESPESOR DE PROPIO DE 30500000000000000000000000000000000000		PZA.	
8	BIRLO CORTO DE PVC DE 3/4"X 1 3/4"DE LONGITUD CON ROSCA HEMBRA DE 1"CON 11.5 HB.OS/PULG Y ROSCA MACHO DE 3/4"	1	PZA.	
9	NIPLE SUPRESOR LARGO MODELO NS-190-119 DE 17X19CM DE LARGO ROSCA 11.5 HILOS/PULGADA MARCA XACAYCA O SIMILAR	1	PZA.	
10	ADAPTADOR HEMBRA DE 3/4" DE PVC CEDULA 40 EXTREMO CAMPANA Y ROSCA INTERIOR MCA. SPEARS O SIMILAR.	1	PZA.	
11	TUBO DE PVC HIDRAULICO DE 19mm (3/4") DE DIAMETRO CEDULA 40.	0.60	ML	

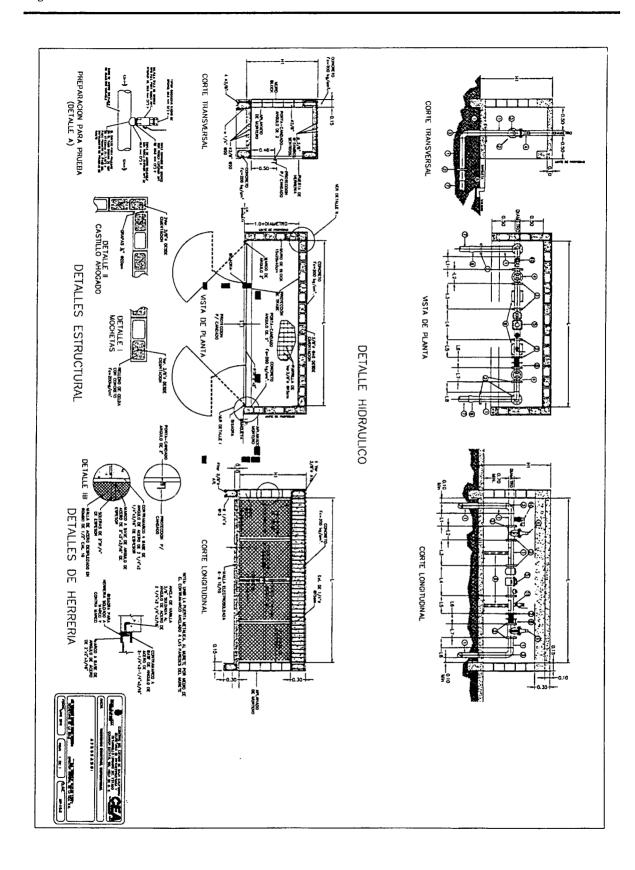
- UBICACION PROPUESTA. LA TOMA DEBERA QUEDAR A 1.00mts. DEL LIMITE DE PROPIEDAD DEL LOTE CONTIGUO, DONDE NO EXISTA ENTRADA DE VEHICULOS.
- 3.- LA LONGITUD MAXIMA DE LA TOMA SERA DE 12mts.
- 4.- LA ABRAZADERA DEBERA SER COLOCADA A 30 GRADOS APROXIMADAMENTE DEL PLANO HORIZONTAL.
- 5.- LA TOMA DEBERA QUEDAR INSTALADA DE MANERA PERPENDICULAR A LA RED.
- 6.— SERA RESPONSABILIDAD DEL FRACCIONADOR DEJAR A 15cms. A PARTIR DEL LIMITE DE PROPIEDAD LA CAJA PARA MEDICOR
- 7.- EL TERRENO DONDE SE UBIQUE LA CAJA SE DEBERÁ DE COMPACTAR AL 95% PROCTOR PARA EVITAR HUNDIMIENTOS.
- 8.- EL MEDIDOR SERA SELECCIONADO POR EL ORGANISMO OPERADOR
- 9.— ESTE TIPO DE TOMA SERA DE USO EXCUSIVO PARA EL MUNICIPIO DE MEXICALI Y EL PARA LOS MUNICIPIOS DE TAUANA, TECATE Y ENSENADA QUEDARA A JUICIO DEL ORGANISMO Y SE USARA EXCLUSIVAMENTE PARA ZONAS POPULARES DE ALTO VANDALISMO.



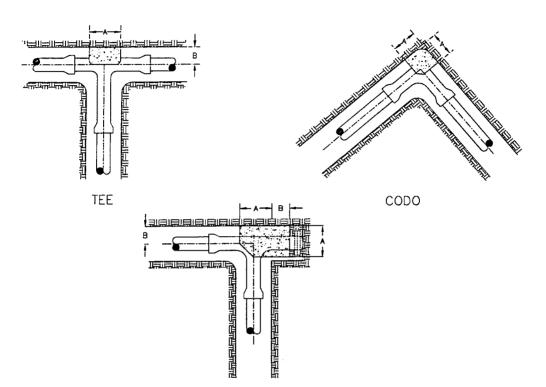








DIMENSIONES DE LOS ATRAQUES DE CONCRETO PARA LAS PIEZAS ESPECIALES DE P.V.C., Fo.Fo. Y HIERRO DUCTIL



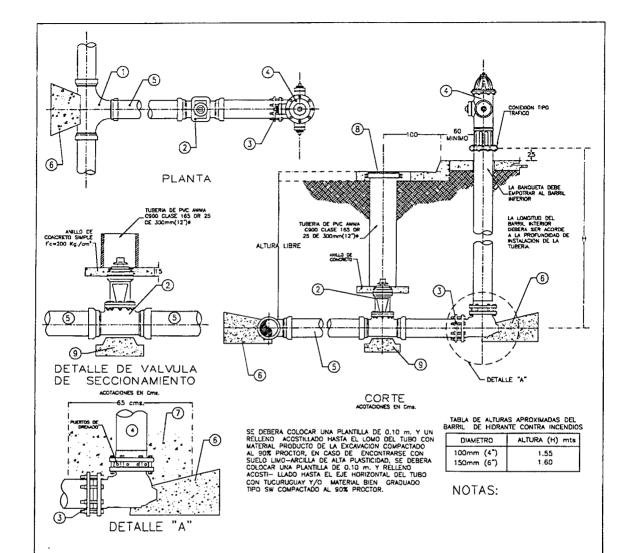
TEE Y TAPA CIEGA

DIAM, NOMINAL	DE LA PIEZA	ALTURA	LADO "A"	LADO "B"	VOLUMEN
milímetros	pulgadas	cm.	cm.	cm.	m ³
76	3	30	30	30	0.027
102	4	35	30	30	0.032
152	6	40	30	30	0.036
203	8	45	35	35	0.055
254	10	50	40	35	0.070
305	12	55	45	35	0.087

NOTAS.

- 1.— LAS PIEZAS ESPECIALES DEBERÁN ESTAR ALINEADAS Y NIVELADAS, ANTES DE COLOCAR LOS ATRADUES LOS CUALES QUEDARAN PERFECTAMENTE APOYADOS AL FONDO Y PARED DE LA ZANJA.
- 2.— LOS ATRAQUES DEBERAN COLOCARSE EN TODOS LOS CASOS ANTES DE HACER LA PRUEBA HIDROSTÁTICA DE LAS TUCERIAS.
- LOS ATRAQUES SE USARAN EXCLUSIVAMENTE PARA TUBERIAS ALOJADAS EN ZANJA (PRESIONES DE TRABAJO MENORES DE 7 kg/cm²).
- A.— EN LOS CASOS QUE NO SE PUEDAN CONSTRUIR ATRAQUES DE CONCRETO SE DEBERA CONSIDERAR LA INSTALACIÓN DE RESTRICTORES DE MONIMIENTO; ESPECIFICACIÓN ASTM ASJA DEL TIPO EBAA IRON O SIMILAR.
- 5.- EL CONCRETO A UTILIZAR SERA 1'c-200 Kg/cmº.
- 8.- SE DEBERÁ PRESENTAR DISENO Y DETALLE DE LOS ATRADUES PARA DIAMETROS MAYORES A 300mm (12") CONFORME A LA CAPACIDAD DE CARGA DEL SUELO.



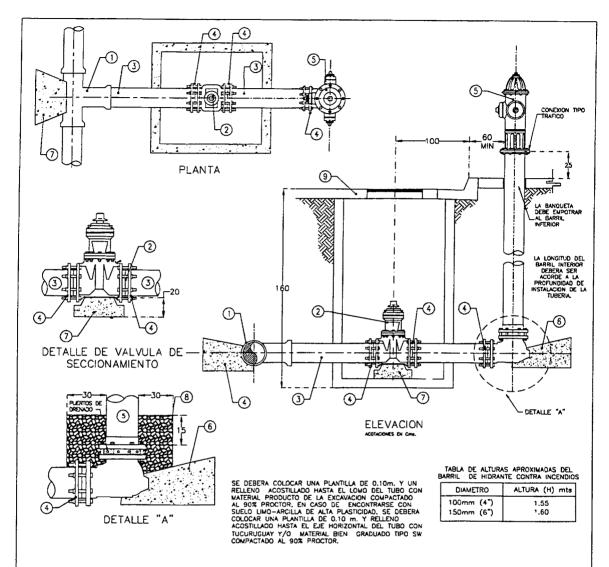


LISTA DE MATERIALES

- 1.-TEE DE PVC (RED PRINCIPAL X 100mm (4") DE DIAMETRO) ESPECIFICACION ANNA C-907.
- -VALVULA DE COMPUERTA CON EXTREMOS SUP-ON MARCA MUELLER MODELO A-2360-38 O SIMILAR.
- 3.-JUNTA MECANICA EN HIDRANTE CONTRA INCENDIOS.
- -DANIA WECKNICA INCENDIA THO POSTE DE BARRIL SECO AWWA
 CSO2 CON DOS SALIDAS DE 82.5mm(2 1/27)# YUAN DE
 112.5mm (1 1/27)# ROSCA NACIONAL ESTANDARO, APERTURA
 DE VALVLA PRINCIPAL DE 137.5mm (5 1/47)# CONERION PARA
 JUNTA MECANICA, COLOR ROJO, MARCA MUELLER MODELO A-423
 O EQUINALENTE.
- 5.- TUBERIA DE PVC AWWA C900 CLASE 165, CR-25
- 6.- ATRAQUE DE CONCRETO SIMPLE f'c= 200Kg/cm3
- 15. AINAQUE DE CAMA LUIPIA COLOCADA A 0.15m. POR ENCIMA DE LOS PUERTOS DE DRENADO Y AL JERNOS 0.30m. AJRECEDOR DEL HIDRANTE, RECUBERTA CON LAS ARRERAS NEPEREMENTE DE POLÍTICIA ON DES ARRERAS NEPEREMENTE DE POLÍTICIA ON DE ANTES CEL I
- -REGISTRO PARA OPERACION DE VALVULAS SEGUN ANEXO AP-10.18
- 9.-APCYO DE CONCRETO SIMPLE f'c= 200kg/cm².

- 1.—LA TEE POORA SER DE FO.FO. BRIDADA SEGUN LA ESPECIFICACION ANSI/AWWA C110/A21.10 Ó DE HIERRO DUCTIL SEGUN LA C153/A2153 CON EXTREMOS DE JUNTAS MECANICAS UTILIZANDO LOS EXTREMOS ACAPTADORES BRIDADOS MARCA ROMAC O ECUMALENTES.
- 2.-LA VALVULA PODRA SER DE EXTREMOS PARA JUNTA MECANICA, UTILIZANDO JUNTAS MECANICAS.
- LA CONEXION AL HIDRANTE PODRA SER DEL TIPO SLIP-ON Y BRIDADA SEGUN ANSI B16.1.
- -LA UTILIZACIÓN DE ESTE HIDRANTE SERA A JUICIÓ DEL ORGANISMO OPERADOR.
- 5.-EL HIDRANTE DEBERA ESTAR LIBRE DE TODO OBSTACULO EN 1.0mts ALREDEDOR DE SU CIRCUNFERENCIA.
- 6.-ESTE HIDRANTE ES SOLO PARA MEXICALI Y SU VALLE.



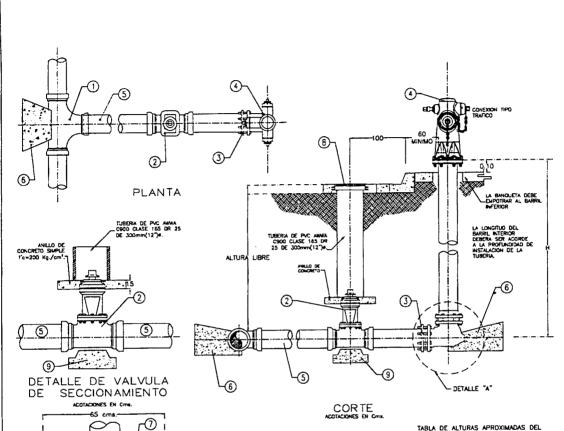


LISTA DE MATERIALES

- 1.- TEE DE PVC (DR-18)
- 2 VALVULA DE COMPUERTA PARA JUNTA MECANICA AWWA C509, MARCA MUELLER MODELO A-2360-20 O EQUIVALENTE.
- 3.- TUBERIA DE PVC AWWA C900 CLASE 165, DR-25 .
- 4.- JUNTA MECANICA CON CUÑAS DE ANCLAJE MARCA EBAA IRON SERIE 2000PV O EQUIVALENTE.
- 5.-HIDRAMTE CONTRA INCENDIO TIPO POSTE DE BARRIL SECO AWWA C502 CON DOS SAUDAS DE 62.5MM(2 1/2)6 Y UNA DE 112.5MM (4 1/2)6 ROSCA NACIONAL ESTANDARD, APERTURA DE VAUZUAL PRINCIPAL DE 137.5MM (5 1/4)6. CONEXION PARA JUNTA MECANCA, COLOR ROJO, MARCA MUBILLER MODEDLO A-423 O GOUNALENTE.
- 6.- ATRAQUE DE CONCRETO SIMPLE t'c= 200Kg./cm2
- 7 APOYO DE CONCRETO SIMPLE 1'c= 200Kg./cm
- 8. 0.25m3. DE GRAVA LIMPIA COLOCADA A 0.15m. POR ENCIMA DE LOS PUERTOS DE DIERANDO Y AL MENOS 0.30m. ALREDEDOR DEL HIDRANTE, RECUBIERTA CON UNA BARRERA IMPERMAGALE DE POLIETIENDO DE 8mie. ANTES DEL RELLENO (CUANDO ESTE EN TERRENO ARCILLOSO O NO PERMEABLE).
- 9.— CAJA DE OPERACION DE VALVULA \$2 (VER PLANO "CAJAS DE OPERACION, AP-10.15).

- 1.— LA VALVULA DE SECCIONAMIENTO, EL HIDRANTE Y LA TEE PODRAN SER DEL TIPO RING-TITE, O BIEN CON EXTREMOS BRIDADOS UTILIZANDO ADAPTADORES BRIDADOS UNI-FLANGE SERIE 900 O BIEN EXTREMIDADES CAMPANA ANWA C110
- 2.- EL DIAMETRO DE LA CONEXION AL HIDRANTE DEBERA SER DE 100 mm(4") A 150 mm(6") SEGUN SE REQUIERA.
- 3.- LA UTILIZACION DEL HIDRANTE SERA A JUICIO DEL DRGANISMO OPERADOR.
- 4.- EL HIDRANTE DEBERA ESTAR LIBRE DE TODO OBSTACULO EN 1.0mts ALREDEDOR DE SU CIRCUNFERENCIA.





SE DEBERA COLOCAR UNA PLANTILLA DE 0.10 m. Y UN RELLENO ACOSTILLADO HASTA EL LOWO DEL TUBO CON MATERIAL PRODUCTO DE LA EXCAVACION COMPACTADO AL 90% PROCTOR, EN CASO DE ENCONTRARSE CON SUELD LIMO-ARCILLA DE ALTA PLASTICIDAD, SE DEBERA COLOCAR UNA PLANTILLA DE 0.10 m. Y RELLENO ACOSTI- LLADO HASTA EL EJE HORIZONTAL DEL TUBO CON TUCURUGUAY Y/O MATERIAL BIEN GRADUADO TIPO SW COMPACTADO AL 90% PROCTOR.

TABLA DE ALTURAS APROXIMADAS DEL BARRIL DE HIDRANTE CONTRA INCENDIOS

DIAMETRO	ALTURA (H) mt
100mm (4")	1.55
150mm (6")	1.60

NOTAS:

LISTA DE MATERIALES

- 1.-TEE DE PVC (RED PRINCIPAL X 100mm (4") DE DIAMETRO) ESPECIFICACION AWMA C-907.
- 2.-VALVULA DE COMPUERTA CON EXTREMOS SUP-ON MARCA MUELLER MODELO A-2361-38 O SIMILAR.
- 3.-JUNTA MECANICA EN HIDRANTE CONTRA INCENDIOS

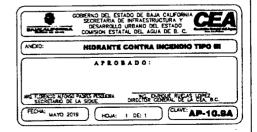
DETALLE

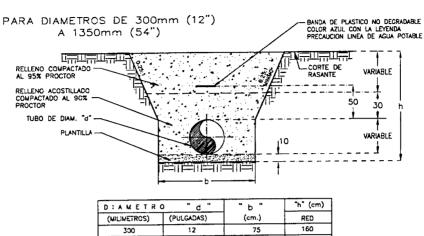
F

- ...- "MULAIN MELANILA EM HEMANTE CONTRA RECENDOS.

 4. HORARITE CONTRA NECENDO TIPO POSTE DE BARRI, HAMEDO ANNA CSO3 CON TRES SAUDAS, DOS DE 62.5mm/(2 1/2) e Y LANDE CONTRA LESAM (52.72) ROSCA ANCIONAL ESTANDARO, MERTURA DE 12.5mm/(4 1/2) ROSCA ANCIONAL ESTANDARO, CONEXON PARA JUNTA MECANICA, MARCA AVX MODELO 241/PPHN O SMIAL BUTTA MECANICA, MARCA AVX MODELO 241/PPHN O SMIAL BUTTA MECANICA, MARCA AVX MODELO 25. TARRES DE SERVICIO PER METANDARO, PER METANDARO PE
- 5.- TUBERIA DE PVC AWWA C900 CLASE 165, DR-25 .
- 6.- ATRAQUE DE CONCRETO SIMPLE f'c= 200Kg/cm²
 7.-0.25 m; DE GRAMA LIMPIA COLOCADA A 0.15m. POR ENCIMA DE LOS
 PLERTOS DE ORENADO Y AL MENOS A 3.05m. AJEDEDOR DEL HIDRAM
 RECUBIERTA CON UNA BARRERA IMPERMEABLE DE POLITICENO DE
 ANTES DEL RELLENO (CUANDO ESTE EN TERREN) ARCLISOS O NO PERMEABLE)
- 8.-REGISTRO PARA OPERACION DE VALVULAS SEGUN ANEXO AP-10.18
- 9.-APOYO DE CONCRETO SIMPLE f'c= 200kg/cm1.

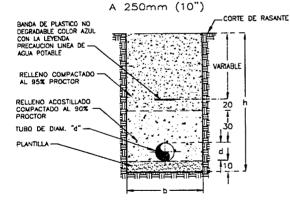
- 1.—LA TEE POORA SER DE FO.FO. BRIDADA SEGUN LA ESPECIFICACION ANSI/AWMA C110/A21.10 Ó DE HIERRO DUCTIL SEGUN LA C153/A2153 CON EXTREMOS DE JUNTAS MECANICAS UTILIZANDO LOS EXTREMOS ADAPTACORES BRIDADOS MARCA ROMAC O LOS EXTREMOS EQUIVALENTES.
- 2.-LA VALVULA PODRA SER DE EXTREMOS PARA JUNTA MECANICA, LITILIZANDO JUNTAS MECANICAS.
- 3.-LA CONEXION AL HIDRANTE POCRA SER DEL TIPO SUIP-ON Y BRIDADA SEGUN ANSI 816.1.
- 4.—LA UTILIZACION DE ESTE HIDRANTE SERA A JUICKO DEL ORGANISMO OPERADOR.
- 5.-EL HIDRANTE DEBERA ESTAR LIBRE DE TODO OBSTACULO EN 1 Omts ALREDEDOR DE SU CIRCUNFERENCIA.





DIAMETR	o "d"	"ь"	"h" (cm)	
(MILIMETROS)	(PULGADAS)	(cm.)	RED	
300	12	75	160	
350	14	90	195	
400	16	100	200	
450	18	115	205	
500	20	120	210	
600	24	130	220	
750	30	150	235	
900	36	170	250	
1050	42	190	270	
1200	48	210	280	
1350	54	230	300	
		I		

PARA DIAMETROS DE 100mm (4")



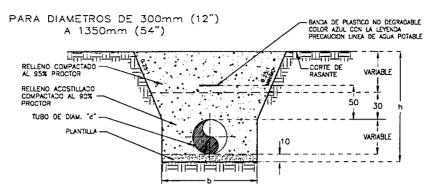
DIAMET	RO "d"	ъ .	"h" (cm)		
(MILIMETROS)	(PULGADAS)	(cm.)	RED		
19 y 25	3/4 y 1	50	70		
37 y 50	1.5 y 2	55	70		
100	4	60	140		
150	6	60	145		
200	8	60	150		
250	10	70	155		

- 1.- ACOTACIONES EN CENTIMETROS.
- 2.— LA PLANTILLA DEBERA SER DE MATERIAL DE BANCO (SM)
 O PRODUCTO DE EXCAVACION A JUICIO DEL ORGANISMO
 OPERADOR APISONADO AL 90% PROCTOR.
- 3.- EL RELLENO ACOSTILLADO DEBERA SER DE MATERIAL (LIBRE DE PIEDRA) PRODUCTO DE LA EXCAVACION O DE BANCO (SM). COMPACTADO AL 90% PROCTOR.
- 4.- EL RELLENO DEL RESTO DE LA ZANJA DEBERA SER DE MATERIAL PRODUCTO DE LA EXCAVACION O DE BANCO, COMPACTADO AL 95% PROCTOR.
- 5.— EN ZONAS RURALES SE PERMITE EL RELLENO A VOLTEO, A JUICIO DEL ORGANISMO OPERADOR, A PARTIR DE 30cm SOBRE EL LOMO DEL TUBO.
- SUBNE EL LOMO DEL TUBO.

 (4° A 12') SERA DE 1.20m EN MATERIAL TIPO ° C°.

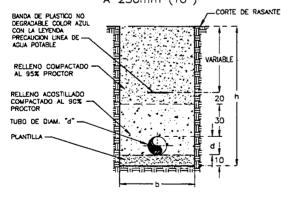
 7.— EL TALUD MINIMO EN ZANJAS PODRA SER DE 0.25:1, LO QUE DEPENDERA DE LOS RESULTADOS DEL ESTUDIO DE MECANICA DE SUELOS.
- 8.- EN LAS ZONAS RURALES, LA BANDA PARA PROTECCIÓN DE TUBERIA DEBERA QUEDAR INSTALADA EN MATERIAL COMPACTADO AL 85% PROCTOR COMO MINIMO.





DIAMETR	o "d"	"ь"	"h" (cm)
(MILIMETROS)	(PULGADAS)	(cm.)	LINEA IMP-COND.
300	12	75	215
350	14	90	229
400	16	100	233
450	18	115	243
500	20	120	278
600	24	130	280
750	30	150	325
900	36	170	347
1050	42	190	380
1200	48	210	400
1350	54	230	437

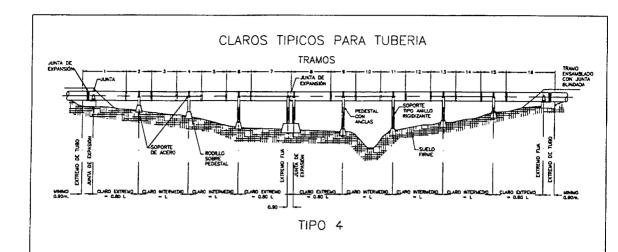
PARA DIAMETROS DE 100mm (4") A 250mm (10")

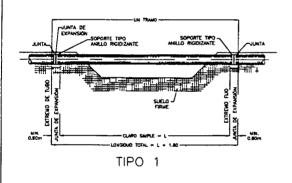


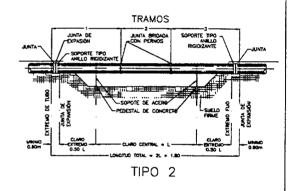
DIANET	RO -d-	. 6 .	"h" (cm)
(MILIMETROS)	(PULGADAS)	(cm.)	LINEA IMP-COND.
100	4	60	182
150	6	60	188
200	8	60	194
250	10	70	210

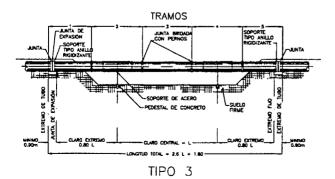
- 1.- ACCTACIONES EN CENTIMETROS.
- 2.— LA PLANTILLA DEBERA SER DE MATERIAL DE BANCO (SM) O PRODUCTO DE EXCAVACION A JUICIO DEL ORGANISMO OPERADOR APISONADO AL 90% PROCTOR.
- 3.— EL RELLENO ACOSTILLADO DEBERA SER DE MATERIAL (LIBRE DE PIEDRA) PRODUCTO DE LA EXCAVACIÓN O DE BANCO (SM), COMPACTADO AL 90% PROCTOR.
- 4.- EL RELLENO DEL RESTO DE LA ZANJA DEBERA SER DE MATERIAL PRODUCTO DE LA EXCAVACION O DE BANCO, COMPACTADO AL 95% PROCTOR.
- 5.— EN ZONAS RURALES SE PERMITE EL RELLENO A VOLTEO, A JUICIÓ DEL ORGANISMO OPERADOR, A PARTIR DE 30cm SOBRE EL LOMO DEL TUBO.
- 5.- LA PROFUNDIAD MINIMA PARA TUBERIA DE 100 A 300mm (4° A 12") SERA DE 1.20m EN MATERIAL TIPO " C ".
- EL TALUD MINIMO EN ZANJAS PODRA SER DE 0.25:1, LO
 QUE DEPENDERA DE LOS RESULTADOS DEL ESTUDIO DE
 MECANICA DE SUELOS.
- 8.- EN LAS ZONAS RURALES, LA BANDA PARA PROTECCIÓN DE TUBERIA DEBERA QUEDAR INSTALADA EN MATERIAL COMPACTADO AL 85% PROCTOR COMO MINIMO.



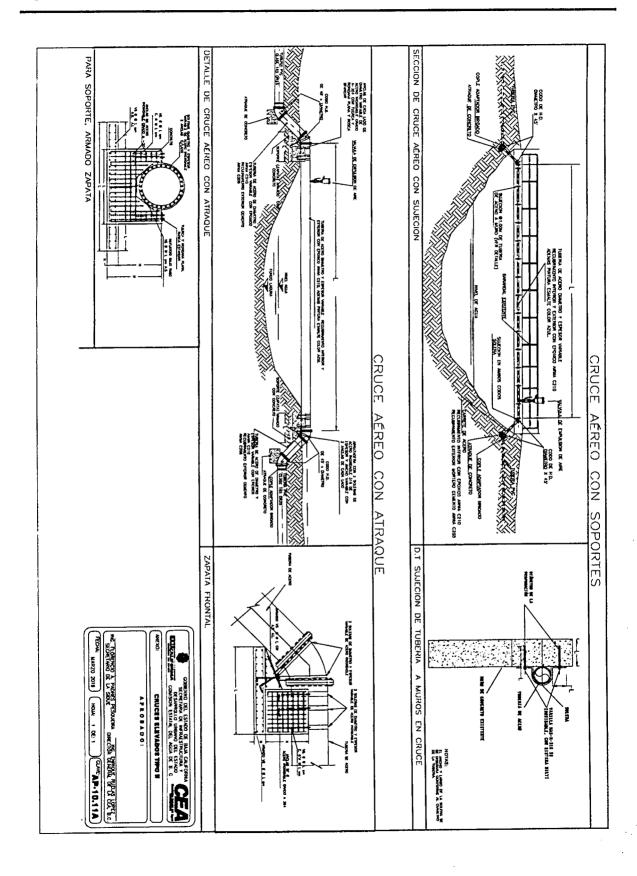












DE DIAME IRO ECONOMICO FECHA: FECHA: FECHA: FECHA:	NOTA: El diametro mos economica esta dada por el menor HAZEN-WILLIAMS costa internedio en la columna D Responsable de la menor HAZEN-WILLIAMS F=10.679/p1-87 K = F/C 1.852 ht = K L Q 1 (1 + i)n	Presion de Diametro nominal. Kg/cm2. Tmm. Pulg. Pulg. HP KwH A de bombeo \$ Costo KWH= \$	P T O	Piconio Diam. (d) Diam. (bord del porced de	Diametra Interior. Diametra Interior. Area en m.2 (A) (A) (Basta en m/seg en m/seg. (A) (Basta en m/seg. (A) (Basta en m/seg. (A) (Basta en m/seg. (Basta en m/seg. (Basta en m/seg. (Constante de fricción Hazen – Williams (C) (C) (C) (C) (C) (C) (C) (C)
E Sobrepresión m. Sobrepresión m. Cargo normal de amortización de amortización m. Cargo normal de amortización de considera de amortización de amortización de considera	MANNING 10.293 n ² K = 10.293 n ² hf = K L Q ² hf = K L Q ² = rase anual de amortizacion = lase anual de interes n = Numero de anua durante los cuoles se efectua el pago (12 an	Costo barn	unided ma.3. m.3. m.3. m.3. m.3. m.3. m.3. m.3	OLPEDE OLPEDE A e electricidad de las paredes de electricidad de electricidad de electricidad de electricidad de las paredes de electricidad de electricidad de electricidad de las paredes de electricidad de electricidad de electricidad de las paredes de electricidad de electricidad de electricidad de las paredes de electricidad de electricidad de electricidad de las paredes de electricidad de electricidad de electricidad de las paredes de electricidad de electricidad de electricidad de las paredes de electricidad de	
C.E. (Q en L.p.s.) 70-cn<80 Total 75-cn To	00)	Costo total de Construccion \$	Importe	cemer <	CARCA ESTATICA C.E. (m)
on m. Carga normal #26 x	MATO: TANKA PA ANTO: TANKA PA ANTO: TANKA PA FIGHA ANTO: 2018	11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	unia mananana manana ma	par absorb	(O O O O O O O O O O O O O O O O O O O
	THE DESIGNATION OF THE CAMPORATE OF THE COMPONED OF THE COMPON	oción Costo anual Total para nual). operación de 365 días.		on m. Carga normal approximation total approximation de operación normal approximation de peración normal approximation. AH (en m.) approximation operación. 2100000, para PVC.= 30000 kg/cm2) ra hierra dúctil = 1700,000 kg/cm2).	

RESULTADOS PARA LOS NODOS

No.	NODO	TIPO	DESCRIPCION	C. PIEZO. (m)	C. TERRENO (m)	PRESION (m)	CONSUMO (L/S)
							-
		-					<u> </u>

RESULTADOS PARA TRAMOS

No.	TRAMO	TIPO	NODOS		LONGITUD	"n" DE			VELOCIDAD	PERDIDAS
			INICIAL	FINAL	(m)	MANNING	(mm)	(L/S)	(m/S)	(m)
				1						
		 	 	 	<u> </u>			 		
		1			1					
				1	Ì					
	 		-	 						
					ł					
			 	 	 					
			L							
				1				1		
							-	 		
				Ì	1					
	-			 				 		
	 				 			·		
	l	1			į .	ļ				

	DESARROLL	STADO DE BAJ DE INFRAESTRI O URBANO DE ATAL CEL AGL	JCTURA Y L ESTADO	<u>CE/</u>
NEXO: TABLA	DE CALCULO	PARA REI) DE DISTI	HUCION
	APRO	BADO:		
RO. FLORENCO ALFONS SECRETARIO DE		DIRECTOR C	RIQUE RUELAS ENERAL DE LA	CEA, B.C.

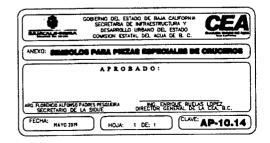
SIMBOLOS PARA PIEZAS ESPECIALES DE CRUCEROS.

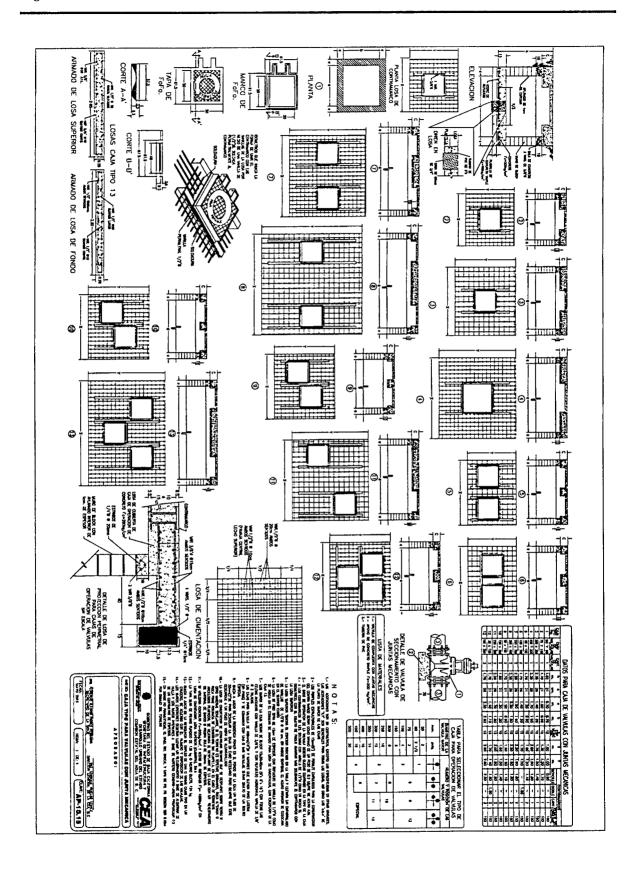
P.\	/.C.
DESCRIPCION	SIMBOLO
CRUZ	
TEE	· بــــر ــــر
EXTREMIDAD CAMPANA	3 3
EXTREMIDAD ESPIGA	
REDUCCION CAMPANA	
REDUCCION ESPIGA	
COPLE DOBLE	} (
ADAPTADOR CAMPANA	
ADAPTADOR ESPIGA	w
TAPON CAMPANA	
TAPON ESPIGA	
CODO DE 80	ــــ کر نـر
CODO DE 45°	ر بر بر بر
CODO DE 22° 30'	بر برد <i></i>
CODO DE 17 15	
ADAPTADOR BRIDADO	
JUNTA MECANICA	- (
JUNTA DE ACOPLAMIENTO -	
ABRAZADERA TIPO COLLAR -	
VALVULA DE SECCIONAMIENTO	SLIP-ON DVI
VALVULA DE SECCIONAMIENTO	JUNTA MECANICA XXXX

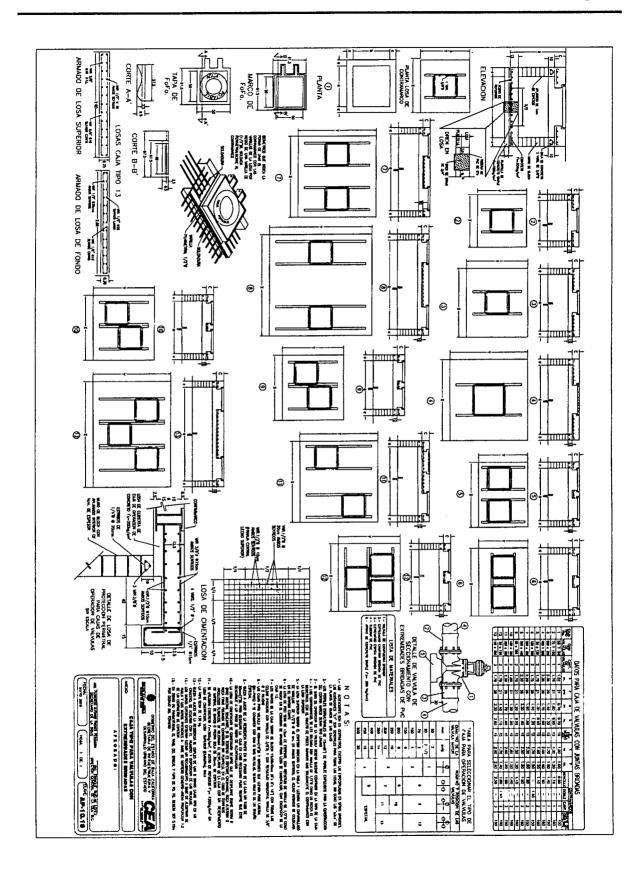
Fo. f	-o.
DESCRIPCION	SIMBOLO
TEE	
CRUZ	
CODO DE 22. 30	
CODO DE 45'	
CODO DE 90'	Д
REDUCCION — — — — — — —	
EXTREMIDAD	
TAPA CON CUERDA	
TAPA CIEGA	
JUNTA GIBAULT	-
VALVULA DE SECCIONAMIENTO	-
CARRETE (CORTO Y LARGO) -	

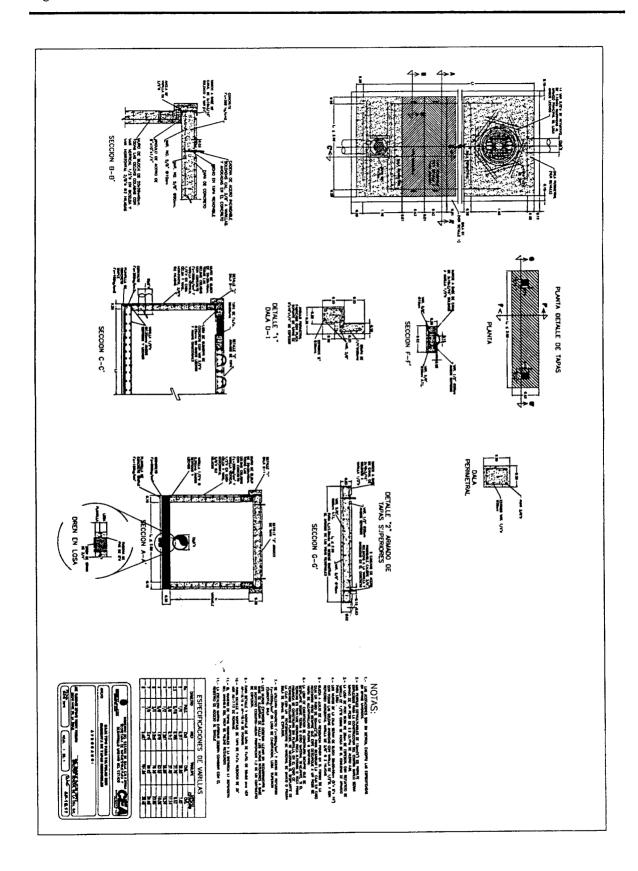
NOTA:

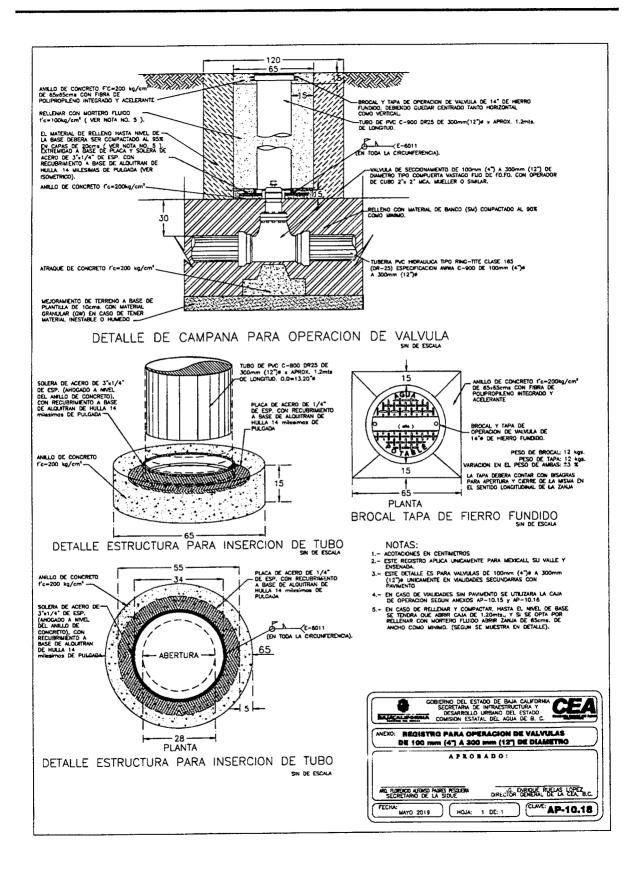
1.- LAS PIEZAS ESPECIALES EXISTENTES SERAN CON SIMBOLO GRUESO Y LAS DE PROVECTO CON SIMBOLO DELGADO TENUE.

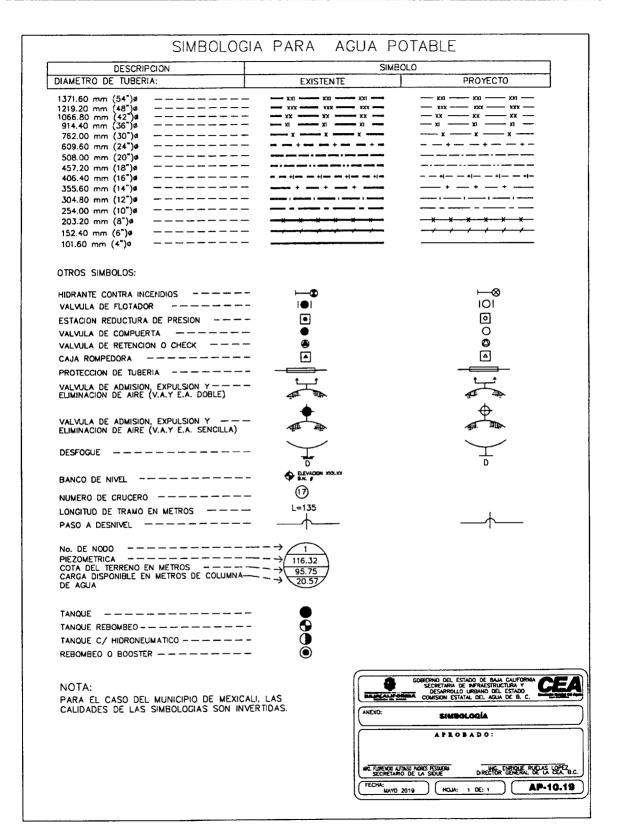


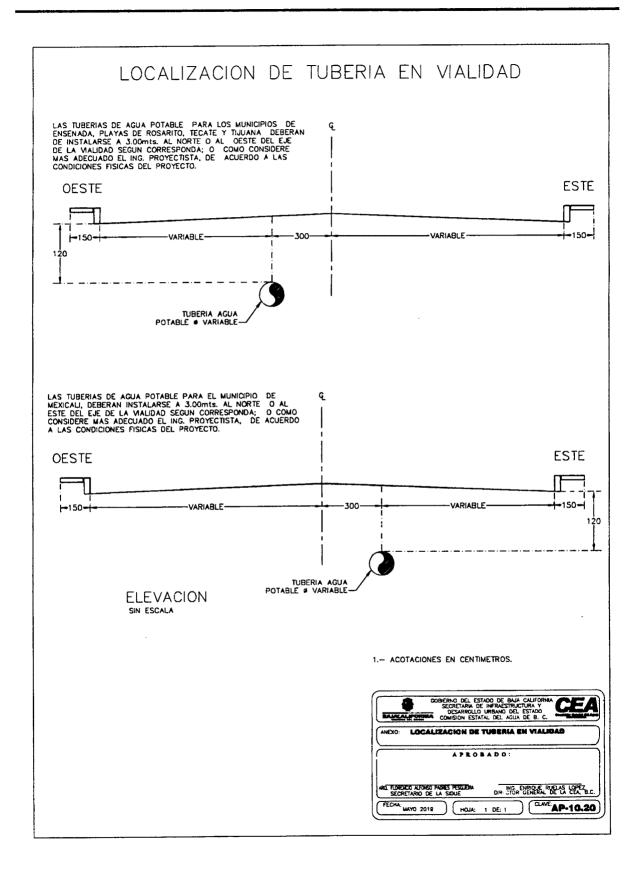


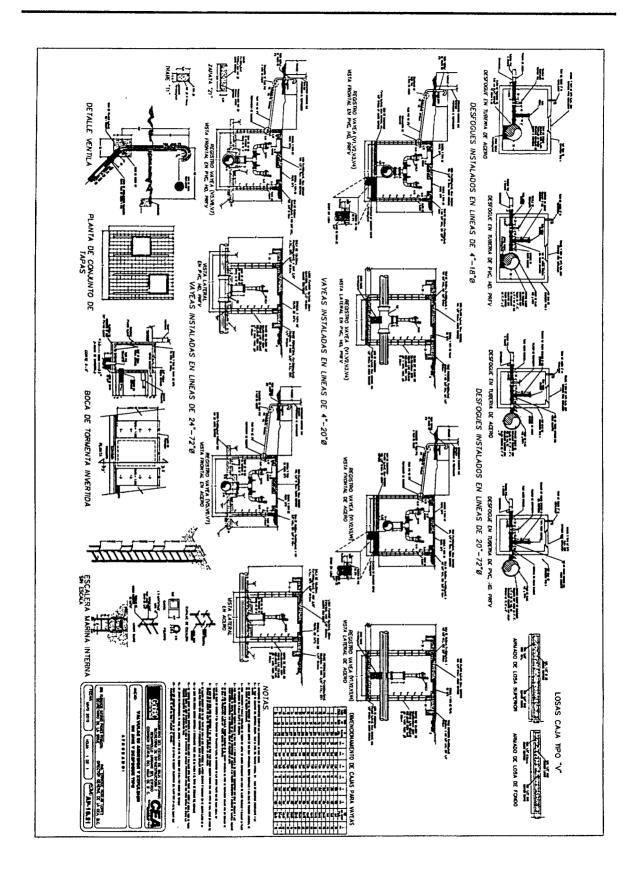










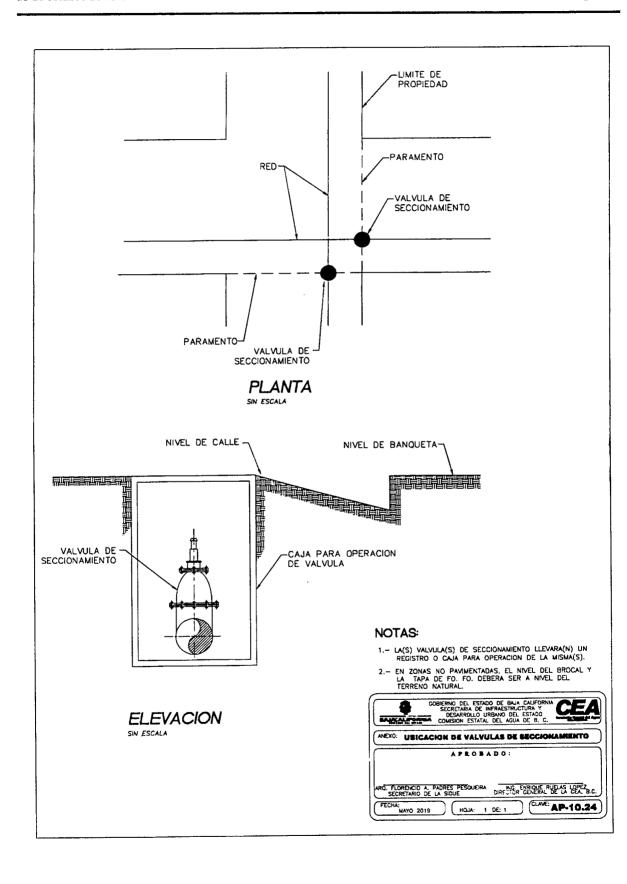


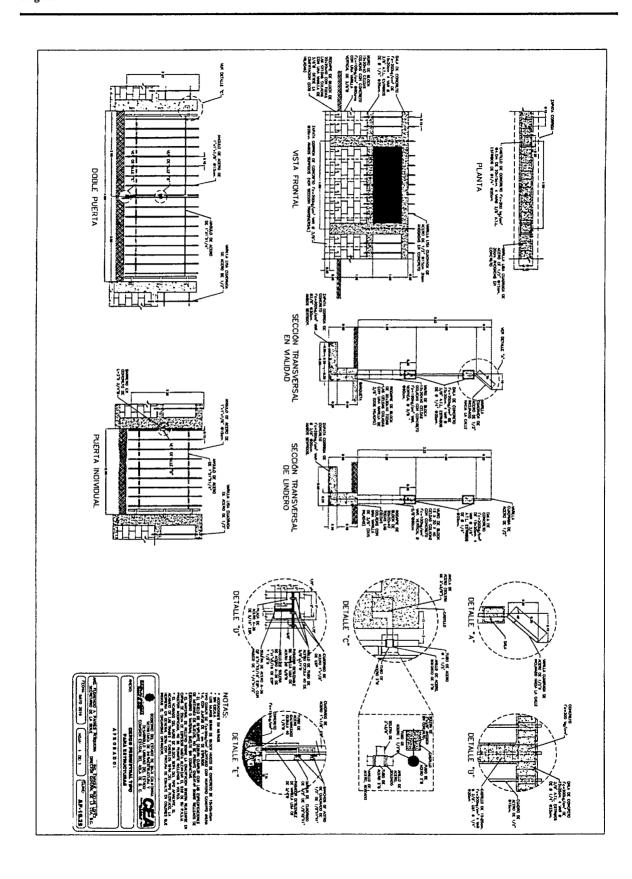
·																	
DIAMETRO	TEE	CRUZ	LATE	RAL			YE			0.034		9 842	CODO	S	- (a)	1 6 6 7	
mm. pulg.	cm. pulg.	cm. pulg.	cm. pulg.	cm.	pulg.	cm.	pulg.	cm.	pulg.	2 PZA:	pulg.	3 PZA cm.	pulg.	4 PZA	pulg.	cm.	AS.(C) puig.
102 4	28 11	28 11	97 38	76	30	76	30	20	8	23	9	30	12	38	15	48	19
152 6	30 12	30 12	107 42	81	32	81	32	25	10	23	9	33	13	41	16	53	21
203 8 254 10	33 13	33 13 36 14	117 46 127 50	91 1C2	36 40	91 102	36 40	25 25	10	25 25	10	36 38	14	51	18	66	24
305 12	38 15	38 15	137 54	112	44	112	44	25	10	28	11	41	16	56	22	74	29
356 14	41 16	41 16	147 58	122	48	122	48	25	10	28	11	43	17	61	24	79	31
405 16	43 17	43 17	157 62	132	52	132	52	25	10	30	12	46	18	66	26 27	86 91	34 36
457 18 508 20	46 18 48 19	46 18	168 66 183 72	142	56 60	142	56 6 0	25 30	10	30	12	48 51	19	69 71	28	99	39
559 22	51 20	51 20	198 78	168	66	168	66	30	12	33	13	53	21	76	30	104	41
610 24	53 21	53 21	213 84	183	72	183	72	30	12	36	14	56	22	81	32	112	44
762 30 914 36	76 30 84 33	76 30 84 33	244 96 279 110	213	84 96	213	84 95	30 36	12	38 41	15 16	64 69	25 27	102	37 40	130	51 56
1067 42	91 36	91 36	315 124	274	108	274	108	41	16	43	17	71	28	107	42	150	59
1219 48	99 39	99 39	356 140	305	120	305	120	51	20	43	17	74	29	112	44	156	61
1372 54	107 42	107 42	381 150	330	130	330	130		20	45	18	76	30	117	46	160	63 65
1524 60 1676 65	114 45 122 48	114 45	427 168 457 180		144	366 396	156		24	46	19	79 84	31	127	50	170	67
1829 72	130 51	130 51	488 192	427	168	427	168	61	24	48	19	86	34	132	52	175	69
1981 78	137 54	137 54	511 201		180	457	180		24	51	20	89	35	137	54	180	71
2134 84	145 57	145 57	549 216	488	192	488	192	61	24	53	21	91	36	142	56	185	73
CODO 2	PIEZAS	$R2 = \frac{M}{\text{Tan.0}}$ \emptyset $\emptyset = 0$	22° 30"	cc	DDO	4 F	PIEZ	R4 AS, @		R4= _T				YE	TE O	Ø=45	7 / 5·
DDO 5 PIE	R2 Ø ZAS, Ø=		90° T			<u></u>	. <u> </u>	TEE	— J	 i		_	· X		1 ×	2-30	0'-7!
2 - 1	R3	$R3 = \frac{N-6}{\text{Tan } \emptyset}$	/2		CRU	JZ			NEXO:		SE CO	RNO DEI CERETAR DESARR MISION	L ESTADOLIA DE INIO	DE BA FRAESTR BANO DE DEL AGL	JA CAUF UCTURA EL ESTAD UA DE B	ORNIA Y DO C.	CE.
CODO 7	015749	α-22°	30'_ 45'					[API	OBA	DO:			
CODO 3	PIEZAS	S, Ø=22°	JU -45°						G FLORE SECR	NCIO ALFO RETARIO MAYO 20	DE LA S	S PESOUE		D: .570			S 10PEZ CEA.

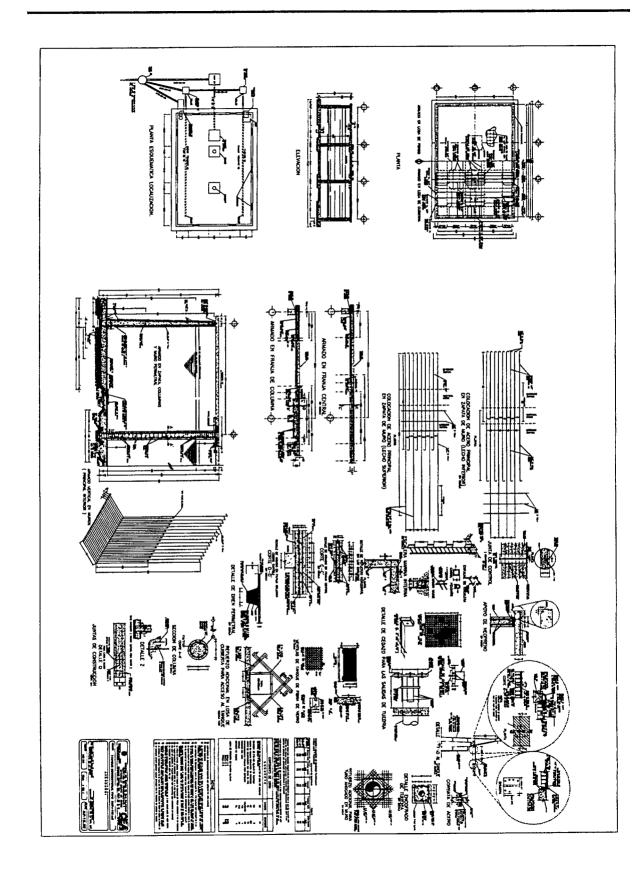
NSMINAL A A C C P PLAS (1914)			
CODO 2 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' CODO 90' CODO 9		YEE 1 8745 (c) 1 87	
100 to 17 to 5 Tr 55 Tr 55 Tr 55 Tr 57 Tr	mm. pulg. cm. pulg. cm. pulg. cm. pulg. cr	n. pulg. j cm. puig. j cm. pulg. j cm. puig. j cm.	puig. cm. pulg. cm. pulg. cm. pulg. cm. puig.
CODO 2 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' RI S 100 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10		12.0 17 6.5 8 3.0 10 4.0 10	
234 IND 18 110 18 130 18 110 18 183 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18		17.5 23 9.0 11 4.5 14 5.5 14	5.5 23 9.0 36 14.0 30 12.0 28 11.0
CODO 2 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R2 = T CODO 90' CO	254 10.0 28 11.0 28 11.0 65 25.5 5		
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B R2	356 14.0 36 14.0 36 14.0 84 33.0 6	27.5 36 14.0 15 6.0 19 7.5 19	7.5 36 14.0 55 21.5 53 21.0 41 16.0
CODO 2 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R2 = T CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' CODO 90'	457 18.0 42 16.5 42 16.5 99 39.0 B	1 32.0 42 16.5 18 7.0 22 8.5 22	8.5 42 16.5 67 26.5 69 27.0 48 19.0
SECULICION SECULICION SECULICION SECURITIES SECU		5 37.5 25 10.0 25	10.0 51 20.0 80 31.5 84 33.0 56 22.0
SITING 0 71 880 71 880 171 880 171 880 171 880 180 180 180 180 180 180 180 180 18	610 24.0 56 22.0 56 22.0 126 49.510		15.0 64 25.0 105 41.5 114 45.0 76 30.0
CODO 2 PIEZAS Ø=0'-30' CODO 3 PIEZAS Ø=31'-60' CRUZ R4 = TON Ø/2 R4 = TON Ø/2 CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' CODO 90' R23	914 36.0 71 28.0 71 28.0 213 84.015	2 60.0 46 18.0 46	
CODO 2 PIEZAS Ø=0'-30' CODO 3 PIEZAS Ø=31'-60' CRUZ R4 = Ton Ø/2 LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO CODO 90' CODO 9	219 48.0 86 34.0 86 34.0 264 104.019		24.0 86 34.0 163 64.0 122 48.0
CODO 2 PIEZAS Ø=0'-30' CODO 3 PIEZAS Ø=31'-60' CRUZ R4 = Ton Ø/2 LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO CODO 90' CODO 9		7.	
CODO 2 PIEZAS Ø=0'-30' CODO 3 PIEZAS Ø=31'-60' CRUZ R4 = TON Ø/2 R4 = TON Ø/2 CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO CODO 90' CODO 90' CODO 9	m3.	C	، هــــــــــــــــــــــــــــــــــــ
CODO 2 PIEZAS Ø=0'-30' CODO 3 PIEZAS Ø=31'-60' R4 = TON Ø/2 R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' CODO 90' CONTROL DIA STOCK DIA CAPPIN DEL STOCK D			
CODO 2 PIEZAS Ø=0'-30' CODO 3 PIEZAS Ø=31'-60' R4 = TON Ø/2 R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' CODO 90' CONTROL DIA STOCK DIA CAPPIN DEL STOCK D	1/1/	T -/-_ /_ /	
CODO 2 PIEZAS Ø=0'-30' CODO 3 PIEZAS Ø=31'-60' CRUZ R4 = TON Ø/2 LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO CODO 90' C	T+++ R2 /	c - R3	
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' CODO 90'	c		1 +-
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' CODO 90'			T
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B R1 90 R1 90' CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS REPUBLICATION R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS	CODO 2 PIEZAS Ø=0°-30	CODO 3 PIEZAS Ø	=31°-60° CRUZ
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B R1 90 R1 90' CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS REPUBLICATION R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS			Ţ
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B R1 90 R1 90' CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS REPUBLICATION R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS	LA		
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B R1 90 R1 90' CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS REPUBLICATION R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS	i_ i	5/1	^ F
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B R1 90 R1 90' CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS REPUBLICATION R1 SEPECIALES DE ACERO BRIDADAS			<u> </u>
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' CODO 90' REE 90' CODO 90' CODO 90' REE 90' CODO 90' REE 90' CODO 90' REE 90' CODO 90'		ø/2 ×	
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' CODO 90' REE 90' CODO 90' CODO 90' REE 90' CODO 90' REE 90' CODO 90' REE 90' CODO 90'			<u> </u>
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' CODO 90' REE 90' CODO 90' CODO 90' REE 90' CODO 90' REE 90' CODO 90' REE 90' CODO 90'	A R4		TEE.
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 = B R1 90 R2 T CODO 4 PIEZAS RADIO LARGO YEE 90' CODO 90' R2 T COBSENSO DEL ESTACO DE BAJA CALIFORNA SECRETARA DE MARRESTRUCTURA V SECRETARA DE STACO DE BAJA CALIFORNA SECRETARA COMSION ESTACA DE BAJA CALIFORNA SECRETARA DE STACO DE BAJA CALIFORNA SECRETARA COMSION ESTACA DE BAJA CALIFORNA SECRETARA DE STACO DE STACO DE STACO DE STACO SECRETARA DE STACO	1	- F - E -	100
CODO 4 PIEZAS Ø=61'-90' LATERAL Ø=45'-75' R1 90' CODO			
YEE 90' CODO 90' REDILICCION REPRESENTATION OF REPRESENTATION O	CODO 4 DIEZAS Ø-61'-90'	LATERAL Ø=45*-75*	R1 = B
YEE 90' CODO 90	CODO 4 FIEZAS - 8-01-90		<u> </u>
YEE 90' CODO 90			
YEE 90' CODO 90	A	/ 1	
YEE 90' CODO 90		/ 	//////////
YEE 90' CODO 90		R	R1 90-1
CODO 90° CODO 9			
YEE 90' CODO 90			В
YEE 90" CODO 90" CODO 90" CODO 90" CODETRIO DEL ESTACO DE BAJA CALFORNIA CE SECRETARIA DE INFRASTRUCTURA Y DESARRALO UNISANO BEL ESTACO DE BAJA CALFORNIA CE DESARRALO UNISANO BEL ESTACO DE BAJA CALFORNIA CE DESARRALO UNISANO BEL ESTACO DE BAJA CALFORNIA CE ALFORNIA CE ALFORNIA CE ALFORNIA CE ALFORNIA CE ALFORNIA POR CANDIDA DE LA CALFORNIA CE ALFORNIA CE ALFORNIA CE ALFORNIA DE ACERO BRIDADAS REDUCCION			CODO 4 PIEZAS
GORIENIO DEL ESTACO DE BAIA CALFORNIA CE SECRETARIA DE INFRAESTRUCTURA Y DESARROLLO URBANO DEL ESTADO DEL ESTADO COMISION ESTATA. DEL AGUA DE 8. C. ANEXO: PIEZAS ESPECIALES DE ACERO BRIDADAS	> 	T	RADIO LARGO
GORIENIO DEL ESTACO DE BAIA CALFORNIA CE SECRETARIA DE INFRAESTRUCTURA Y DESARROLLO URBANO DEL ESTADO DEL ESTADO COMISION ESTATA. DEL AGUA DE 8. C. ANEXO: PIEZAS ESPECIALES DE ACERO BRIDADAS	ı		
REDUCCION	AEE 30.	CODO 30.	
REDUCCION	P.		
REDUCCION			GORIFENO DEL ESTACIO DE BAIA CALIFORNIA
REDUCCION	<u> </u>		SECRETARIA DE INFRAESTRUCTURA Y DESARROLLO URBANO DEL ESTADO
PEDITCON	 G -		
AFROBADO:	PEDITOCION	ANEXO:	
	KEDOCCION		APROBADO:

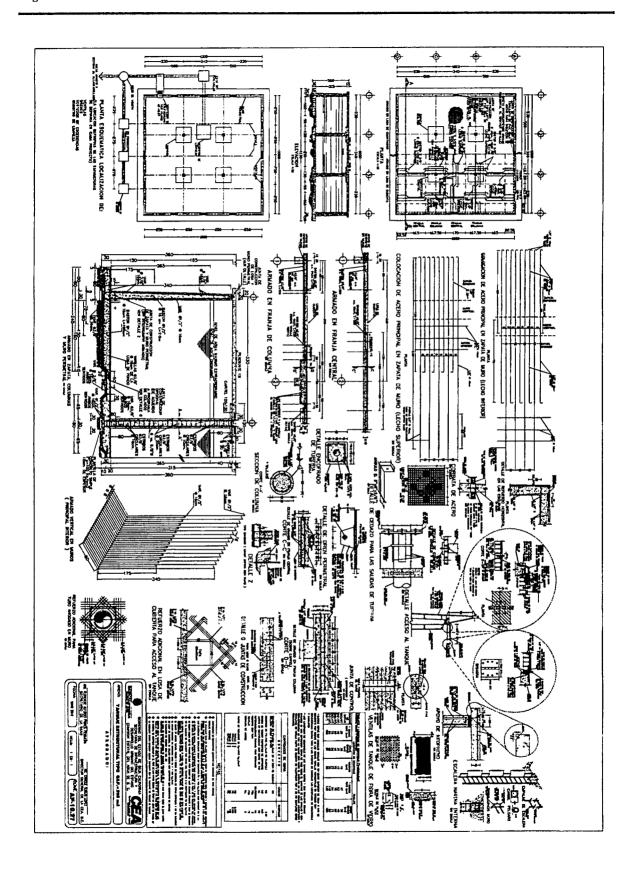
FECHA: HOJA: 1 0E: 1

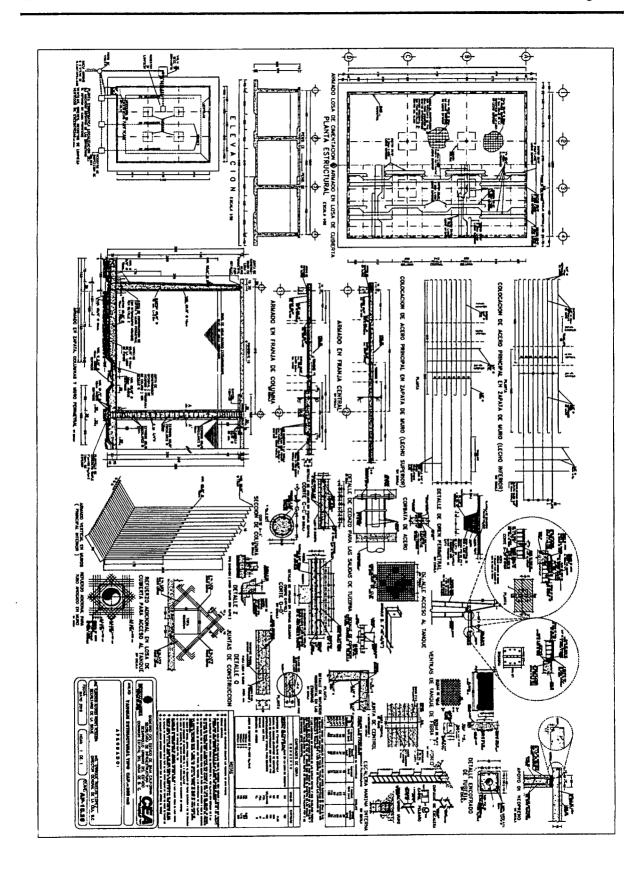
CLAVE: AP-10.23

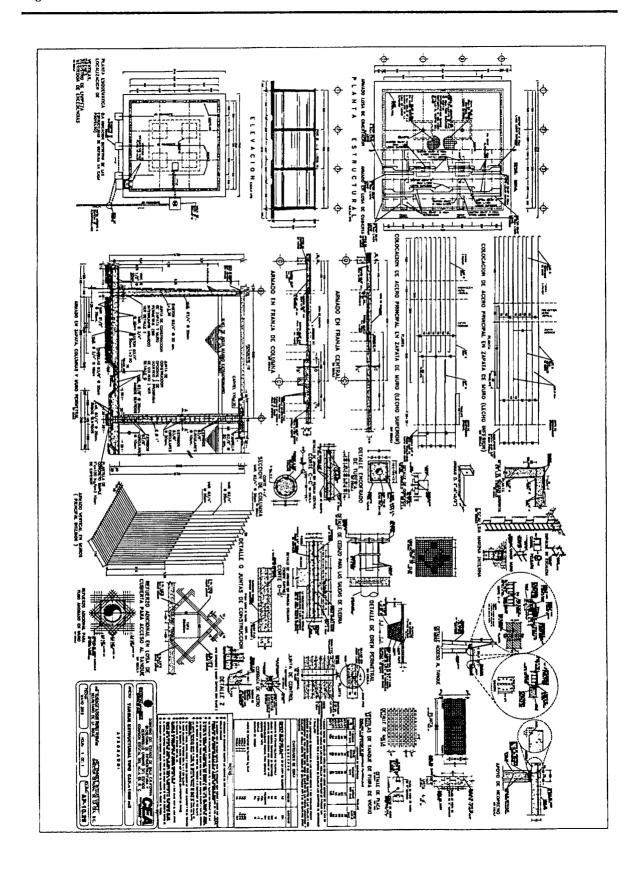


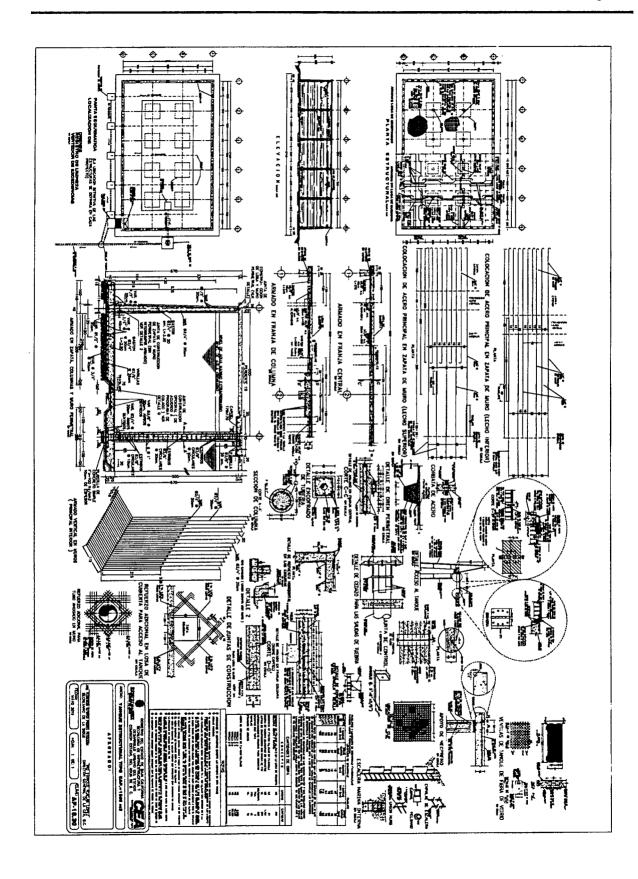


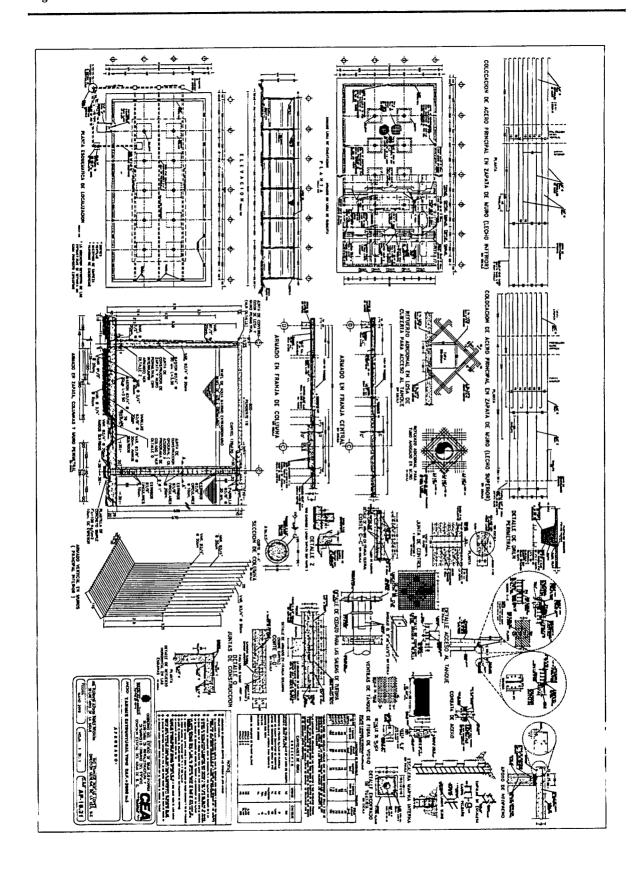


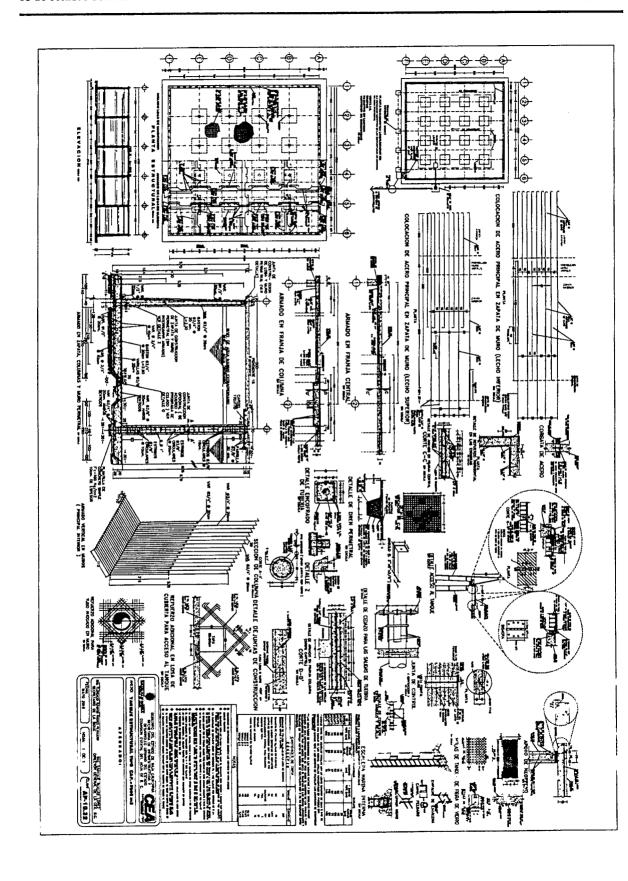


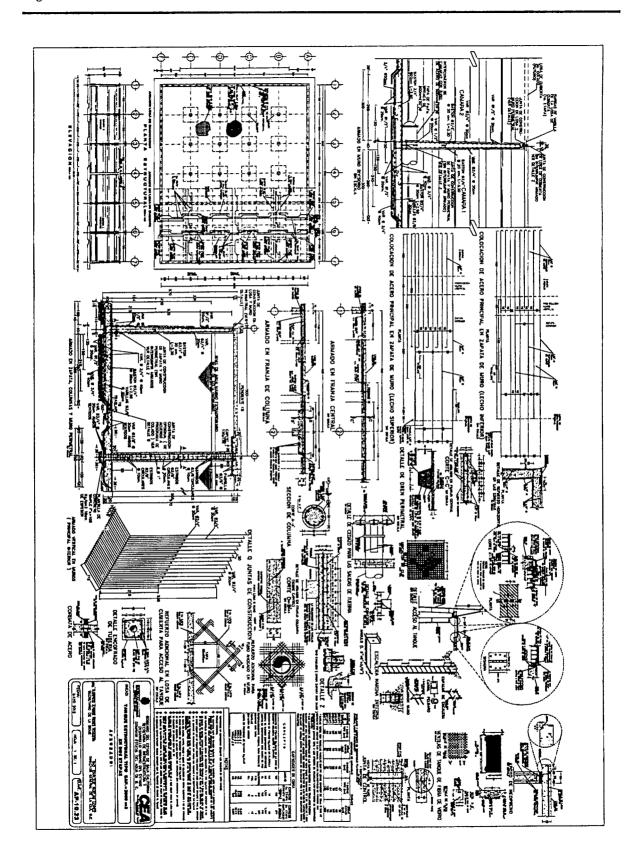


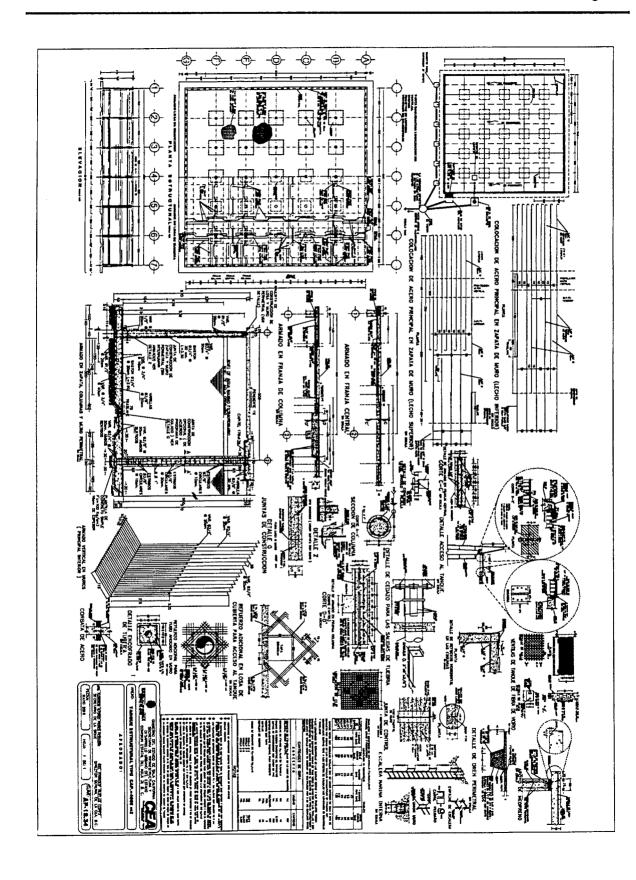


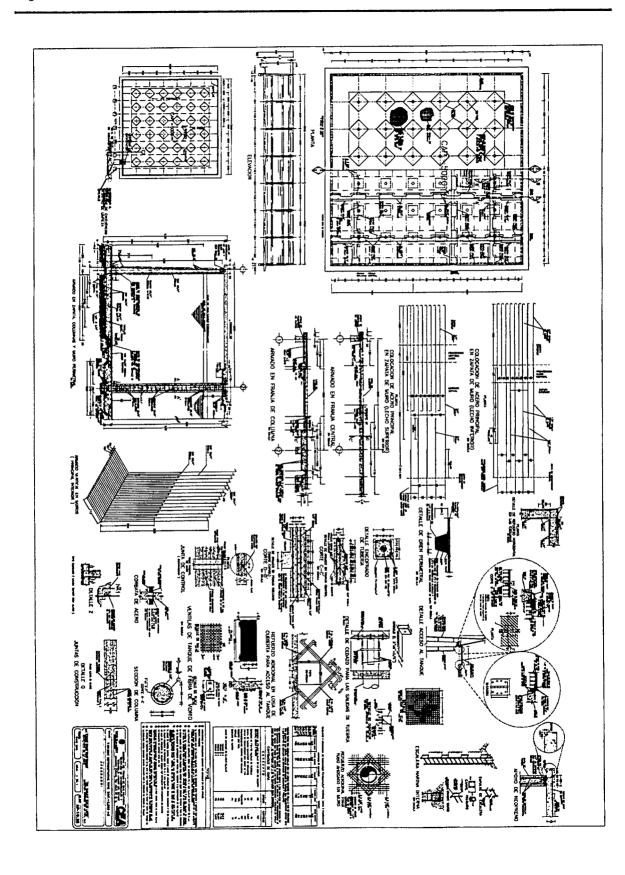


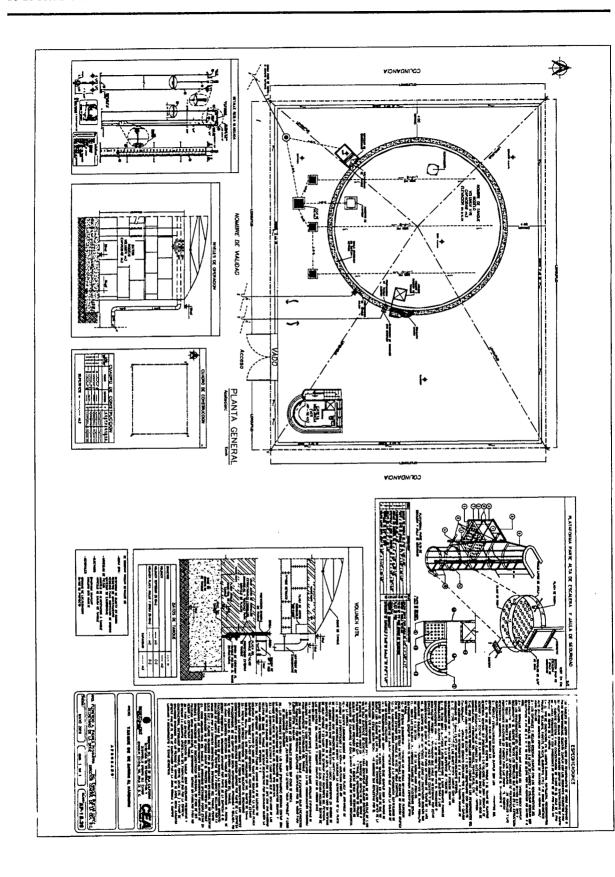


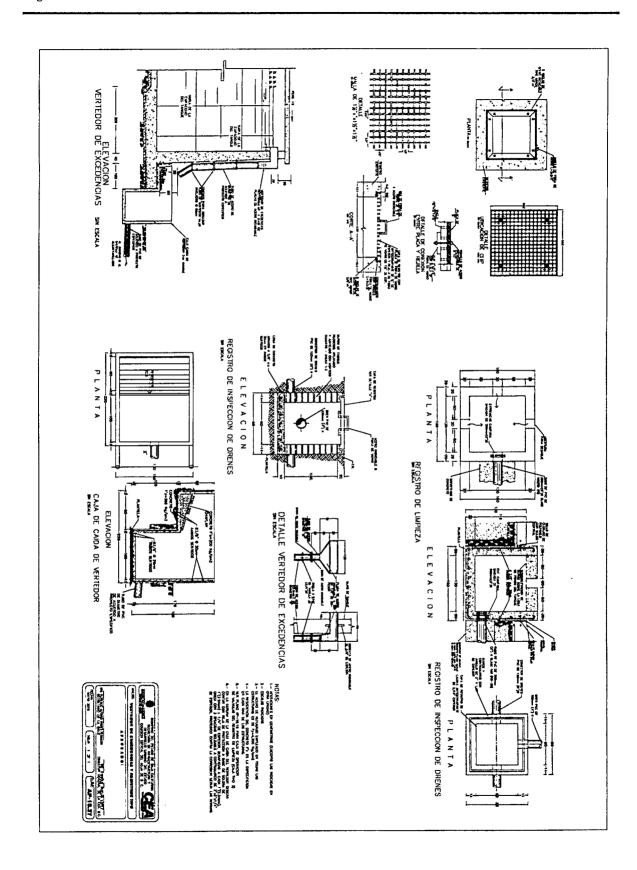


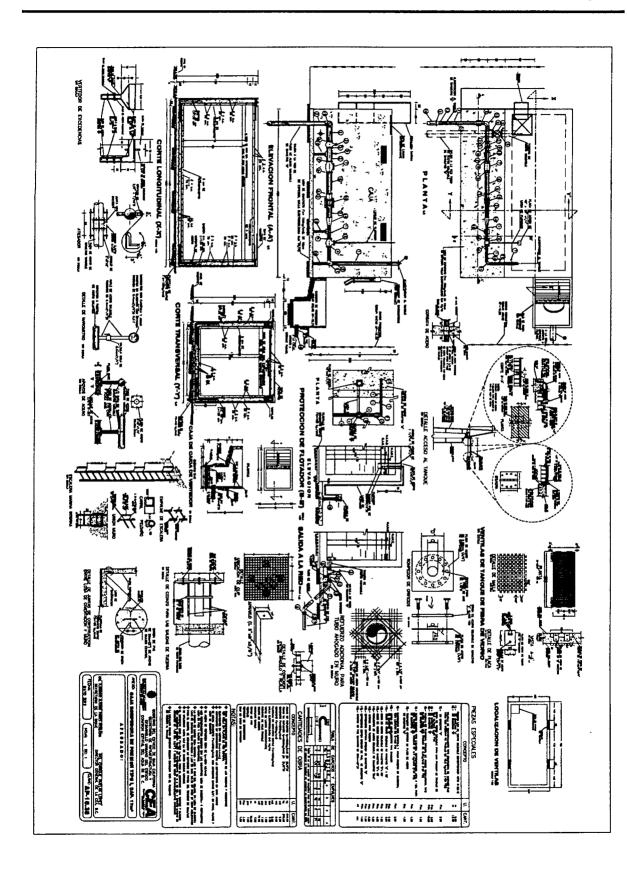


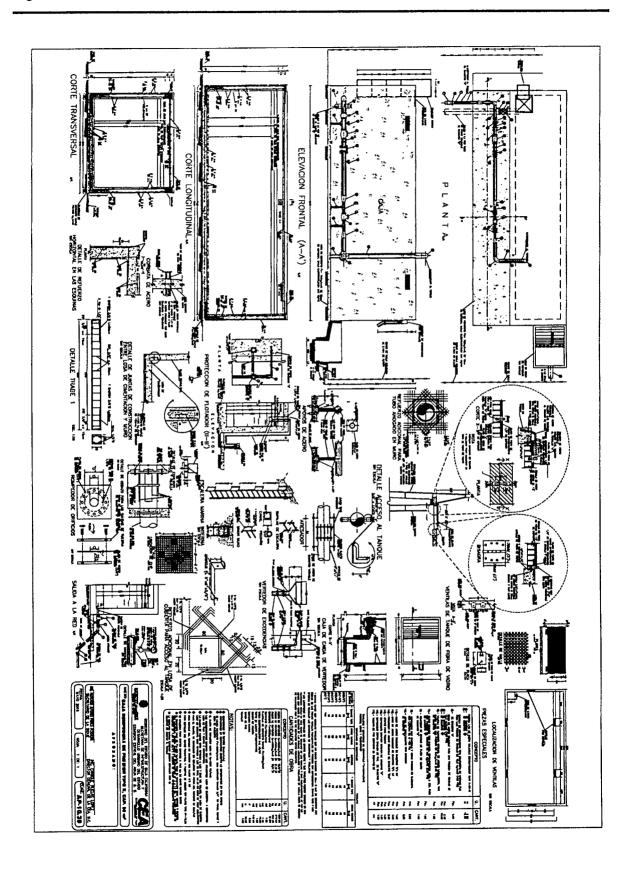


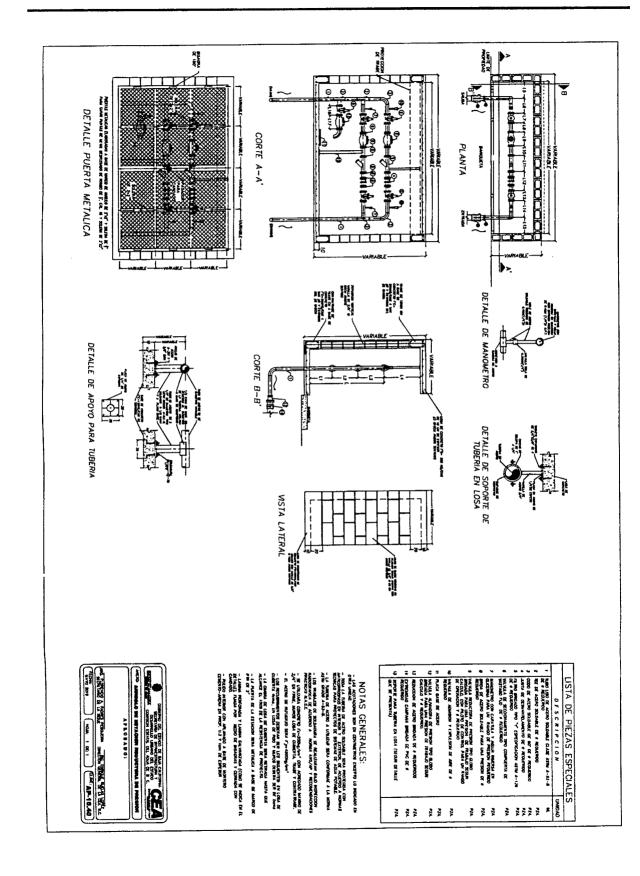


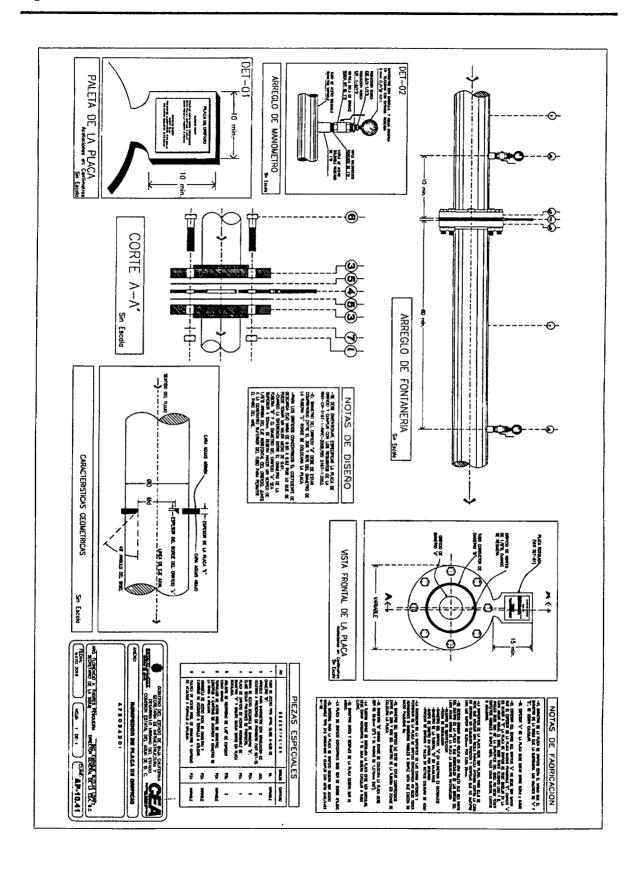


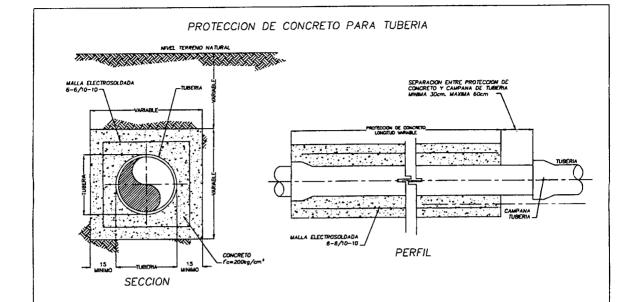






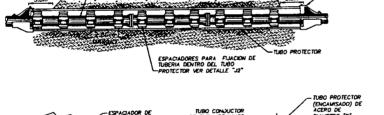






ENCAMISADO DE TUBERIA DE ACERO

SECCION

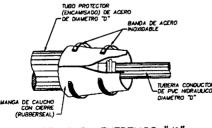


TUBO CONDUCTOR

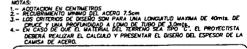
ESPACIADOR "J2"

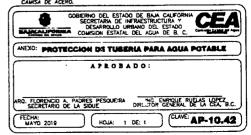
DIAMETRO TUBO CONDUCTOR		DIAMETRO TUBO PROTECTOR		ESPESOR
(cm)	(pulg)	(mm)	(pulg)	(pulg)
10	4	203-254	8-10	1/4
15	6	254~305	10-12	1/4
20	8	356-406	14-16	1/4
25	10	406-457	16-18	1/4
30	12	157-508	18-20	3/8
36	14	610-660	24-26	3/8
41	16	711-760	28-30	3/8
46	18	813-864	32-34	3/8
51	20	914~965	36-38	3/8
61	24	1016-1067	40-42	3/8
76	30	1118-1219	44-4B	1/2
91	36	1219-1270	48-50	1/2
106	42	1350-1400	54-56	1/2
122	48	1500-1550	60-62	1/2

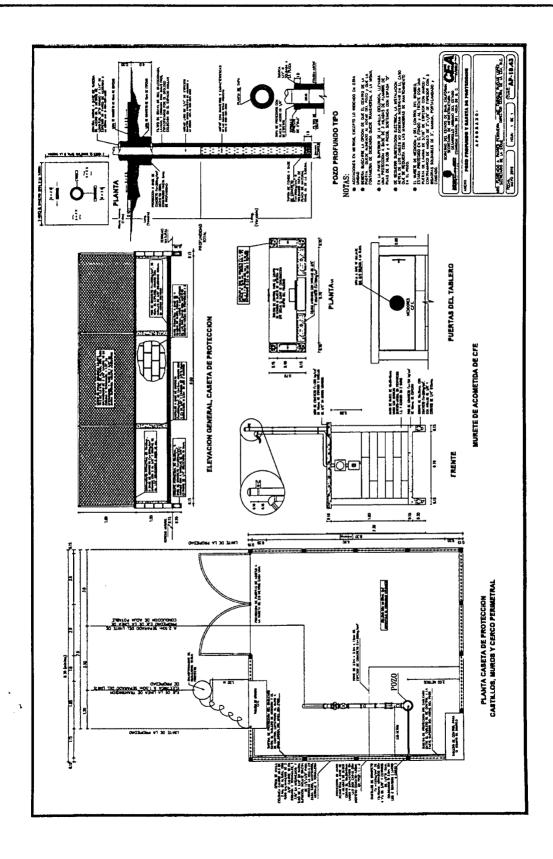


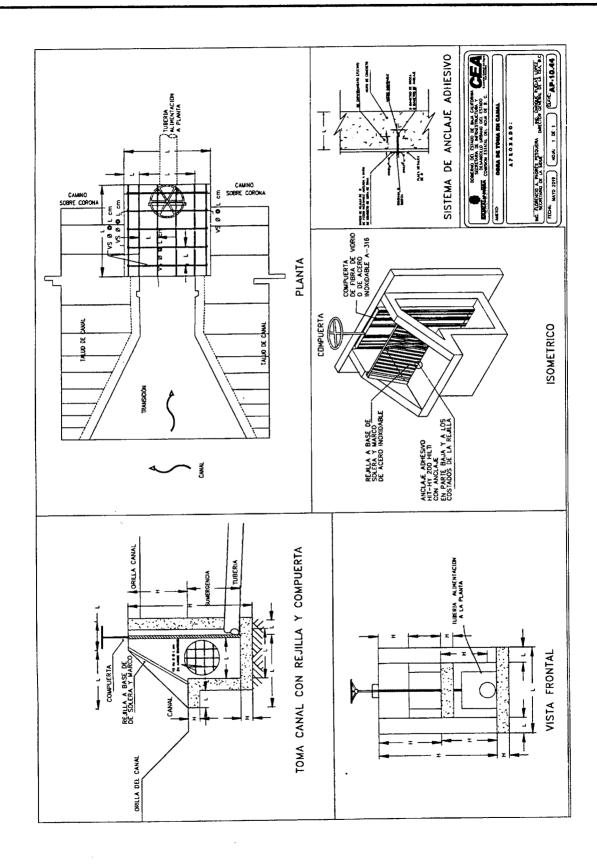


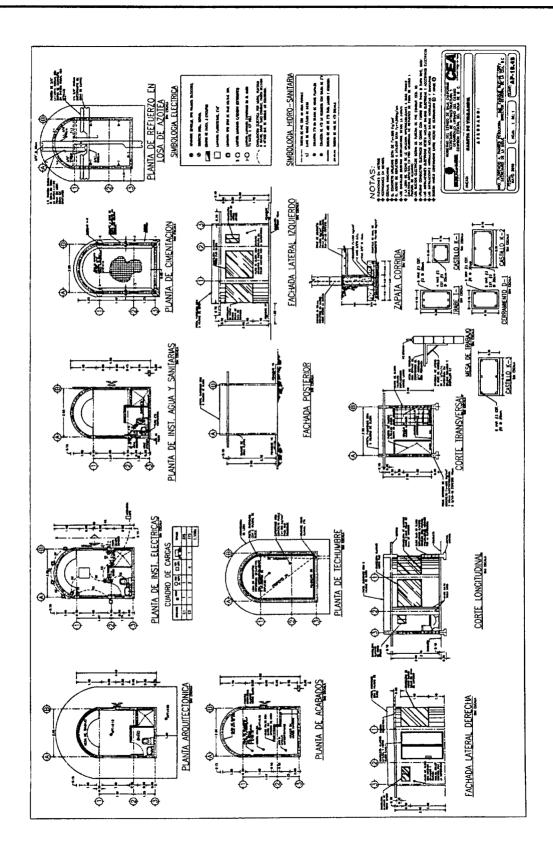
SELLO EN EXTREMOS "J1"

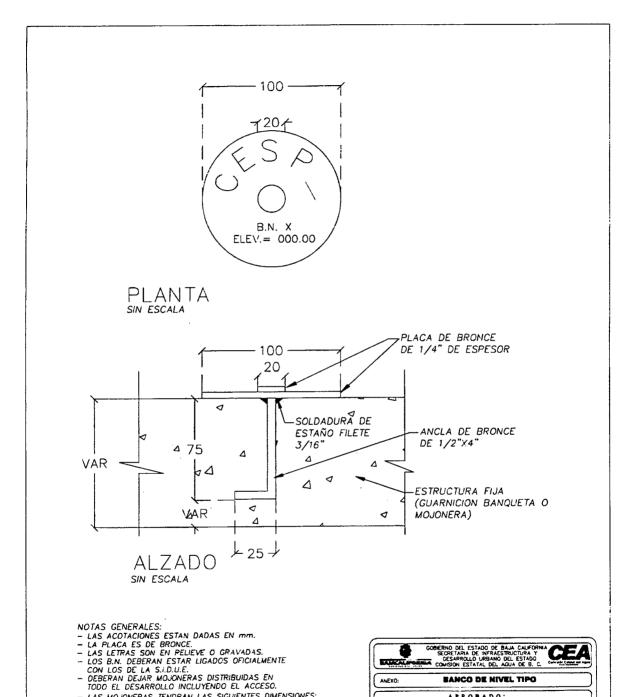












APROBADO:

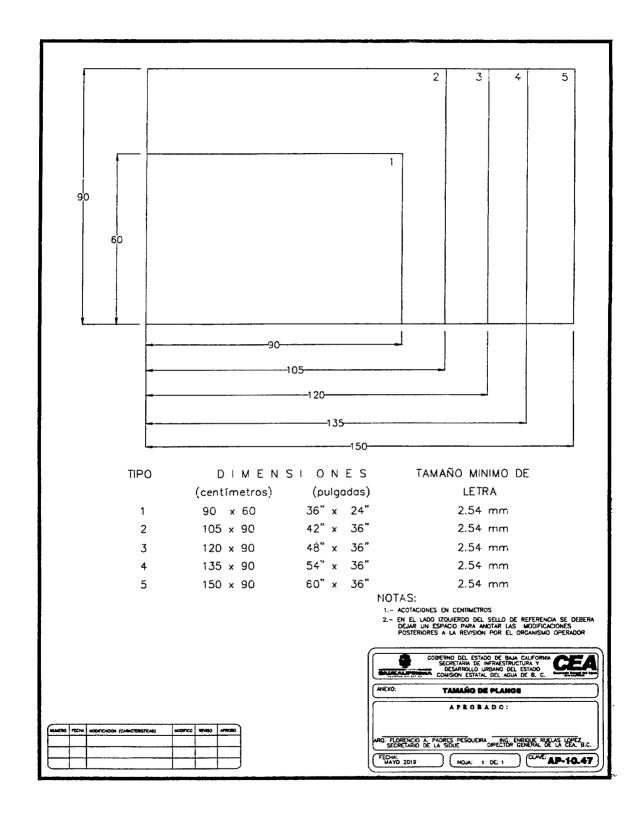
ARO. FLORENCIO A. PADRES PESQUEIRA INC. ENRIQUE RUDIAS LOPEZ SECRETARIO DE LA SIDUE DIRECTOR GENERAL DE LA CEA, B.C.

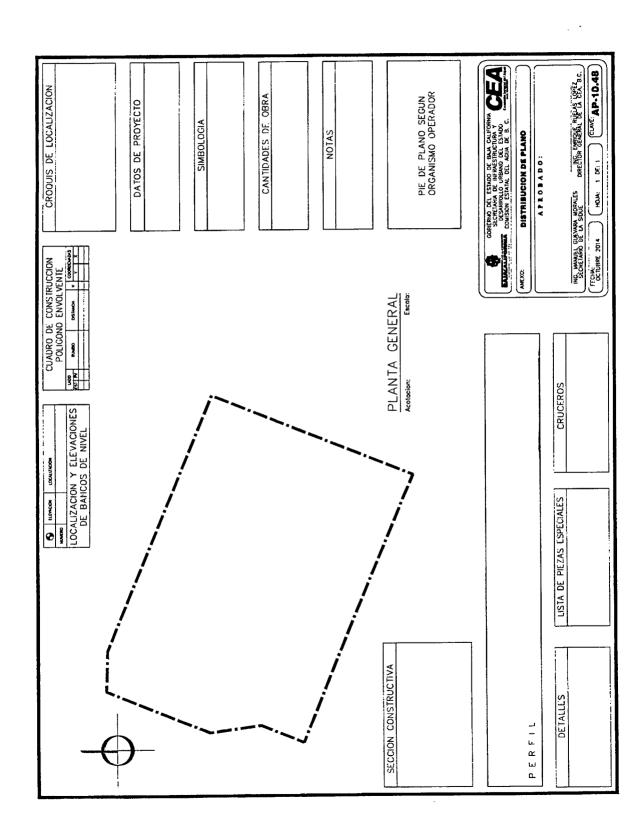
POZA 1 29E 1

PECHA: WAYO 2019

CLAS AP-10.46

LAS MOJONERAS TENDRAN LAS SIGUIENTES DIMENSIONES:
 BASE SUPERIOR 15 x 15 cm., BASE INFERIOR DE
 20 x 20 cm. Y ALTURA DE 40 cm.





10 TERMINOLOGÍA

Abatimiento. Descenso del nivel piezométrica; diferencia entre el nivel estático y el nivel dinámico.

Acceso. Camino, entrada o paso que se construye para llegar a una obra o estructura.

Acueducto. Conducto cerrado o abierto para conducir agua.

Acuífero. Terreno saturado de agua con permeabilidad suficiente para ser explotado.

Ademe. Estructura para contener los empujes del terreno que se originan al realizar una excavación o perforación. Sostenimiento provisional de muros o techos.

Aforo. Determinación del caudal de un fluido.

Agua subterránea confinada o artesiana. Agua subterránea que brota en la superficie a través de un pozo. Está situada entre dos capas de material impermeable.

Aguas abajo. Dirección o sentido en el que escurre el agua.

Aguas arriba. Dirección o sentido contrario al flujo del agua.

Aguas freáticas: Son aquellas que no tienen presión hidrostática, circulando en materiales no confinados como arenas, gravas, aluviones, etc.

Aquas negras. Aquas residuales de las poblaciones o industrias sin tratamiento.

Alcantarilla. Conducto cubierto que cruza una corriente de agua, canal, camino, vía del ferrocarril u otro conducto.

Alcantarillado pluvial. Sistema de conductos cerrados para alejar las aguas de lluvia en los centros urbanos.

Alcantarillado Sanitario. Sistema de conductos cerrados para eliminar las aguas residuales en los centros urbanos.

Aluvión. Depósito de sedimentos acarreados por corrientes de agua.

Ancia. Unión de elementos estructurales entre sí o con el terreno natural para evitar su desplazamiento. Elemento usado para estabilizar excavaciones o taludes naturales.

Arcilla. Producto de la descomposición química de las rocas con partículas laminares de tamaño menor a 0.074 mm., plasticidad según SUCS tal que el lp > 4 y se ubique arriba de la línea "A" de la carta de plasticidad.

Área hidráulica. Superficie de la sección transversal de un conducto a través de la cual fluye el agua.

Arena. Producto de la desintegración o trituración de las rocas con partículas de tamaño entre 0.074 y 4.76 mm.

Arrastre. Material sólido que transporta un río y que puede ser fondo o en suspensión.

Asbesto. Mineral de composición y características semejantes a los del amianto, con fibras duras y rígidas que pueden compararse con el cristal hilado.

Asentamiento. Hundimiento de un suelo bajo su propio peso y por efecto de cargas que soporta. Proceso de ocupación de área por seres humanos.

Ataguía. Terraplén, tablestacado o muro usado para desviar los escurrimientos de una corriente durante la construcción de una obra.

Atarjea. Conjunto de tuberías que recolectan y transportan las aportaciones de las descargas de aguas negras domésticas, comerciales e industriales, hacia los colectores, interceptores o emisores.

Atraque. Elemento usado para soportar las fuerzas que se originan sobre tuberías o válvulas por cambios de dirección o velocidad del agua. Empotramientos de la cortina de una presa.

Autoridad Correspondiente. Es el Organismo Operador encargado de brindar el suministro de agua potable y alcantarillado sanitario a la comunidad, así como el saneamiento de las aguas residuales para evitar la contaminación del medio ambiente.

Azolve. Sedimentación de sólidos en ríos, embalses y conductos, que produce una reducción de su capacidad hidráulica. Sólidos transportados por una corriente de agua.

В

Banco de nivel. Punto fijo con una cota definida que sirve como referencia topográfica.

Banqueta. Faja horizontal que limita la altura de un talud. Ampliación horizontal de los taludes de las cortinas de materiales granulados. Acera de las calles.

Barreno. Orificio taladrado en el terreno.

Bomba. Aparato para extraer, elevar o impulsar agua u otro fluido. Fragmento de lava mayor de 76.2 mm, proyectando al aire por un volcán.

Bombeo. Operación de elevar el agua o de retirarla de una área, por medio de artefactos mecánicos. Sobre elevación del centro de una calzada.

Bordo. Terraplén de materiales sueltos o compactados.

Bordo libre. Distancia vertical entre el NAME y el nivel de la corona.

Brida. Elemento de unión o de apoyo o remate entre tuberías y accesorios.

C

Caída. Diferencia de nivel entre dos puntos de la rasante de un canal. Trayectoria curva del flujo o al principio de un tanque amortiguador. Desnivel brusco en un curso de agua. De tensión, en electricidad, diferencia de voltaje entre extremos de una línea o circuito.

Canal. Conducto abierto por medio del cual se conduce agua. Perfil laminado.

Canal de acceso. Cauce excavado para conducir el agua hasta la entrada de alguna estructura. Canal de llamada.

Canal de descarga. Cauce excavado o en postizo para conducir el agua hasta el punto de descarga.

Canal lateral. Canal que alimentado por el principal, domina una división de la zona de riego. Parte integrante de un vertedor con descarga lateral.

Canal principal. Canal que alimentado por la fuente principal, domina toda el área de riego. Parte integrante de un vendedor con descarga lateral.

Canalón. Elemento en forma de canal o teja que se coloca en la base de un techo y sirve como receptor de las aquas pluviales.

Capa. Elemento tabular de una formación geológica sedimentaria. Material colocado entre dos niveles con un espesor fijado previamente.

Capacidad nominal: la capacidad nominal en un transformador es la potencia en kilovoltio-amperes (KVA) que entrega en el devanado secundario cuando está operando a sus valores nominales de tensión, frecuencia y corriente eléctricas.

Cárcamo. Depósito colector para extraer y elevar el agua con equipos de bombeo.

Carcasa. Elemento metálico, parte fija exterior de un cuerpo de impulsores de una bomba o turbina.

Carga dinámica. Desnivel que hay que vencer para elevar el agua desde el nivel de toma hasta el nivel en la descarga, tomando en cuenta todas las pérdidas

Carga estática. Diferencia de nivel de agua entre dos puntos.

Carpeta. Superficie de rodamiento de una calzada. Franja de inyectado somero para consolidación o impermeabilización de una cimentación. Tapete.

Cauce. Canal natural o artificial por donde escurre el agua.

Cedazo. Tramo permeable del ademe de un pozo.

Cementante. Material aglutinante de origen natural o elaborado.

Cimentación. Masa del terreno afectada por la carga de una estructura. Elemento estructural que trasmite cargas al terreno.

Coeficiente de rugosidad. Valor asignado a la superficie de un material que da el grado de resistencia que se opone al escurrimiento del agua. Coeficiente de fricción.

Colado. Vaciado del concreto fresco en cualquier cantidad, ya sea con o sin cimbra.

Colchón. Espesor de material comprendido entre la parte superior de un conducto enterrado y la rasante de una vía de comunicación.

Colchón amortiguador. Distancia vertical comprendida entre el fondo del tanque amortiguador y la plantilla del canal de descarga.

Colector. Conducto cerrado que recibe las aguas negras de las atarjeas, puede terminar en un interceptor, en un emisor o en una planta de tratamiento.

Compuerta. Dispositivo que controla el paso del agua en presas, canales, drenes y ríos.

Consolidación. Disminución del volumen de un suelo fino en un lapso, debido a su peso propio o por la acción de una sobrecarga.

Controles eléctricos son los dispositivos de mando para arranque y paro de los motores eléctricos, que proveen los elementos de protección del equipo eléctrico para evitar daños por condiciones anormales en la operación de los motores.

Corona. Superficie superior horizontal de una cortina, bordo, dique o ataguía.

Corriente. Flujo de agua o de electricidad.

Corriente nominal: la corriente nominal se obtiene de dividir la capacidad nominal en kVA entre la tensión eléctrica nominal en kV en el caso de transformadores monofásicos; para transformadores trifásicos se requiere dividir este cociente entre _3.

Corrosión. Conjunto de procesos físicos-químicos que degradan la superficie de un metal.

Cortina. Estructura que se construye en el cauce de una corriente para provocar un incremento en su tirante o un almacenamiento.

Cota. Elevación sobre un plano horizontal de comparación.

Cuneta. Canal que se ubica al pie de los cortes, para interceptar los escurrimientos superficiales.

Ch

Chumacera. Pieza metálica sobre la que se apoya y gira una flecha o un eje.

D

Dado. Elemento de concreto reforzado que sirve de base a un soporte.

Derecho de vía. Superficie de terreno cuyas dimensiones fija la dependencia u organismo operador correspondiente, que se requiere para el uso adecuado de una vía de comunicación, canal, tuberías y sus accesorios auxiliares.

Derivadora. Estructura provisional o definitiva construida sobre una corriente de agua con el fin de desviarla hacia un aprovechamiento.

Desagüe. Obra hidráulica destinada a desalojar las aguas de lluvia o de otra índole.

Desazolve. Remoción de sedimentos acumulados en una obra o instalación.

Descarga. Lugar o estructura por donde desemboca una corriente de agua. Estructura en la que se conecta la instalación hidráulica de una vivienda o nave industrial para conectarse con el sistema de recolección de la ciudad.

Deslinde. Fijación de los límites o linderos de un predio.

Desplante. Superficie del terreno sobre la cual se cimienta o erige una estructura.

Desvío. Modificación temporal del curso de una corriente para permitir la construcción de obras en el cauce.

Difusión. Fenómeno de mezclado de dos fluidos por efectos moleculares debido al tiempo de contacto entre los medios. Difusión molecular.

Dren. Dispositivo para extraer agua, producto de filtraciones en estructuras. Conducto abierto o cerrado para controlar niveles freáticos.

E

Encauzamiento. Obras que se ejecutan en el cauce de un río o corriente de agua que sirve para modificar su curso.

Equipo de bombeo es el elemento encargado de transferir el agua desde el punto de captación, hasta el lugar donde se requiera.

Erosión. Desgaste del terreno natural, producido por la acción del agua y del viento.

Escala. Relación entre la magnitud real de un objeto y la que se atribuye en un dibujo, plano, maqueta o modelos. Regla para medir niveles de agua.

Escurrimiento. Cantidad de agua que fluye por un cauce natural. Puede ser intermitente o perenne.

Estación. Valor asignado a una sección topográfica referida a un origen definido.

Estructura. Parte de una obra con una función específica. Disposición en el espacio de las unidades geológicas en un área definida.

Estudio. Recopilación y análisis de los datos topográficos, hidrológicos, etc. con el fin de ver la factibilidad de llevar a cabo un proyecto.

Evaluación. Apreciación comparativa para aplicación de recursos.

Evaporación. Proceso natural de pérdida de agua en una superficie libre de transformarse en vapor.

F

Firme. Base que sirve de asiento.

Flecha. Deformación de una estructura debida a las fuerzas que actúan sobre ella.

Fraguado. Endurecimiento inicial del mortero, concreto u otras mezclas con cementante.

Fraguado falso. Endurecimiento aparente de un mortero o concreto hidráulico con cemento.

Frente. Sitio elegido en una obra, a partir del cual se inicia el trabajo. Fondo de una excavación subterránea.

G

Galería. Pasillo cerrado a través de una estructura o el terreno, usado para explotación, inspección, drenaie o invectado.

Galerías filtrantes: Se utilizan principalmente para captar agua freática del subsuelo de corrientes superficiales, construyéndose frecuentemente perpendicular al flujo de las aguas subterráneas, pero si existe una recarga constante de un rio, podrá ser paralela a este. La profundidad será definida en función de la variación de nivel de las aguas subterráneas, de manera que garantice su funcionamiento durante todo el año y bajo las condiciones de sequias más severas.

Gasto. Volumen de agua que pasa en la unidad de tiempo por la sección transversal de un conducto. Caudal.

Gasto de diseño. Caudal con el que se realiza el diseño de una obra.

Gasto máximo. Escurrimiento extraordinario que con determinada frecuencia puede presentarse en el sitio de estudio.

Geofísica. Es la ciencia que investiga la naturaleza física de la tierra, otra considera como el conjunto de técnicas físico-matemáticas aplicadas a la explotación del subsuelo, para la búsqueda y estudio de yacimientos de sustancias útiles, por medio de observaciones desde la superficie terrestre o bien rama de la Física Aplicada, que se ocupa del estudio de estructuras ocultas en el interior de la tierra y de la localización en el subsuelo de cuerpos delimitados por el contraste de algunas de sus propiedades físicas con las del medio circundante, por medio de observaciones realizadas en la superficie del terreno.

Golpe de ariete. Incremento instantáneo de la presión del agua en un conducto cerrado por la variación brusca del flujo.

Grava. Producto de la desintegración o trituración de las rocas con partículas de tamaño entre 4.76 mm y

Guarnición. Elemento que se emplea para limitar las banquetas, camellones, isletas y la orilla de la calzada.

н

Horizonte de planeación. Es el tiempo futuro más distante. Período de vida útil de las obras.

ı

Impermeabilizante. Producto natural o artificial que se emplea para evitar la penetración del agua. Impulsor. Elemento móvil de una bomba, que produce la fuerza centrifuga para el desplazamiento del agua.

Integración. Recopilación de los principales elementos de cada uno de los estudios básicos y su interrelación.

Interceptor. Conjunto que recibe las aportaciones de aguas negras de los colectores y terminar en un emisor o en una planta de tratamiento.

L

Levantamiento topográfico. Conjunto de operaciones que tienen por objeto determinar posición en un plano.

М

Manantiales: Es agua que brota en forma natural sin equipo de bombeo y sin hacer excavación.

m.c.a. Abreviación de metro de columna de agua.

Motor a prueba de goteo, Motor que tiene las aberturas de ventilación en tal forma que, gotas de un líquido o partículas sólidas que caigan sobre el motor a un ángulo no mayor de 15°, con respecto a la vertical, no puedan penetrar al motor, ya sea directamente o pegando en él y resbalando hacia dentro.

Motor con guarnición. Motor en el que todas las aberturas que dan acceso directo a partes vivas o rotatorias (excepto ejes lisos), están limitadas en tamaño por el diseño estructural de las partes o cubiertas de mallas o telas metálicas, o materiales equivalentes, con el objeto de prevenir un contacto accidental con dichas partes. Estas aberturas no deben permitir el paso de una barra cilíndrica de 13 mm de diámetro, excepto cuando la distancia de protección a las partes vivas o rotatorias es mayor de 100

mm, en cuyo caso no deben permitir el paso de una barra cilíndrica de 19 mm de diámetro.

Motor a prueba de goteo, con guarnición, Es aquel motor a prueba de goteo en el cual las aberturas de ventilación están protegidas como se indica para el motor con guarnición.

Motor eléctrico es el equipo que proporciona la energía motriz para el accionamiento de la bomba.

0

Obra de toma. Estructura que permite tomar el agua en forma controlada de un depósito.

P

Pantalla. Elemento estructural que impide el paso del agua arriba del vano de las compuertas radiales. Pantalla de inyectado. Serie de inyecciones contiguas efectuadas en perforaciones alineadas sobre un eje, con el propósito de formar una barrera que impida el paso del agua.

Paramento. Superficies exteriores de una cortina tanto aguas arriba como aguas abajo. Cara de un muro. Parteaguas. Línea imaginaria que divide las cuencas adyacentes y distribuye el escurrimiento del agua. Pérdidas debidas a la carga: son las pérdidas que se tienen en un transformador cuando está operando a corriente y frecuencia nominal alimentándolo a la tensión eléctrica de impedancia.

Pérdidas en vacío: son las pérdidas que se tienen en el transformador cuando está energizado a tensión y frecuencia eléctricas nominales y sin ninguna carga externa.

Pérdidas totales: es la suma de las pérdidas en vacío más las pérdidas debidas a la carga (corregidas a 75°C u 85°C, según corresponda el diseño).

Pila. Elemento de apoyo intermedio entre dos espacios libres de una estructura. Elemento de cimentación. **Planeación**. Proceso de elaboración de planes para resolver necesidades, utilizando los recursos disponibles. Planificación.

Plano. Representación gráfica de las diversas partes que constituyen un estudio o un proyecto.

Planta. Provección horizontal de una estructura o parte de ella.

Plantilla. Ancho del fondo de una excavación. Parte generalmente horizontal, formada por el fondo de la sección de un canal o dren. Capa que se construye sobre un terreno para desplantar cimientos o asentar tuberías. Patrón para recortar piezas en taller. Distribución de barrenos.

Pozos someros: Se construyen para la explotación de aguas freáticas. El diámetro mínimo del pozo circular es de 1.50 metros

Precipitación. Agua en cualquier estado físico que recibe la superficie terrestre proveniente de la atmósfera.

Protección catódica. Procedimiento eléctrico que se emplea para proteger contra la corrosión a tuberías o elementos estructurales metálicos.

Proyecto. Conjunto de planos, datos, normas, especificaciones y otras indicaciones, conforme a los cuales debe ejecutarse una obra.

R

Rasante. Proyección del desarrollo del eje del fondo de un conducto de agua o del eje de la corona de un camino sobre un plano vertical.

Rastra. Rastrillo que sirve para emparejar la superficie del terreno.

Recinto. Espacio encerrado entre ciertos límites en colados de concreto. En obras de desvio, zona comprendida entre ataguías.

Rectificación. Corrección que se realiza al curso de un río.

Recubrimiento. Distancia mínima entre la cara del refuerzo y la cara de concreto. Material que cubre o protege a otro elemento.

Refuerzo. Barras y perfiles de acero que se utilizan para reforzar el concreto, con objeto de que al trabajar conjuntamente puedan resistir mayores esfuerzos.

Régimen. Variación del caudal de una corriente con respecto al tiempo.

Régimen rápido. Escurrimiento en un conducto abierto que se verifica con un tirante mayor que el crítico. Registro. Abertura con tapa para examinar, conservar o reparar una instalación oculta o subterránea.

Rejilla. Armazón de elementos metálicos para evitar el paso de cuerpos flotantes.

Revestimiento. Material artificial que se coloca sobre una superficie para estabilizarla o impermeabilizarla.

S

Sección transversal. Corte vertical normal al eje longitudinal de una estructura o trazo topográfico. Sistema de tierra.-Conjunto de conductores electrodos y accesorios que conectados entre si

eficientemente, tienen la finalidad de conectar a tierra las cubiertas y las partes metálicas de los equipos eléctricos para seguridad de personas, en caso de alguna falla en el sistema de fuerza. Elementos de protección para equipos electrónicos y electromecánicos conectados a tierra.

Subestación eléctrica. Conjunto de equipos y elementos que modifican los parámetros de la corriente eléctrica y la distribuyen. Tiene como función principal aprovechar la energía eléctrica que proporciona la compañía suministradora y transformarla a las condiciones que requieren los motores para su funcionamiento.

Subestructura. Conjunto de elementos que sirven de apoyo a la superestructura y transmiten las cargas a la cimentación.

T

Talud. Declive del paramento de un muro, corte, terraplén o del terreno natural. Representación gráfica o numérica de la proyección horizontal de la hipotenusa del triángulo rectángulo y su altura de la corteza terrestre y sus deformaciones.

Tenencia de la tierra. Posesión de hecho o de derecho de una superficie de terreno.

Tensión eléctrica de impedancia: es la tensión eléctrica a frecuencia nominal que se debe aplicar a las terminales de un devanado del transformador para que a través del mismo circule la corriente nominal cuando las terminales del otro devanado están en cortocircuito (corregida a 75°C u 85°C según corresponda el diseño).

Tensión eléctrica nominal: es la que permite que el transformador entregue su capacidad nominal en

condiciones normales de operación.

Tirante. Elemento estructural que trabaja a la tensión. Distancia vertical entre la plantilla de un canal o río y la superficie libre del agua.

Tirante crítico. Profundidad del agua en un conducto abierto con flujo crítico.

Transformador. Dispositivo que transfiere energía eléctrica de un circuito a otro con un cambio de voltaje, o Dispositivo eléctrico que por inducción electromagnética transfiere energía eléctrica de uno o más circuitos, a uno o más circuitos a la misma frecuencia, usualmente aumentado o disminuyendo los valores de tensión y corriente eléctricas. (Primera Sección) DIARIO OFICIAL miércoles 17 de junio de 2009

Transformador de distribución: es aquel transformador que tiene una capacidad nominal desde 5 hasta 500 kVA y una tensión eléctrica nominal de hasta 34 500 V en el lado primario y hasta 15 000 V nominales en el lado secundario.

Transición. Cambio que se realiza en la geometría de un encauzamiento o rectificación. Cambio de forma en al sección transversal de un canal o conducto.

Trazo. Técnica topográfica consistente en seguir una ruta en forma de línea quebrada o de polígono.

U

Umbral. Parte inferior de la entrada de agua a una estructura. Parte inferior de un vano.

Vado. Estructura en un camino para el cruce de una corriente de agua en estiaje.

Válvula. Dispositivo compuesto de elementos fijos y móviles que controla, obstruye o admite el paso de un fluido en una tubería.

Vaso. Almacenamiento artificial de agua en una presa.

Vástago. Barra metálica que transmite la fuerza del mecanismo a una compuerta deslizante para su desplazamiento.

V.A. y E.A. Abreviación de válvula de admisión y expulsión de aire.

Vertedor. Estructura para medición o descarga de excedentes de agua.

Z

Zapata. Ampliación de la sección de una columna o el ensanchamiento de la sección a lo largo de un muro de carga para distribuir esfuerzos sobre el suelo o los elementos de apoyo.

Grupo Técnico de Normas para Proyecto de Sistemas de Agua Potable Actualización 2019

Coordinación:

Comisión Estatal del Agua de Baja California

Ing. Juan Beas Olvera Ing. Candelario Ojeda Ojeda

Colaboró por la Comisión Estatal de Servicios Públicos de:

Ensenada

Ing. Martin Fernando Soto Mandujano Ing. Salvador Avilés Angulo

Mexicali

Ing. Miriam Liliana Juárez Rodríguez Ing. Ignacio Barragán Vaquereño Ing. José de Jesús Ayala Quezada

Tecate

Ing. Daniel Cabrera Soberanes

Tijuana

Ing. Héctor Valadez Franco Ing. Octaviano Olvera Olguín Ing. Roberto Bañuelos Vargas Ing. Francisco Octavio Díaz Zatarain

SECRETARIA DE INFRAESTRUCTURA Y DESARROLLO URBANO DEL ESTADO

Ing. Oscar Tomas Zazueta León Ing. Ismael Angulo Solano

SECCION SEGUNDA ALCANTARILLADO SANITARIO

CONTENIDO – SECCIÓN SEGUNDA ALCANTARILLADO SANITARIO.

1	DAT	OS DE PROYECTO		
	1.1	POBLACIÓN DE PROYECTO		
	1.2	APORTACIÓN		
	1.3	COEFICIENTES DE DISEÑO		
	1.4	MEDICION DE GASTOS EN SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO		
2	DISE	ÑO DE CONDUCTOS A GRAVEDAD		
	2.1	CÁLCULO DE CASTOS DE DISEÑO		
	2.2	DETERMINACIÓN DEL DIÁMETRO Y PENDIENTE HIDRÁULICA EN LAS TUBERIAS		
	2.3	DIÁMETROS MÍNIMOS Y MÁXIMOS PERMITIDOS		
	2.4	CONDUCCIÓN POR GRAVEDAD		
	2.5	PROFUNDIDAD DE INSTALACIÓN		
	2.6	ANCHOS MÍNIMOS DE ZANJA		
		MATERIALES EN TUBERÍAS		
	2.7	PROTECCIÓN ANTICORROSIVA PARA TUBERÍA DE ACERO		
	2.8	DESCARGA DOMICILIARIA		
	2.9	TRAMPA DE GRASAS		
	2.10	PRUEBA DE PRESIÓN HIDROSTÁTICA Y PRUEBA NEUMÁTICA (a baja presión)		
	2.11	PRUEBA DE PRESION HIDROSTATICA Y PRUEBA NEUMATICA (a baja presion)		
	2.12	DERECHOS DE PASO		
3	FST	RUCTURAS		
	3.1	MATERIALES USADOS EN LOS POZOS DE VISITA		
	3.1	POZOS COMUNES Y ESPECIALES		
		POZOS CAJA		
	3.3	CAMBIOS DE DIRECCIÓN EN POZOS		
	3.4	CONEXIONES		
	3.5	SEPARACIÓN MÁXIMA ENTRE LOS POZOS DE VISITA		
	3.6	SEPARACION MAXIMA ENTRE LOS POZOS DE VISITA		
	3.7	ESTRUCTURAS DE CAÍDA		
	3.8	SIFONES INVERTIDOS		
	3.9	CRUCES DE TUBERÍA EN DIFERENTES CONDICIONES		
	3.10	INSTALACIÓN SUPERFICIAL		
	3.11	SIMBOLOGÍA Y ANOTACIONES		
4	PI_A	NTAS DE BOMBEO Y LÍNEAS DE IMPULSIÓN		
•	4.1	FOURDOODE POMPEO		
	4.2	DIMENSIONAMIENTO PRELIMINAR DE LA ESTRUCTURA DEL CÁRCAMO		
	4.3	DOTENCIA DECLIEDIDA		
	4.4	INSTALACIONES ELÉCTRICAS (DISEÑO)		
	4.5	FACTOR DE POTENCIA		
	4.6	PLANTA ELECTRICA DE EMERGENCIA		
		SUBESTACIONES ELÉCTRICAS		
	4.7	CAPACTEDÍSTICAS DE LAS ROMBAS		
	4.8	DIMENSIONAMIENTO DE CARCAMOS DE BOMBEO		
	4.9	ZONA DE SUCCIÓN		
		LÍNEAS DE IMPULSIÓN		
	4.11	=W 1=0 V2		
5	PLA	NTAS DE TRATAMIENTO DE AGUAS RESIDUALES		
c	DOT	SENTACIÓN DE PROYECTOS		
6		MEMORIA TÉCNICO DESCRIPTIVA		
	6.1	A STANDIA DE CÁLCILO		
	6.2	MEMORIA DE CALCULO		
	6.3	VOLUMENES, GENERADORES DE OBRA Y PRESUPUESTO DASE		
	6.4	PLANOS		
7	ANI	EXOS		
	711	RMINOLOGIA		
8	I ENVINOLOGIA			

1 DATOS DE PROYECTO

Para efectuar los proyectos de las obras que integran el sistema de alcantarillado sanitario, se deben establecer claramente los datos de proyecto que se indican a continuación:

ÁREA BENEFICIADA	Hectáreas (ha)
No. DE VIVIENDAS	Viviendas (Viv)
POBLACIÓN DE PROYECTO	Habitantes (hab)
ÁREA COMERCIAL	Hectáreas (ha)
ÁREA INDUSTRIAL	Hectáreas (ha)
ÁREA DE EQUIPAMIENTO URBANO O DONACIÓN	Hectáreas (ha)
DOTACIÓN HABITACIONAL	l/hab/d
DOTACIÓN COMERCIAL, INDUSTRIAL Y EQUIPAMIENTO URBANO	l/s/ha
APORTACIÓN (% DE LA DOTACIÓN)	l/hab/d
GASTO MEDIO	l/s
GASTO MÍNIMO	l/s
GASTO MÁXIMO INSTANTÁNEO	l/s
GASTO MÁXIMO PREVISTO	l/s
SISTEMA	Separado aguas negras
FÓRMULAS	Harmon y Manning
SISTEMA DE ELIMINACIÓN	Gravedad y/o bombeo

1.1 POBLACIÓN DE PROYECTO

Se estimará con una ocupación por vivienda indicada en la tabla 1.1 de Datos Básicos de Proyecto, como mínimo, de acuerdo a los resultados del XIII Censo de Población y Vivienda del INEGI. En caso de desarrollos industriales, comerciales y de equipamiento urbano o donación, en la tabla 1.1 se indica el gasto medio mínimo a considerar cuando no se tenga definida previamente la demanda de agua potable.

1.2 APORTACIÓN

Se considerará como aportación media, la indicada en la tabla 1.1 de Datos Básicos de Proyecto, en l/hab/d, en zona habitacional.

En desarrollos industriales, comerciales y de equipamiento urbano o donación, cuando no se tenga información de las necesidades específicas, se tomará como base un gasto medio diario con la aportación indicada en la tabla 1.1, en l/s/ha del área bruta a desarrollar. En casos especiales quedará a juicio de la autoridad Correspondiente.

1.3 COEFICIENTES DE DISEÑO

Estos coeficientes son:

- Uno que considera la variación máxima instantánea de las aportaciones (Coeficiente de Harmon, "M"), en este se aplica al gasto medio diario.
- De previsión donde se utiliza el gasto máximo instantáneo.

El gasto máximo instantáneo se obtiene multiplicando el coeficiente de variación máxima instantánea (Harmon) designado como "M", por el gasto medio diario.

$$Q_{\max inst} = MQ_m$$

Dicho coeficiente se calcula en función de la población de proyecto con la fórmula:

$$M=1+rac{14}{4+\sqrt{p}}$$
 P=Población servida en miles de usuarios.

Dependiendo de la población servida, el coeficiente "M" tendrá los siguientes valores, siendo el mismo para la zona urbana que para la zona rural:

POBLACIÓN (hab)	COEFICIENTE "M"
Hasta 1,000	3.8
1,001 a 63,454	Aplicar fórmula
63,455 a 182,250	2.17
Mayor de 182,250	1.8

El coeficiente "M" en zonas industriales, comerciales y de equipamiento urbano o donación presenta otra ley de variación. Siempre que sea posible, debe hacerse un aforo del caudal de agua residual en tuberías existentes para determinar sus variaciones reales. De no disponer de esta información, el coeficiente "M" podrá ser de 1.5 en zonas industriales, comerciales y de equipamiento urbano o donación; obteniéndose el gasto máximo instantáneo a partir del gasto medio diario, multiplicado por este coeficiente.

El coeficiente de previsión tendrá un valor constante, el cual es indicado en la tabla 1.1 de Datos Básicos de Proyecto.

TABLÁ 1.1 DATOS BÁSICOS DE PROYECTO

Concepto	Ense	nada	Mex	icali	Ros	arito	Ted	ate	Tiju	ana
	Urbano	Rural								
Coeficiente de Harmon				1	/ER SU	BTEMA	1.3		,	
Coeficiente de Previsión	1.5	1.5	1.1	1.1	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5	1.5
Indice de Hacinamiento (hab/viv)	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.6	3.7	3.7	3.7	3.7
Dotación media (l/hab/d)	250	200	300	300	220	220	250	200	220	220
Aportación (I/hab/d)	200	160	225	225	176	176	200	160	176	176
Dotación en gasto medio para zona industrial, Comercial y Equipamiento Urbano o donación. (//s/ha)*	0.8	0.64	1.0	1.0	0.8	0.8	0.8	0.64	0.8	0.8
Aportación en gasto medio para zona Industrial, Comercial y Equipamiento Urbano o Donación. (l/s/ha)*	0.64	0.51	0.75	0.75	0.64	0.64	0.64	0.51	0.64	0.64

^{*}Del área bruta a desarrollar.

1.4 MEDICION DE GASTOS EN SISTEMAS DE ALCANTARILLADO SANITARIO

La conducción del agua residual en los sistemas de alcantarillado sanitario puede ser a gravedad o a presión dependiendo de la topografía del terreno para llegar a las Plantas de Tratamiento, por lo que es de suma importancia que el Organismo Operador cuente con puntos de medición confiables que satisfagan lo necesario.

 Plantas de Tratamiento de Aguas Residuales (PTAR's) se debe instalar medición de los flujos en el afluente y efluente, considerando también en el caso de requerirse un dispositivo de medición por cada una de la infraestructura de ingreso de agua residual (canal o tubería), así como para cada uno de los cuerpos receptores de las descargas de aguas residuales tratadas.

- Para tuberías que están parcialmente llenas, pueden utilizarse medidores ultrasónicos con sensores de nivel y velocidad, que constan de uno o varios transductores que registran el nivel del tirante y velocidad de agua en un área conocida. Constan de un transmisor programable de pantalla electrónica con indicador de caudal instantáneo en litros por segundo (lps) y volumen acumulado en metros cúbicos (m³), memoria interna para registro de información (data logger), capacidad de enlace con sistemas de telemetría y/o control a distancia, funcionamiento con corriente eléctrica y pueden equiparse con una batería interna o externa con respaldo de energía para 24 horas.
- Para la medición en canales a cielo abierto se deberá utilizar un sensor de nivel ultrasónico en combinación con un elemento primario de medición con forma geométrica definida, tales como:
 - Canaletas (parshall, palmer-bowlus, leopold-lagco, etc)
 - Vertedores (triangulares, rectangulares, trapezoidales, compuestos, etc)
 - Canales (rectangulares, triangulares, trapezoidales, ovalados, etc.)

La sección transversal del canal donde se encuentre el elemento primario de medición debe ser uniforme y el tramo de éste donde se instalarán los sensores, será rectilíneo con una longitud libre mínima aguas arriba de 10 veces el ancho del canal. La distancia aguas abajo del transductor (sensor) será definida por la mínima necesaria de acuerdo al elemento de medición utilizado (canaleta, vertedor, etc.) y a la capacidad o dimensionamiento del equipo de medición instalado, de acuerdo a las recomendaciones del fabricante.

- Para el caso de transductores externos o sumergibles, se deberá garantizar que no se acumule espuma, basura u objetos en el canal ya que esto puede interferir considerablemente con la precisión de la medición. Para efectos de mantenimiento se deberá tener fácil acceso al elemento primario de medición, a los transductores y al transmisor mediante andadores o pasillos; el transmisor deberá ser instalado dentro de una caseta de protección contra intemperie provista de corriente eléctrica aislada y lámparas, el cableado deberá ser oculto para protección contra daños e intemperie.
- En las estaciones de bombeo de aguas residuales, se instalará medición en la descarga de cada una de las bombas, en caso de que sea un sistema 1+1 se instalará un medidor en el múltiple de descarga. Cuando el proyecto lo requiera se instalará medición en el influente.
- Para la medición de aguas residuales en tuberías a presión se deberán instalar medidores electromagnéticos bridados en cualquier diámetro, con una velocidad del agua adecuada a las especificaciones del fabricante.

Los medidores electromagnéticos bridados deberán contar con sensores de acero inoxidable integrados a un cuerpo sólido cubierto en su totalidad de material plástico hasta las extremidades bridadas; un transmisor electrónico con pantalla de visualización del volumen acumulado en metros cúbicos (m³) y gasto instantáneo en litros por segundo (lps), memoria interna para registro de información (data logger), capacidad de enlace con sistemas de telemetría y/o control a distancia, funcionamiento con corriente eléctrica y pueden equiparse con batería interna o batería externa con respaldo de energía para 24 horas.

El medidor electromagnético bridado deberá ser instalado en un tramo recto de tubería libre de obstrucciones, inserciones, bombas, válvulas, reducciones o cambios de dirección como codos las cuales deberán estar por lo menos a una distancia de 5 veces su diámetro aguas arriba y 3 veces su diámetro aguas abajo, o según especificación recomendada por el fabricante. Preferentemente se deberá instalar en un tramo de tubería que pueda ser aislado por válvulas de seccionamiento.

Los transmisores integrados al cuerpo rígido del medidor deberán estar sellados contra la humedad y tener cubierta de protección de la pantalla contra intemperie, para evitar su rápido deterioro. Los transmisores no integrados (remotos), deberá ser instalados dentro de una caseta de protección contra intemperie

provista de corriente eléctrica aislada y lámparas, el cableado deberá ser oculto para protección contra daños e intemperie.

DISEÑO DE CONDUCTOS A GRAVEDAD 2

CÁLCULO DE GASTOS DE DISEÑO 2.1

a) GASTO MEDIO DIARIO

La expresión para calcular el gasto medio diario es:

$$Qm = \frac{PxA}{86400}$$

Donde:

Qm = Gasto medio diario en l/s

P = Población en hab

A = Aportación en I/hab/d

b) GASTO MÍNIMO

Es considerado como la mitad del gasto medio:

$$Qmin = 0.5 \times Qm$$

Cuando el gasto mínimo calculado sea menor de 1.5 l/s, se tomará este último valor para efecto de cálculo de velocidades y tirantes.

c) GASTO MÁXIMO INSTANTÁNEO

Su estimación se hace afectando el gasto medio por el coeficiente "M", descrito en la sección 1.3, por lo que:

$$Qmáx inst. = M \times Qm$$

d) GASTO MÁXIMO PREVISTO

En función de este gasto se determina el diámetro adecuado de los conductos y su valor debe calcularse multiplicando el gasto máximo instantáneo por el coeficiente de previsión, es decir:

Qmáx prev. =
$$1.5 \times Qmax$$
 inst.

Qmáx prev. =
$$1.1 \times Qmax$$
 inst. (Mexicali)

A continuación, se presentan los gastos de Diseño para las diferentes estructuras ver tabla 2.1a y 2.1b

TABLA 2.1a Gasto de diseño para estructuras

ESTRUCTURA	GASTO MÁXIMO PREVISTO	GASTO MEDIO
Atarjeas	X	
Subcolectores	X	
Colectores	X	
Interceptores	X	
Emisores a Gravedad	X	
Emisores a Presión	X	
Planta de Tratamiento		X
Estación de Bombeo	X	

TABLA 2.1b Restricciones generales para cada tipo de estructura

LA 2. TO RESUICCIONES	generales i	dara caua lipo de e	Suuciura			
TIPO DE	GASTO	VELOCIDAD	TIRANTE	PENDIENTE	PENDIENTE	
INFRAESTRUCTURA	MINIMO	m/s	MINIMO	MINIMA	MINIMA	
				ZONA COSTA	MEXICALI	
Atarjeas	1.5 l/s	Vmín =0.3 m/s	1.5 cm	4.0 milésimas	3.0 milésimas	
Addijeas		Vmáx = 5 m/s				
Subcolectores		Vmín =0.6 m/s		1.0 milésima	1.0 milésima	
Juncolectores		Vmáx = 5 m/s				
6-1		Vmín =0.6 m/s		1.0 milésima	1.0 milésima	
Colectores		Vmáx = 5 m/s				
Interceptores		Vmín ≃0.6 m/s		1.0 milésima	1.0 milésima	
Interceptores		Vmáx = 5 m/s				
Emisores a Gravedad		Vmín =0.6 m/s		1.0 milésima	1.0 milésima	
Emisores a Gravedad		Vmáx = 5 m/s				
Emisores a Presión		En función del dián	netro económ	ico		
Emisores a Presión		Vmax = 5 m/s En función del diámetro económico				

2.2 DETERMINACIÓN DEL DIÁMETRO Y PENDIENTE HIDRÁULICA EN LAS TUBERÍAS

Deberá seleccionarse el diámetro de las tuberías de manera que su capacidad, sea tal, que a gasto máximo previsto el agua fluya a gravedad con un tirante hidráulico igual o menor al 85% del diámetro interior del tubo.

Qmáx.prev. <= al 85%Diametro Interior

El anexo **AS-8.30** muestra una tabla para consultar la velocidad y capacidad máxima de los conductos de material de PVC, conociendo sólo la pendiente de los mismos.

a) VELOCIDAD

Se empleará la fórmula de Manning para calcular la velocidad del gasto "Q" en las tuberías cuando trabajen a gravedad, utilizando la tabla conocida como "Z" (anexo AS-8.33) y además las relaciones hidráulicas y geométricas de esos conductos al operar parcialmente llenos.

La expresión algebraica de la fórmula es:

$$V = \left(\frac{1}{n}\right) R^{\frac{2}{3}} S^{\frac{1}{2}} \qquad R = \frac{D}{4}$$

Donde:

V = Velocidad media del escurrimiento en m/s.

R = Radio hidráulico en m.

S = Pendiente del conducto.

n = Coeficiente de rugosidad de "Manning".

D = Diámetro interior de la tubería.

TABLA 2.2 Coeficientes de rugosidad (n) de manning

MATERIAL	COEFICIENTE (n)
PVC (poli cloruro de vinilo)	0.01
Polietileno de alta densidad (PEAD) ASTM F894.	0.01
Polietileno de alta densidad (PEAD) AASHTO M252 Y M294	0.012
Hierro dúctil, con recubrimiento Interior de mortero	0.013
Fierro fundido y/o acero, con recubrimiento Interior epóxico	0.012

FÓRMULAS PARA EL CÁLCULO DE LOS COEFICIENTES DE LA TABLA Z

$$\theta = 2\cos^{-1}\left(1 - \frac{2d}{D}\right) \qquad Ka = \left(\frac{1}{4}\right)\left(\frac{\pi\theta}{360} - \frac{sen\theta}{2}\right) \qquad Kp = \frac{\pi\theta}{360} \qquad kv = \left(Kr\right)^{\frac{2}{3}}$$

$$Kr = \frac{Ka}{Kp} \qquad \frac{V'}{V} = \left(1 - \frac{sen\theta}{Q}\right)^{\frac{2}{3}} \qquad k' = Ka \times Kv \qquad \frac{Q'}{Q} = \frac{\left(\theta - sen\theta\right)^{\frac{5}{3}}}{2\pi\theta^{\frac{2}{3}}}$$

Donde:

d = Tirante hidráulico

D = Diámetro interior del tubo

A = Área hidráulica de la sección transversal del flujo

 θ = Ángulo en grados

Ka = Coeficiente de área

Kp = Coeficiente de perímetro mojado

Kr = Coeficiente de radio hidráulico

kv = Coeficiente de Velocidad

V' = Velocidad producida con el flujo del tirante "d"

V = Velocidad a tubo llenoK' = Coeficiente de gasto

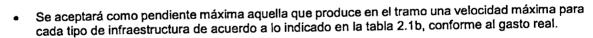
K' = Coeficiente de gasto
 Q' = Gasto a tubo parcialmente lleno con el tirante "d"

Q = Gasto a tubo lleno

r = Radio interior del tubo



Las pendientes hidráulicas en las tuberías deben ser continuas tanto como sea posible, de acuerdo a las condiciones topográficas del terreno, para un mejor funcionamiento hidráulico. Así mismo se deberá considerar lo siguiente:



En los casos especiales donde la pendiente del terreno sea pronunciada, es conveniente que para el diseño se consideren tuberías que permitan velocidades altas y se debe hacer un estudio técnico de tal forma, que se pueda tener sólo en casos extraordinarios y en tramos cortos no mayores a 30.0 m. velocidades hasta de 8 m/s; debiéndose regresar a velocidades iguales o menores de 5 m/s, mediante cambios de pendiente a través de estructuras, tales como pozos de visita o pozos caja.

2.3 DIÁMETROS MÍNIMOS Y MÁXIMOS PERMITIDOS

El diámetro mínimo que deben tener los conductos es de 20 cm (8") para atarjeas y de 15 cm (6") para descargas domiciliarias individuales.

El diámetro máximo será determinado en función de la capacidad de conducción requerida.

Para locales, establecimientos y desarrollos comerciales, industriales, de gobierno, turísticos, restaurantes, y otras no domésticos, el diámetro mínimo de la descarga a instalar será de 20cm (8"), conectados directo a pozos de visita.

2.4 CONDUCCIÓN POR GRAVEDAD

La tubería de las redes de atarjeas sólo deberá presentar la condición de flujo a superficie libre. Para simplificar el diseño, se consideran condiciones de flujo establecidos. (Anexo AS-8.28)

- a) El empleo de tuberías en conducciones permite hacer el análisis hidráulico de los conductos, dependiendo de las características topográficas que se tengan. En cualquier caso, la velocidad mínima de escurrimiento será de 0.30 m/s. para evitar la sedimentación de partículas y la velocidad máxima permisible para evitar la erosión será de 5.00 m/s.
- b) El cálculo hidráulico en líneas de conducción a gravedad, se hará empleando la fórmula de "MANNING":

$$Q = \frac{A}{n} R_h^{2/3} S^{1/2}$$

Donde:

Q = Gasto en m³/s.

Rh = Radio hidráulico en metros.

S = Pendiente del conducto (adimensional).

n = Coeficiente de rugosidad de Manning

(adimensional)

A = Área en m²

El coeficiente "n" representa las características internas de la superficie de la tubería, su valor depende del tipo de material, calidad del acabado y el estado de la tubería (ver tabla 2.2).

El radio hidráulico se calcula con la expresión:

$$Rh = \frac{A}{Pm}$$

Donde:

Rh = Radio hidráulico en metros.

A = Área hidráulica transversal del flujo en m².

Pm = Perímetro mojado en metros.

Para revisar el cálculo hidráulico se utilizará la tabla que se presenta en el anexo AS-8.33.

2.5 PROFUNDIDAD DE INSTALACIÓN

a) PROFUNDIDAD MÍNIMA

La profundidad mínima a nivel de lomo de tubo será de 1.00 m, para tuberías hasta 30 cm (12") de diámetro. En tuberías con diámetros mayores el colchón mínimo, a lomo de tubo será de 1.50 m, para evitar rupturas de los conductos, ocasionadas por cargas vivas.

En redes de atarjeas, la profundidad mínima deberá permitir la correcta conexión de las descargas domiciliarias, considerando que éstas tendrán como mínimo una pendiente del 1% y que el registro exterior más próximo al paramento del predio, tenga una profundidad mínima al nivel de la vialidad de 0.60 m, más la altura de la banqueta. Ver anexos AS-8.1, AS-8.2, AS-8.3 Y AS-8.4

b) PROFUNDIDAD MÁXIMA

La profundidad máxima de tubería a nivel de plantilla de tubo será de 4.25 m, y en casos extraordinarios quedará a criterio de la Autoridad Correspondiente.

2.6 ANCHOS MÍNIMOS DE ZANJA

Todas las tuberías deben instalarse en "condición de zanja", debiendo ser ésta de paredes verticales, como mínimo hasta el lomo del tubo, excepto en estructuras que no lo permitan a cielo abierto, en los cuales se emplearán otros métodos de instalación, determinados por la Autoridad Correspondiente.

Las profundidades y anchos mínimos de zanjas necesarios para la instalación de las tuberías según el diámetro nominal, se muestran en la tabla 2.3

TABLA 2.3 Anchos mínimos de zanja en CM

		nimos de	PROFUNDIDAD DE ZANJA						
	netro ninal								
cm	Pulgs	Hasta 1.75m	De 1.76m a 2.25m	De 2.26m a 2.75m	De 2.76m a 3.25m	De 3.26m a 3.75m	De 3.76m a 4.25m		
15	6	60	65	65	70				
20	8	60	65	65	70				
25	10	70	70	70	70	70	75		
30	12	75	75	75	75	75	75		
38	15	90	90	90	90	90	90		
45	18	110	110	110	110	110	110		
53	21	125	125	125	125	125	125		
61	24	135	135	135	135	135	135		
68	27	145	145	145	145	145	145		
76	30		155	155	155	155	155		
91	36		175	175	175	175	175		
107	42			. 190	190	190	190		
122	48			210	210	210	210		
152	60			245	245	245	245		
183	72				280	280	280		
213	84				320	320	320		
244	96				360	360	360		

NOTAS:

 Las tuberías que se instalarán serán con extremidades de espiga y campana, a no ser que se especifique otro tipo de junta; debiendo excavarse conchas para facilitar el acoplamiento de los tubos e inspección de las juntas.

 El colchón mínimo sobre el lomo del tubo en la red de atarjeas será de 1.00 m. Donde no se cumpla esta condición se deberá considerar una protección (ver anexo AS-8.22), excepto en casos

especiales, cuando se indique lo contrario en los planos de proyecto.

3. Es indispensable que, a la altura del lomo del tubo, la zanja tenga realmente como máximo el ancho que indica la tabla 2.3, a partir de ese punto podrá dársele a las paredes de la zanja, el talud que sea necesario para evitar la instalación de estructura estabilizadora de talud (ademe), a juicio de la Supervisión de Obra de la Autoridad Correspondiente, quien dará por escrito la autorización al Contratista (ver anexo AS-8.23).

 Se deberá colocar una banda preventiva de plástico no degradable color verde de 7.5 cm (3") de ancho con la leyenda "precaución línea de alcantarillado sanitario" en color negro, colocada a 50

cm sobre el lomo del tubo y a todo lo largo del eje longitudinal de la tubería.

2.7 MATERIALES EN TUBERÍAS

Para redes de atarjeas, subcolectores, colectores e interceptores

Las tuberías de PVC para alcantarillado sanitario, deberán cumplir con las siguientes especificaciones según corresponda al diámetro y al tipo de pared (Ver tabla 2.7a).

TIPO DE PARED	DIÁMETRO	ESTANDARES / DESIGNACIÓN	SDR MÍNIMO	TIPO MÍNIMO	SERIE MÍNIMA	RIGIDEZ MÍNIMA
C(!: 4-	8" - 15"	4 CT1 4 D 2024 00	25			46 psi
Sólida	(20-38 cm)	ASTM D 3034-08	35			(3.24 kg/cm ²)
C (U) -	18" – 27"	45T145 670 00				46 psi
Sólida	(45-68 cm)	ASTM F 679-08				(3.24 kg/cm ²)
c (III)	8" - 24"	NMX-E-211/1-SCFI-		35		46 psi
Sólida	(20-61 cm)	2003		35	1	(3.24 kg/cm ²)
Costilla (Perfil abierto	18" – 48"	467145 704 00			1.0	46 psi
y dual corrugado)	(45-122 cm)	ASTM F 794-03			46	(3.24 kg/cm ²)
Costilla (Perfil	18" - 60"	ACTA 5 1002 OC			46	46 psi
Cerrado)	(45 -152 cm)	ASTM F 1803-06		46		(3.24 kg/cm ²)

TABLA 2.7a Especificaciones para tuberías de Poli cloruro de Vinilo (pvc)

- Tubería de polietileno de alta densidad (PEAD) de acuerdo a los estándares de las designaciones ASTM F 894, ASTM D 3350, ASTM D 3212 y ASTM F 477 (en su versión vigente).
- Tubería de Polietileno de Alta Densidad con exterior corrugado e interior liso de doble pared, se podrá utilizar lo normado con el párrafo anterior o deberá cumplir con los estándares de la designación NMX-E-241-CNCP-2013 (en su versión vigente). Debiendo ser fabricada con resina virgen cumplir con los requisitos de clasificación de celda mínimos de 435420C de acuerdo a ASTM D3350 (en su versión vigente), con la norma ASTM D3212 (en su versión vigente), para presiones mínimas de 10.8 psi. Los empaques deberán cumplir con ASTM F477 (en su versión vigente), además de cumplir con la NOM-001-CONAGUA-2011 (en su versión vigente).
- Tubería de Poliéster Reforzado Fibra de Vidrio para gravedad de acuerdo con los estándares de la designación ASTM D 3262 (en su versión vigente) y con la norma NOM-001-CONAGUA-2011 (en su versión vigente); y para tuberías a presión, con los estándares de la designación ASTM D 3754 AWWA C950 (en su versión vigente), NMX-E-254/1-CNCP-2007 (en su versión vigente). La utilización de éste material será a juicio del Organismo Operador, con rigidez estructural mínima SN 10,000 N/m².
- Tubería de Hierro Dúctil deberá cumplir con los estándares ANSI/AWWA C151/A21.51 o ISO 2531 (en su versión vigente), para revestimiento asfáltico exterior y con ANSI/AWWA C104/A21.4 o ISO 4179 (en su versión vigente), para revestimiento interior de cemento; deberá contar con manga de polietileno conforme a los estándares ANSI/AWWA C105/A21.5 o ISO 8180 (en su versión vigente), deberá considerar protección catódica.

El material a utilizar en tuberías a presión de PVC hidráulico, deberá cumplir con los estándares de la designación AWWA C 900-07 (en su versión vigente) en diámetros de 10 cm (4") a 30 cm (12"). Para diámetros mayores debe cumplir con los estándares de la designación AWWA C 905-10 (en su versión vigente).

- Tubería de Polietileno de Alta Densidad deberá cumplir con los estándares ASTM D 1248, ASTM D 2657, ASTM D 3350 (en su versión vigente); así como la norma NMX-E-018-CNCP-2012 (en su versión vigente) referente a tubos de polietileno para la conducción de fluidos a presión, y los estándares AWWA C 906, para diámetros de 100 mm (4") a 1600 mm (63").
- En caso necesario, podrá utilizarse tubería de acero ASTM A 53-B, con espesor mínimo de 6.35 mm (1/4"), con recubrimiento interior según los estándares de la designación AWWA C 210 o C 203 (en su versión vigente); o de hierro dúctil, según los estándares de la designación ANSI/AWWA, C151/A21.51 (en su versión vigente).
- En todos los casos se deberá contar con el certificado de cumplimiento vigente de la NOM-001-CONAGUA-2011 (en su versión vigente).

Los coeficientes para los distintos materiales en tuberías que se utilizarán en la fórmula de Hazen-Williams serán los siguientes:

TABLA 2.7b Coeficientes de rugosidad de Hazen - Williams (ch)

MATERIAL	COEFICIENTE (Ch) (Proyectos y obras nuevas, hasta 10 años)	COEFICIENTE (Ch) (Con antigüedad con más de 10 años)
Concreto	130	120
Fierro fundido y/o acero, con Recubrimiento interior epóxico	125	115
Hierro dúctil, con Recubrimiento	140	125
interior de mortero PVC (poli cloruro de vinilo)	150	140
Polietileno de alta densidad	150	140

INSTALACIÓN DE TUBERÍAS

Es conveniente que todas las tuberías queden alojadas en condición de zanja para obtener la máxima protección, sin embargo, las tuberías de acero podrán instalarse superficialmente, garantizando su protección al intemperismo y seguridad.

CONVENIOS PARA AFECTACIONES.

Se deberán realizar convenios, para las afectaciones a propiedades privadas ocasionadas por la instalación de las líneas, construcción de estaciones de bombeo o cualquier estructura relacionada con el alcantarillado sanitario, debiendo documentarse a nombre de la Autoridad Correspondiente, quien será la responsable del mantenimiento de la infraestructura; realizando un plano a escala de acuerdo al deslinde catastral de las dimensiones o anchos, que requiera la infraestructura.

VÁLVULA DE ADMISIÓN Y EXPULCIÓN DE AIRE (VAYEA).

Todos los sitios donde se proponga la instalación de válvulas de admisión y expulsión de aire (VAyEA), deberán contar con una presión dinámica mínima de 0.35 Kg/cm².

Deberá cumplir con la especificación AWWA-C512 (en su versión vigente), mecanismo contra cierre prematuro, con cuerpo de la válvula y cubierta construidas en fierro vaciado ASTM A126-clase B (en su versión vigente) o hierro dúctil según ASTM A536 (en su versión vigente), grado 65-45-12 para presiones de trabajo de hasta 300 psi, el flotador y mecanismos internos, deberán ser de acero inoxidable tipo 304 o 316 y los empaques internos de material BUNA-N.

VÁLVULAS DE SECCIONAMIENTO.

Las válvulas de seccionamiento serán de compuerta con asiento resilente conforme a los estándares AWWA C515 o C509 (en su versión vigente) para diámetros de 75 mm (3") a 300 mm (12"), para una presión de trabajo de 14.07 Kg/cm² (200 psi) como mínimo y para válvulas de 350 mm (14") conforme al estándar AWWA C515 (en su versión vigente). Para diámetros de 400 mm (16") a 1200 mm (48") de diámetro serán de acuerdo a los estándares AWWA C515 (en su versión vigente), para una presión de trabajo de 17.60 Kg/cm² (250 psi). Los extremos bridados o de junta mecánica serán conforme al estándar de referencia de la válvula.

VÁLVULAS DE COMPUERTA

Las válvulas de compuerta deberán contar con tornillería de acero inoxidable grado 304, recubrimiento epóxico fusionado, y certificación vigente NSF-61(en su versión vigente).

Especificaciones complementarias de proyecto quedarán a juicio del Organismo Operador.

2.8 PROTECCIÓN ANTICORROSIVA PARA TUBERÍA DE ACERO

La tubería de acero deberá ser recubierta con algunos de las siguientes opciones:

- Recubrimiento interior: Mortero cemento AWWA C205, epóxico AWWA C210 o poliuretano AWWA
 C222.
- Recubrimiento exterior: Mortero cemento AWWA C205, epóxico AWWA C210 o poliuretano AWWA C222 o triple cinta de PE AWWA C214 mas mortero cemento AWWA C205, Protección a base de alquitrán de hulla AWWA C203
- El recubrimiento exterior propuesto solamente de mortero cemento AWWA C205 solo será permitido en zonas donde el suelo no sea encontrado corrosivo.

2.9 DESCARGA DOMICILIARIA

Su diámetro mínimo será de 15 cm (6"), se construirá con tubería y piezas especiales de PVC sanitario, que cumplan con la especificación ASTM D 3034 o con la norma NMX-E-211/1-SCFI-2003 (en su versión vigente).

La conexión de la descarga domiciliaria con una atarjea se realizará instalando un codo de 45° y una silleta o con una Tee-Yee cuando se construye simultáneamente a la red, conectándose a tuberías de 20 cm (8") a 30 cm (12") de diámetro, conforme a los anexos AS-8.1, AS-8.2, AS-8.3 y AS-8.4. así como los anexos AS-8.6 y AS-8.7

La conexión de la descarga domiciliaria para la tubería de polietileno alta densidad exterior corrugado interior liso, se realizará con la pieza especial Tee-Yee, la cual deberá ser fabricada con las mismas características de la tubería, y cumplir con el ASTM D 3212 o NOM-001-CONAGUA-2011(en su versión vigente).

La descarga domiciliaria se instalará con una longitud máxima de 9.0 m, para el municipio de Mexicali ésta será hasta de 14 m, considerando una por vivienda en 15 cm (6") de diámetro y para 2 viviendas en 20 cm (8") de diámetro.

Para desarrollos comerciales, industriales, de gobierno, turísticos, restaurantes y no domésticos, el diámetro mínimo a instalar será de 20cm (8"), conectados directo a pozos de visita y con la construcción de trampa de grasas si así es requerido por el organismo operador.

2.10 TRAMPA DE GRASAS

En los casos que el predio sea destinado a uso comercial, industrial o de servicio, el solicitante deberá considerar que las aguas que se viertan al sistema deberán cumplir con lo previsto en la NOM-002-SEMARNAT-1996 (en su versión vigente), tramitar su inscripción y anualmente revalidarla ante el Registro Estatal de Descargas de Aguas Residuales Potencialmente Contaminantes y debe construirse dentro de dicho predio un registro de retención (trampa de grasas) según el giro comercial.

Este registro de retención, únicamente recibirá aguas residuales provenientes de la cocina, barra, coladeras de limpieza, etc. Nunca aguas negras de los sanitarios, estas aguas negras se conectarán aguas abajo de la trampa de grasas, para desalojarse directamente por medio de un registro o pozo de visita a la red municipal, ver anexo AS-8.5.

El lugar donde se aloja la trampa de grasas, deberá estar completamente libre de obstáculos a fin de que en todo tiempo y sin dificultad, pueda inspeccionarse por el Organismo Operador.

2.11 PRUEBA DE PRESIÓN HIDROSTÁTICA Y PRUEBA NEUMÁTICA (a baja presión)

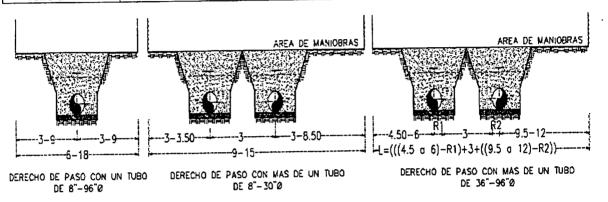
Se deberá de aplicar la prueba de hermeticidad a toda tubería y pozo de visita instalado, que forme parte de la infraestructura de un sistema de alejamiento a gravedad de las aguas residuales; esto conforme a lo especificado en la norma NOM-001-CONAGUA-2011 (en su versión vigente) (Anexo AS-8.34).

2.12 DERECHOS DE PASO

Se propondrán derechos de paso para instalación y mantenimiento de tuberías, en base a los diámetros, ancho de zanja en la parte superior, por taludes de excavación, zona donde depositar el material producto de la excavación ya abundado, maniobras según el tipo de maquinaria y zona de almacenaje de tubería, conforme a la tabla 2.12 siguiente:

TABLA	2.12	DERECHOS	DE PASO
-------	------	----------	---------

TABLA 2. 12 DLINEO		FRANJA MÍNIMA	Distancia del	Distancia del
DIAM. DEL TUBO	DÍAM. DEL TUBO	FRANJA MINIMA		
(mm)	(pulgs)	(m)	límite izquierdo al	límite derecho al
(111111)	(60.30)		eje del tubo (m)	eje del tubo (m)
200 a 380	8 a 15	6.00	3.00	3.00
		10.00	3.00	7.00
450 a 530	18 a 21			
610 a 760	24 a 30	12.00	3.50	8.50
910 a 1060	36 a 42	14.00	4.50	9.50
		16.00	5.00	11.00
1220 a 1370	48 a 54			
1520 a 2440	60 a 96	18.00	6.00	12.00



Cuando en los derechos de paso se vaya alojar más de una tubería, y la tubería mayor sea hasta 900 mm (36") el ancho de este se incrementara 3 metros por cada tubería adicional que se aloje, para este caso las tubería deberán estar separadas una de otra a 3 metros de sus ejes, para el caso de tuberías de 1050 mm (42") en adelante la separación mínima entre ellas será de 3 metros de pared a pared internamente y la distancia que resulte sumando el radio de ambas tuberías y la separación de 3 metros será el incremento en el ancho del derecho de paso, tanto en vialidad pública como en régimen de condominio. El ancho del derecho de paso será regido por el diámetro mayor. (Anexo AS-8.24)

En los casos de que la mecánica de suelos no permita hacer los anchos de paso antes indicados, estos quedarán establecidos a juicio del Organismo Operador.

Los Derechos de Paso deberán estar libres de obstáculos, sin escalonamientos transversales y con pendiente longitudinal uniforme de tal forma que sea accesible a vehículos y maquinaria para realizar la labor de operación y mantenimiento. Así mismo, previo a la ejecución de las obras hidráulicas, se deberá presentar el título de propiedad a nombre del organismo operador.

3 ESTRUCTURAS

- Algunas estructuras que permiten la inspección, ventilación y limpieza de la red de alcantarillado sanitario, son los pozos de visita. Se utilizan para la unión de varias tuberías y en todos los cambios de diámetro, dirección y pendiente.
- Los materiales utilizados en la construcción de los pozos de visita, deben asegurar la hermeticidad de la estructura y de la conexión con la tubería.
- El cambio de diámetro se debe hacer por medio de una transición dentro de un pozo de visita indicándose en cada caso en el plano de proyecto, las elevaciones de las plantillas de las tuberías, tanto de llegada como de salida.
- La disposición de las plantillas de las tuberías en los pozos de visita debe facilitar las operaciones de limpieza.

Los pozos de visita se clasifican en pozos comunes, pozos especiales y pozos caja, de acuerdo a las características que se mencionan a continuación.

Los pozos de visita se clasifican de la siguiente forma:

Too do Hona do Blasmoan do la	
	a) Comunes
I.COMUNES	b) Con caída
	c) Con caída adosada exterior
	a) Especiales
II.ESPECIALES	b) Con caída
	c) Con caída adosada exterior
	a) Caja
III.CAJAS DE VISITA	b) Caja unión
	c) Caja deflexión
	a) Caída libre
IV.ESTRUCTURAS DE	b) Pozos con caída adosada exterior
CAÍDA	c) Pozos con caída
	d) Escalonada
V.CAMBIO DE REGIMEN	

3.1 MATERIALES USADOS EN LOS POZOS DE VISITA

Los pozos de visita pueden ser de ladrillo común o de concreto construidos "in situ" (en el lugar), prefabricados de concreto, conforme a la norma NMX-C-413-1998-ONNCCE (en su versión más reciente) (Anexo AS-8.10) o de fibra de vidrio, conforme a la especificación ASTM D 3753 (en su versión más reciente) (Anexo AS-8.11); su elección dependerá de un análisis económico, condición de trabajo y en cualquier caso, se debe asegurar la hermeticidad de la estructura y su conexión con la tubería. Asimismo, se debe proveer la resistencia a las sustancias corrosivas contenidas o que se puedan generar en las aguas residuales, asegurando su durabilidad durante la vida útil de proyecto.

En el Caso de los ladrillos de concreto estos deberán ser construidos con concreto resistente a los sulfatos.

En los pozos prefabricados de fibra de vidrio se deben asegurar, además, las características mecánicas de rigidez, estabilidad y deformación para garantizar su correcto funcionamiento.

Los pozos de visita comúnmente se construyen de ladrillo o concreto. Cuando se use ladrillo, estos deberán tener una resistencia mínima a la compresión de 60 Kg/cm² y el espesor mínimo será de 28 cm a cualquier profundidad.

La cimentación del pozo será de concreto armado, ver anexo AS-8.8 y AS-8.12. En terrenos suaves se construye de concreto armado, aunque la chimenea sea de tabique. En cualquier caso, las plantillas de desplante del pozo pueden ser de tabique, piedra o concreto. Todos estos elementos se juntean con mortero cemento—arena en proporción 1:3.

Todos los pozos de visita se deben aplanar y pulir interiormente y exteriormente con mortero cemento—arena en proporción 1:2 mezclado con impermeabilizante integral; el espesor del aplanado debe ser como mínimo de 2 cm.

En los pozos caja los elementos que constituyen la caja, deberán ser de concreto reforzado con impermeabilizante integral, asegurando su hermeticidad.

En los elementos de la cimentación de pozos de visita, pozos de visita, así como pozos caja que se requiera concreto, este deberá ser resistente a los sulfatos.

3.2 POZOS COMUNES Y ESPECIALES

Los pozos de visita tienen forma cilíndrica en la parte inferior y troncocónica en la parte superior, son suficientemente amplios para darle paso a una persona y permite maniobrar en su interior. Un brocal y tapa, el cual deberá estar circundado perimetralmente con una protección de concreto armado. (Anexo AS-8.20)

El piso de los pozos de visita, es una plataforma en la cual se localizan canales (medias cañas) que prolongan los conductos y encauzan los caudales.

Atendiendo al diámetro interior de la tubería, los pozos de visita se clasifican en comunes y especiales.

Pozos de visita comunes. Tienen un diámetro interior de 1.20 m y se utilizan con tubería hasta de 45 cm (18") de diámetro y alturas menor o igual a 3.25 m (Anexo AS-8.8) y para alturas mayores se considerarán como pozo de visita especial.

Pozos de visita especiales. Serán de un diámetro interior de 1.50 m para tuberías de 53 cm (21") a 76 cm (30") de diámetro. Tendrán 2.0 m de diámetro interior para tuberías de 91 cm (36") (Anexo AS-8.12).

Nota: En casos extraordinarios la altura máxima del pozo podrá ser de 4.25 m a juicio de la Autoridad Correspondiente.

3.3 POZOS CAJA

Los pozos caja están formados por el conjunto de una caja de concreto reforzado y/o con una chimenea de ladrillo semejante a la de los pozos comunes. Su sección transversal horizontal tiene forma rectangular o de un polígono irregular. Los muros, así como el piso y el techo son de concreto reforzado, en el caso de utilizar una combinación caja-chimenea, iniciará la chimenea en la parte superior de la caja de concreto, y hasta el nivel de la superficie del terreno donde terminará con un brocal y tapa.

Generalmente a los pozos cuya sección horizontal es rectangular, se les llama simplemente pozos caja (anexos AS-8.14 y AS-8.15); a los pozos de sección horizontal en forma de polígono irregular, se les llama pozos caja unión (anexo AS-8.16) y a los pozos caja a los que concurre una tubería de entrada y tiene sólo una salida con un ángulo no mayor a 45°, se les llama pozos caja deflexión (anexo AS-8.17).

Estas estructuras se utilizan en las uniones de dos o más conductos con diámetros de 76 cm (30") y mayores a los que se unen tuberías de 38 cm (15") y mayores.

Las estructuras de cambio de régimen se utilizan en aquellos casos en que el influente de ésta proviene de un sistema de bombeo a través de una línea de impulsión, cuenta con una pantalla deflectora cuya función es romper la carga residual del flujo, iniciando a partir de ésta la conducción a gravedad. (anexo AS-8.13)

3.4 CAMBIOS DE DIRECCIÓN EN POZOS

Para los cambios de dirección, las deflexiones necesarias en los diferentes tramos de tuberías se efectúan como se indica a continuación:

- Si el diámetro es de 45 cm (18") o menor, los cambios de dirección hasta de 90° de la tubería, pueden hacerse en un solo pozo común.
- Si el diámetro es mayor de 45 cm (18") puede emplearse un pozo especial o un pozo caja para cambiar la dirección de tubería hasta en 45°; si se requiere deflexiones mayores, se puede emplear tantos pozos como ángulos de 45° o fracción según sean necesarios.

3.5 CONEXIONES

Desde el punto de vista hidráulico, se recomienda que las conexiones se igualen a los niveles de las claves de los conductos por unir; únicamente se realizarán conexiones a ejes y plantillas cuando sea indispensable y con las limitaciones, que para los diámetros más usuales se indican en la tabla del anexo AS-8.29.

Atendiendo a las características del proyecto, se pueden efectuar las conexiones de las tuberías haciendo coincidir las claves, los ejes o las plantillas de los tramos de diámetro diferente, de acuerdo con la siguiente figura:



3.6 SEPARACIÓN MÁXIMA ENTRE LOS POZOS DE VISITA

La separación máxima entre dos de las citadas estructuras, debe ser la adecuada para facilitar las operaciones de inspección y limpieza. Se recomiendan las siguientes de acuerdo con el diámetro correspondiente:

DIÁMETRO DE LA TUBERÍA	SEPARACIÓN MÁXIMA ENTRE POZOS
Ø de 20 (8") a 45 cm (18")	90 m
Ø de 53 (21") a 122 cm (48")	115 m
Ø de 152 (60") a 244 cm (96")	125 m

3.7 ESTRUCTURAS DE CAÍDA

Por razones de carácter topográfico y de operación, pondrán tenerse diferencia de elevaciones para las plantillas de algunas tuberías, suele presentarse la necesidad de construir estructuras que permitan efectuar en su interior los cambios bruscos de nivel.

Las estructuras de caída que se utilizan son:

- Caídas libres. Se permiten caídas hasta de 0.5 m sin la necesidad de utilizar alguna estructura especial.
- Pozos con caída adosada exterior. Son pozos de visita comunes y especiales a los cuales lateralmente se les construye una estructura que permite la caída en tuberías de 20 cm (8") y 25 cm (10") de diámetro con un desnivel hasta de 2.00 m (anexo AS-8.9). Estos no aplican en el municipio de Mexicali.
- Pozos con caída. Son pozos constituidos también por una caja y por una chimenea a los cuales, en su interior se les construye una pantalla que funciona como deflector del caudal que cae. Se construyen para tuberías de 30 cm (12") a 76 cm (30") de diámetro y con un desnivel hasta de 1.50 m (anexo AS-8.18).
- Estructuras de caída escalonada. Son pozos caja con caída escalonada cuya variación es de 0.50 m en 0.50 m hasta llegar a 2.50 m como máximo, que están provistos de una chimenea a la entrada de la tubería con mayor elevación de la plantilla y otra a la salida de la tubería con la menor elevación de plantilla. Se emplean en tuberías con diámetros de 91 cm (36") a 244 cm (96") (anexo AS-8.19).

El empleo de los pozos con caída adosada exterior, de los pozos con caída y de las estructuras de caída escalonada, se hace atendiendo a las siguientes consideraciones:

 Cuando en el pozo las uniones de las tuberías se hagan eje con eje o clave con clave, no se requiere emplear ninguna de las estructuras mencionadas en la sección anterior, uniéndose las plantillas de la tubería mediante una rápida.

- Si la elevación de proyecto de la plantilla del tubo de aguas arriba, es mayor que la requerida para hacer la conexión clave con clave y la diferencia entre ellas no excede el valor de 50 cm, se hace la caída libre dentro del pozo, sin utilizar, por lo tanto, ninguna de las estructuras mencionadas; pero en el caso de que esta diferencia sea mayor de 50 cm, para salvar la caída, se emplea una estructura de alguno de los tipos mencionados.
- Si la diferencia de nivel entre las plantillas de tuberías, es mayor que las especificadas para los pozos con caída libre y pozo caja de caída adosada, se construye el número de pozos que sea necesario para esas recomendaciones.

3.8 SIFONES INVERTIDOS

Cuando sea necesario cruzar alguna corriente de agua, depresión del terreno, estructura, conducto o ductos subterráneos, que se encuentren al mismo nivel en que debe instalarse la tubería, normalmente se utilizan sifones invertidos.

El sifón invertido tiene la característica de funcionar totalmente lleno bajo la acción de la gravedad y a presión, debido a que se encuentra en un nivel inferior al del gradiente hidráulico. En el diseño de los sifones invertidos, se debe tomar en cuenta lo siguiente:

- La velocidad mínima de escurrimiento en el sifón, será de 1.20 m/s para evitar depósitos.
- Se debe analizar la conveniencia de emplear varios conductos a diferentes niveles para que, de acuerdo a los caudales por manejar, se obtengan siempre velocidades adecuadas. En estos casos el primer tubo tendrá capacidad para conducir el gasto mínimo de proyecto.
- En el caso de que el gasto requiera un solo tubo de diámetro de 20 cm (8") como mínimo, se acepta como velocidad mínima de escurrimiento la de 1.0 m/s y en casos extraordinarios 0.6 m/s.
- Se deben proyectar estructuras adecuadas, tanto a la entrada como a la salida del sifón, que permitan separar y encauzar los caudales de diseño asignados a cada tubería.
- Se deben colocar rejillas en una estructura adecuada, aguas arriba del sifón, para detener los objetos flotantes que puedan obstruir las tuberías del sifón.
- Para evitar posibles desbordamientos, en el extremo de aguas arriba del sifón deberán instalarle una ventila con tubería de acero galvanizado mínima de 2" de diámetro, con forma de cuello de ganso en el extremo superior y que salga al menos 1.50 m. arriba de la superficie del terreno natural.

En el cálculo hidráulico se utilizan las fórmulas de continuidad y de Hazen-Williams, para conocer las pérdidas y elevaciones de entrada y salida en el sifón, respetando las restricciones de velocidades indicadas.

3.9 CRUCES DE TUBERÍA EN DIFERENTES CONDICIONES

3.9.1 ELEVADOS

En sitios donde la topografía es muy accidentada o con depresiones angostas, el trazo podrá continuar por medio de un cruce elevado, este generalmente se logra por medio de una estructura de acero o de concreto armado que soporta la tubería a instalar.

La tubería para el paso por un puente vial, ferroviario o peatonal, debe ser de acero y estar suspendida del piso del puente por medio de soportes que eviten la transmisión de las vibraciones a la tubería, la que debe colocarse en un sitio que permita su protección y su fácil inspección o reparación.

El cruce podrá ser de un claro o varios, de acuerdo con las condiciones topográficas que se presenten. Para cada caso deberán presentarse las alternativas convenientes escogiendo las dimensiones correctas, el número de tramos y la posición de los apoyos. Para el soporte de la conducción debe conocerse el diámetro de la tubería, las condiciones de operación, los efectos de temperatura del ambiente, así como también los tipos de fuerzas que deben de resistir como son las fuerzas sísmicas, por viento, peso propio y combinación de éstas. El proyecto deberá ser presentado con el permiso otorgado por la Autoridad Correspondiente.

3.9.2 SUBTERRÁNEOS EN CAMINOS Y CARRETERAS

En este tipo de cruce se procurará que la línea pase debajo de la vía de comunicación. El objetivo principal en el diseño del cruce consiste en proteger la tubería de las cargas de los vehículos, y al mismo tiempo garantizar la estabilidad y seguridad de la vía. Para lograrlo se debe diseñar una estructura de protección, que puede ser una camisa a base de tubo de acero o marcos cerrados de concreto; los cuales tendrán por lo menos a la longitud que resulte, tener que agregarle 3.00 metros de tubería a partir del límite inferior del talud en ambos lados de la vialidad del derecho de vía. La instalación de la camisa se realizará por el procedimiento de hincado, zanja o a cielo abierto. El tipo de cruce elegido debe contar con la aprobación de la Autoridad que corresponda.

3.9.3 CRUCES SUBTERRÁNEOS EN VÍAS DE FERROCARRIL

En cruces ferroviarios, una solución factible es introducir la tubería dentro de una camisa de acero formada por un tubo de acero hincado previamente en el terreno, el cual se diseña para absorber las cargas exteriores. Este tipo de cruces deben construirse de acuerdo a las especificaciones de los FFCC o autoridad correspondiente, quienes deben aprobar el proyecto. El colchón entre la base del durmiente y la parte superior de la camisa protectora no deberá ser menor a 2.0 m.

3.9.4 CRUCES SUBTERRÁNEOS EN RÍOS, ARROYOS O CANALES

Se deberá tener especial cuidado en desplantar la tubería a una profundidad tal que la erosión de la corriente no afecte a su estabilidad. Recomendándose utilizar tubería de acero, revestida de concreto simple o reforzado según lo marque el diseño correspondiente. Se considera una buena práctica colocar sobre el revestimiento en forma integral un lavadero de concreto que siga las curvas de nivel del cauce, para no alterar el régimen de la corriente. En algunas ocasiones, cuando no existe el peligro muy marcado de lo que pueda representar la erosión de la corriente, el lavadero de concreto puede sustituirse por otro, construido con material de la región como mampostería de piedra o zampeado de piedra. La tubería debe ser debidamente anclada por medio de atraques de concreto, para impedir el deslizamiento por socavación del fondo del río o arroyo. (Anexo AS-8.21)

3.9.5 CRUCES SUBTERRÁNEOS CON GASODUCTOS, OLEODUCTOS, ETC.

Para estos cruces el interesado deberá contar con la plena autorización de la Entidad Correspondiente.

3.10 INSTALACIÓN SUPERFICIAL

Cuando por necesidad del trazo la elección del cruce sea superficial, se deberán diseñar los soportes y los atraques que servirán para sostener el peso de la tubería encamisada en función al manual AWWA M11 (en su versión más reciente), dependiendo del espesor y diámetro de la tubería, de la pendiente de la barranca y el tipo de suelo, se seleccionará la separación y dimensiones de los atraques, así como considerar juntas de expansión para el diseño de estos últimos. Cuando la fuerza que haya que detener sea muy alta o se trate de un suelo con baja capacidad de carga, se podrá combinar el atraque de concreto embebido en el suelo con pilotes cortos inclinados (anclas) de acero o de concreto, para incrementar su capacidad de carga de deslizamiento. Este sistema se utiliza generalmente cuando existen pendientes muy grandes y en terrenos rocosos, usando tubería de acero.

3.11 SIMBOLOGÍA Y ANOTACIONES

Los planos deberán dibujarse acorde a signos convencionales que se muestran en el **anexo AS- 8.27** y considerando las anotaciones siguientes:

- a) En la línea que representa a un tramo de tubería entre pozo y pozo, se indicará su longitud en metros, su pendiente en milésimas y el diámetro del conducto en centímetros, en el orden descrito y separando cada número por un guión. Por ejemplo: 90-4-20, significa que el tramo tiene una longitud de 90 m, una pendiente de 4 milésimas y un diámetro de 20 cm (8").
- b) En los pozos de visita y pozos caja, se indicará la elevación de la rasante del proyecto y las elevaciones de plantilla del tubo o tubos concurrentes. Se hará en forma de quebrado colocando en el lugar del numerador la del brocal y en el denominador la de plantilla, además se anotará la profundidad y el número de pozo.

PLANTAS DE BOMBEO Y LÍNEAS DE IMPULSIÓN 4

EQUIPOS DE BOMBEO 4.1

En los equipos de bombeo se utilizarán preferentemente sistemas en paralelo. Dentro de la memoria técnica se deberá incluir la curva del sistema bomba-línea de impulsión, describiendo además el funcionamiento del mismo en sus distintas etapas presentando análisis de transitorios hidráulico.

El sistema debe contar con dispositivos de control de paro y arranque de los equipos de bombeo, además de válvulas aliviadoras de presión, u otros dispositivos para la protección contra la sobrepresión, contando además con estructura de retención de solidos del tipo mecánico, manual o combinado, mismos que deberán ser presentado ante el organismo operador para su validación.

Las líneas de impulsión estarán provistas de válvulas de admisión y expulsión de aire (VAyEA) para aguas negras, así como válvulas liberadoras de aire y desfogues, de acuerdo a las recomendaciones dadas para conducciones en gravedad. Con el objeto de asegurar un servicio continuo el sistema deberá incluir un equipo de emergencia de generación de energía eléctrica, en caso de suspensión en el suministro de energía eléctrica, para los sistemas en los que se requiera asegurar el servicio de alcantarillado sanitario.

4.1.1 SUMERGENCIA

En los equipos de bombeo el cálculo de la sumergencia, deberá considerar lo siguiente:

1) El nivel mínimo de operación del cárcamo de bombeo será el resultante del cálculo de sumergencia para evitar la formación de vórtices, con el gasto máximo (un equipo funcionando):

$$\frac{s}{D} = 1 + 2.3F_D$$
 F_D = Número de Froude = $\frac{V}{\sqrt{gD}}$

Sistema Métrico

$$S = D + 0.936 \left(\frac{Q}{D^{1.5}}\right)$$

S= Sumergencia (m)

D= Diámetro (m)

V = Q/A

Sistema Ingles

$$S = D + 0.52 \left(\frac{Q}{D^{1.5}}\right)$$

S= Sumergencia (pies)
D= Diámetro (pies)

2) La revisión de la Carga Neta Positiva de Succión Disponible (NPSH_D) se hará con los diferentes gastos y se tomará el más crítico, ésta deberá cumplir un factor de seguridad de 1.2, ó 0.60 m como mínimo; con respecto a la Carga Neta Positiva de Succión Requerida (NPSH_R) por el fabricante de los equipos seleccionados.

Esto es: NPSH_D / NPSH_R ≥ 1.2, o bien NPSH_D - NPSH_R ≥ 0.60 m, como mínimo.

La Carga Neta Positiva de Succión Disponible (NPSH_D), es igual a la carga de presión absoluta en la succión de la bomba, más la altura de la velocidad en ese punto, menos la carga de presión absoluta de vapor a la temperatura de trabajo.

En forma matemática:

$$NPSHD = \frac{Pa}{\gamma} \pm \frac{P}{\gamma} - (\frac{V^2}{2g} + \frac{P_v}{\gamma} + Hft)$$

Donde:

P = Presión o Altura en la succión de la bomba

V = Velocidad en la succión de la bomba

Pa = Presión atmosférica del lugar

Pv = Presión absoluta de vapor a la temperatura de trabajo

g = Gravedad

? = Peso específico del agua

Hft = Pérdidas totales en la succión

El fabricante de bombas proporciona el funcionamiento requerido de la bomba, para que no se presente el problema de cavitación, mediante el concepto de Carga Neta Positiva de Succión Requerida (NPSH_R), en función del gasto (Q = lps) y carga dinámica total (H = mca).

4.2 DIMENSIONAMIENTO PRELIMINAR DE LA ESTRUCTURA DEL CÁRCAMO

 $C = 0.37 Q^{1/2}$ DONDE

A= And

 $A_{minimo} = 2.7 S$

hs + Δ = o mayor a 1.5

 $L = n_b \cdot S$

 $C = 0.37 \, Q^{1/2}$ A= Ancho del cárcamo, en el sentido paralelo de la llegada del flujo de la zona de baja velocidad menor a 0.3 m/s.

C = Dt / 3 a Dt/2 de la zona de baja velocidad menor a 0.3 m/s.

B=0 8335 00 5155
B= Separación entre el muro del cárcamo y el eje de la tubería de descarga.

B=0.8325 Q^{0.5155}
B=3/4 a 9/16 D_t
B=Separación entre el muro del carcamo y el eje de la tuberia de descarga.
C=Separación entre el bordo inferior de la campana de succión y el piso del

^{rt} cárcamo.

S= 1.9 Q^{0.47} S= Separación entre bomba y bomba.

S=1.5 A 2 Dt L= Numero de bombas x separación entre bombas= longitud del cárcamo paralelo

al sentido de instalación de las bombas.

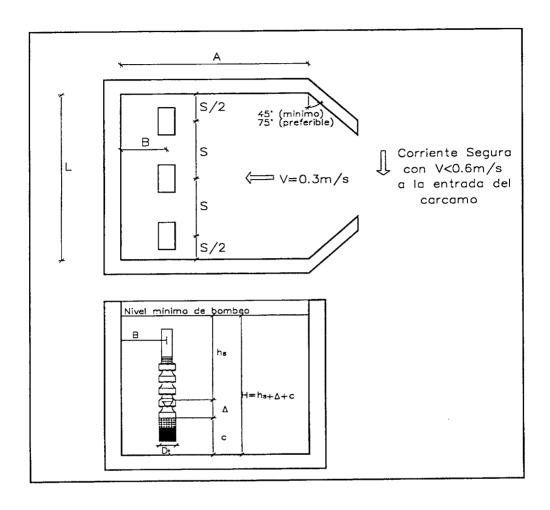
nb=Velocidad especifica de la bomba seleccionada.

--- veroenade especifica de la comba ser

 $hs + \Delta$ =Sumergencia

hs=Distancia entre nivel mínimo de agua y el eje del impulsor inferior.

Δ= Distancia al borde inferior de la campana de succión y el eje del IMPULSOR.



4.3 POTENCIA REQUERIDA

Potencia hidráulica (Potencia que deberá suministrar la bomba)

$$Ph = \delta \frac{QH}{76}$$

Donde:

Ph = potencia hidráulica en HP

 δ =densidad relativa del fluido(s/u)

Q=gasto (lps)

H=la carga dinámica (m)

• Potencia al freno (potencia requerida en la flecha de la bomba)

$$BHP = \delta \frac{QH}{76n}$$

Dánde:

BHP= potencia al freno en HP

 $\delta = \text{densidad relativa del fluido(s/u)}$

Q = gasto (lps)

H = carga dinámica (m)

 η = eficiencia de la bomba en %

Potencia suministrada al motor (la potencia que deberá suministrar el motor)

$$Ps = \frac{BHP}{\eta m}$$

Donde:

Ps = potencia suministrada al motor (HP) BHP = potencia del motor (HP) ηm = la eficiencia del motor en %

4.4 INSTALACIONES ELÉCTRICAS (DISEÑO)

4.4.1 NORMATIVIDAD:

Las instalaciones eléctricas se sujetarán a las normas oficiales mexicanas vigentes. El proyecto deberá cumplir con todos los requerimientos solicitados por CFE y validado por la Unidad de Verificaciones de Instalaciones Eléctricas (UVIE).

4.4.2 TABLEROS ELÉCTRICOS

Los gabinetes de los tableros eléctricos serán fabricados de lámina de acero de calibre No. 12 o mayor y ensamblados, cableados y verificados en fábrica. Los gabinetes deberán cumplir con NEMA-1 para servicio interior, NEMA-12 cuando sea necesario evitar el polvo, NEMA-3R para servicio a prueba de lluvia y NEMA-4X (fibra de vidrio) cuando se instale en ambientes corrosivos. La pintura exterior de los gabinetes será color gris ANSI 49.

4.4.3 TENSIÓN ELÉCTRICA

La tensión de diseño de los gabinetes será de 600 voltios hasta un voltaje de operación de 460 V y de 5000 Voltios para 4160 V; todas las partes energizadas presentarán un frente muerto para el operador. Dependiendo de las características de los equipos instalados, las tensiones de operación serán de 110, 240, 480 o 4160 Voltios.

4.4.4 CONTROLADORES

Los arrançadores de los motores deberán tener las siguientes características:

Los attaileadores de los motores debetan tener las eigenentes existences				
En motores hasta de 15 HP	Arrancador magnético a tensión plena.			
En motores de 20 HP en adelante.	Arrancador estado sólido a tensión reducida			

4.5 FACTOR DE POTENCIA

El factor de potencia es la relación entre la potencia activa (KW) y la potencia aparente (KVA). Las empresas suministradoras de energía, miden la energía reactiva (KVAR) y cobra una penalización debida a un factor de potencia menor a 97% (en el caso de la CFE), así como brindan una bonificación a usuarios que corrijan su factor de potencia mayor a 97%.

El factor de potencia para motores de inducción puede variar de acuerdo a su tamaño (HP) y su velocidad (rpm). El factor de potencia debe ser corregido a 97% a plena carga de la instalación a través de la instalación de bancos de capacitores para corrección de factor de potencia. Los capacitores pueden ser ubicados dentro o fuera del centro de control de motores (CCM). Los capacitores deben contar con un medio de desconexión dentro o fuera del circuito del motor.

Se debe considerar tanto en los estudios preliminares como en la etapa de proyecto ejecutivo de la planta de bombeo: el cálculo y la correcta selección de los bancos de capacitores requeridos para corrección del factor de potencia del 97% de acuerdo a la carga total de la planta de bombeo.

TAE

LA 4.5 de kvar para mejorar el factor de potencia Factor de potencia corregido (fp)										
			Facto	or de pot	encia co	rregido	(tp)		<u>-</u>	
FP original	0.80	0.81	0.82	0.83	0.84	0.85	0.86	0.87	0.88	0.89
0.50	0.982	1.008	1.34	1.060	1.066	1.112	1.139	1.165	1.192	1.220
0.52	0.893	0.919	0.945	0.971	0.997	1.023	1.050	1.076	1.103	1.131
0.54	0.809	0.835	0.861	0.887	0.913	0.939	0.966	0.992	1.019	1.047
0.56	0.730	0.756	0.782	0.808	0.834	0.860	0.887	0.913	0.940	0.936
0.58	0.655	0.681	0.707	0.733	0.759	0.785	0.812	0.838	0.865	0.893
0.60	0.583	0.609	0.635	0.661	0.687	0.713	0.740	0.766	0.793	0.821
0.62	0.516	0.542	0.568	0.594	0.620	0.646	0.673	0.699	0.726	0.754
0.64	0.451	0.474	0.503	0.529	0.555	0.581	0.608	0.634	0.661	0.689
0.66	0.388	.0414	0.440	0.466	0.492	0.518	0.545	0.571	0.598	0.626
0.68	0.328	0.354	0.308	0.406	0.432	0.458	0.485	0.511	0.538	0.566
0.70	0.270	0.296	0.322	0.348	0.374	0.400	0.427	0.453	0.480	0.508
0.72	0.214	0.240	0.266	0.292	0.318	0.344	0.371	0.397	0.424	0.452
0.74	0.159	0.185	0.211	0.237	0.263	0.289	0.316	0.342	0.369	0.397
0.76	0.105	0.131	0.157	0.183	0.209	0.235	0.262	0.288	0.315	0.343
0.78	0.052	0.078	0.104	0.130	0.156	0.182	0.209	0.235	0.262	0.290
0.80	0.000	0.026	0.052	0.078	0.104	0.130	0.157	0.183	0.210	0.238
0.82			0.000	0.026	0.052	0.078	0.105	0.131	0.158	0.186
0.84					0.000	0.026	0.053	0.079	0.106	0.134
0.86							0.000	0.026	0.053	0.081
0.88									0.000	0.028
0.90										ļ
0.92								<u></u>		
0.94					<u></u>				-	ļ
0.96				<u> </u>			ļ	ļ		
0.98					L		<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>

CONTINUACIÓN TABLA 4.5 de kvar para mejorar el factor de potencia Factor de potencia corregido (fp) FP origina 0.98 0.99 1.0 0.97 0.93 0.94 0.95 0.96 0.92 0.91 0.90 1.529 1.589 1.732 1.481 1.440 1.306 1.337 1.369 1.403 1.276 1.248 0.50 1.440 1.500 1.643 1.392 1.314 1.351 1.248 1.280 1.187 1.217 1.159 0.52 1.416 1.559 1.308 1.356 1.230 1.267 1.164 1.196 1.113 0.54 1.075 1.103 1.337 1.480 1.229 1.277 1.151 1.188 1.117 1.054 1.085 1.024 0.56 0.996 1.405 1.201 1.262 1.154 1.113 1.010 1.042 1.076 0.979 0.58 0.921 0.949 1,130 1.190 1.333 1.082 1.041 0.970 1.004 0.877 0.907 0.938 0.60 0.849 1.266 1.123 0.974 1.015 1.063 0.903 0.937 0.871 0.62 0.782 0.810 0.840 1.201 1.068 0.950 0.998

0.838

0.775

0.806

0.743

0.775

0.712

0.717

0.654

0.64

0.66

0.745

0.682

0.872

0.809

0.909

0.846

0.887

0.995

0.935

1.138

0.68	0.594	0.622	0.652	0.683	0.715	0.749	0.786	0.827	0.875	0.935	1.078
0.70	0.536	0.564	0.594	0.625	0.657	0.691	0.728	0.769	0.817	0.877	1.020
0.72	0.480	0.508	0.538	0.569	0.601	0.635	0.672	0.713	0.761	0.761	0.964
0.74	0.425	0.453	0.483	0.514	0.546	0.580	0.617	0.658	0.706	0.706	0.909
0.76	0.371	0.399	0.429	0.460	0.492	0.526	0.563	0.604	0.652	0.712	0.855
0.78	0.318	0.346	0.376	0.407	0.439	0.473	0.510	0.551	0.599	0.659	0.802
0.80	0.226	0.294	0.324	0.355	0.387	0.421	0.458	0.499	0.547	0.609	0.750
0.82	0.214	0.242	0.272	0.303	0.335	0.369	0.406	0.447	0.495	0.555	0.698
0.84	0.162	0.190	0.220	0.251	0.283	0.317	0.354	0.395	0.443	0.503	0.646
0.86	0.109	0.137	0.167	0.198	0.230	0.264	0.301	0.342	0.390	0.450	0.59
0.88	0.056	0.084	0.114	0.145	0.177	0.211	0.248	0.289	0.337	0.397	0.540
0.90	0.000	0.028	0.058	0.089	0.121	0.155	0.192	0.233	0.281	0.341	0.484
0.92			0.000	0.031	0.063	0.097	0.134	0.175	0.223	0.283	0.426
0.94					0.000	0.034	0.071	0.12	0.160	0.220	0.363
0.96							0.000	0.041	0.089	0.149	0.292
0.98									0.000	0.060	0.203

4.6 PLANTA ELECTRICA DE EMERGENCIA

Para calcular la capacidad necesaria de una planta eléctrica de emergencia, se deben considerar los siguientes puntos:

- La carga eléctrica de cada motor que entrara en operación KVAm
- 2. La carga eléctrica monofásica que se agregará al sistema en KVAc
- 3. Determinar los KVA de arranque (KVA_s) de cada uno de los motores, en función de (KVA/HP) de la letra del código para rotor bloqueado de cada motor.
- 4. Se determina el factor de arranque (Fn) que depende del número de motores que entraran en operación. F₁ = 1.00, F₂=1.10, F₃ =1.20, F₄=1.30
- 5. Se determinan los KVA efectivos (KVA_e) aplicando la formula siguiente:

$$KVA_e = KVA_m + KVA_s \times (Fn) + KVA_c$$

La potencia eléctrica (en KW) de la planta generadora de energía eléctrica seleccionada, será P = KVA_e (Por factor de potencia).

4.7 SUBESTACIONES ELÉCTRICAS

En sistemas de bombeo con potencia igual o mayor a 20 HP, será necesario instalar subestación eléctrica, acorde a cubrir la capacidad y necesidades del sistema de bombeo. La subestación eléctrica deberá ser complementada con el mecanismo de desconexión.

TABLA 4.7 Capacidades preferentes para transformadores.

MONOFÁSICOS (kVA)	TRIFÁSICOS (kVA)		
5	15		
10	30		
15	45		
25	75		
37.5	112.5		
50	150		
75	225		
100	300		

167	500
250	750
333	1000
500	1500
833	2000
1250	2500
1667	3750
2500	5000
3333	7500
5000	10000
6667	12000
8333	15000
10000	20000

4.8 CARACTERÍSTICAS DE LAS BOMBAS

Los Equipos de Bombeo, deberán seleccionarse para que opere lo más cercano al punto de mayor eficiencia, quedando a juicio del organismo el aceptar la curva propuesta. Los sistemas deberán diseñarse para operar, preferentemente con carga de succión positiva.

La Potencia al Freno de la bomba (BHP), se determina con la fórmula siguiente:

$$BHP = \frac{QH}{76}$$

$$HP = \frac{CDT \times Q}{76 \times Eficiencia}$$

Donde:

Q = Gasto en I/s

H = Carga en mts

CDT = Carga dinámica total en mts

Los Equipos de Bombeo, se seleccionarán en base a un análisis comparativo de los diferentes tipos de equipos disponibles en el mercado, se consideran tres opciones principales: bombas sumergibles, bombas autocebantes, bombas para cárcamo seco.

- La velocidad máxima recomendable en cualquier punto de la tubería de succión es 1.2 a 1.5 m/s
- La velocidad máxima recomendable para la entrada a la Campana de Succión es de 1.20 m/s (4 pies/s).
- Las velocidades en la tubería de impulsión están limitadas por razones económicas. (ver índice 4. Y Anexo 8.26)

4.9 DIMENSIONAMIENTO DE CÁRCAMOS DE BOMBEO

Los cárcamos se dimensionarán en función de los siguientes parámetros: Gasto de diseño, Características del sistema, Nivel mínimo de sumergencia, Volumen de control, Nivel máximo del agua.

GASTO DE DISEÑO

(4 a 5 pies/s).

- Se deberá diseñar con el gasto máximo previsto la obra electromecánica.
- CARACTERÍSTICAS DEL SISTEMA

Es necesario determinar cuántos equipos son requeridos en el sistema de bombeo y la forma de operar. En todos los casos deberá considerarse un equipo de reserva.

VOLUMEN DE CONTROL

El volumen de Control del primer equipo, deberá determinarse utilizando la fórmula

iguiente:

 $Vc = \frac{QTc}{4}$

Donde:

Vc = Volumen crítico requerido por el equipo, en m^3 . Q = Gasto del equipo, en m^3 /s.

Tc = Tiempo que debe transcurrir entre arranques sucesivos del equipo, en s

EL tiempo entre arranques sucesivos, se podrá determinar en función a los valores mostrados en la **tabla 4.10**, de lo contrario se utilizará el criterio del fabricante del motor a instalar.

4.10 ZONA DE SUCCIÓN

La zona de succión de los equipos de bombeo, cuando el nivel mínimo del agua está por debajo de la cota del impulsor, se diseñará en base a los siguientes parámetros:

- Nivel mínimo del agua en el Tanque (N_{mín}). El nivel mínimo del agua lo determina la diferencia entre el máximo volumen de agua en el Tanque y el volumen de control requerido por los equipos operando.
- Nivel de la parte baja de la campana de succión. El nivel de la parte baja de la campana lo determina la diferencia entre el N_{mín} y el Nivel Mínimo de Sumergencia requerido.
- Diámetro de la campana (D). Las características de la Campana de succión serán las establecidas por la norma ANSI/AWWA C110/A21.10. El diámetro de la tubería de succión es "d". El diámetro de la campana debe calcularse para velocidades menores a 1.2 m/s (4 pies/s).
- La distancia mínima de la parte exterior de la Campana de succión a los muros del cárcamo (C), se determinará con la fórmula: C ≥ 0.33D., o por lo menos de 0.10 m. La distancia del centro de la columna de succión (si no existe campana) a los muros del cárcamo (B), se determina con la fórmula: B ≥ 0.75D.
- La distancia de la parte baja de la columna de succión a la losa inferior del cárcamo (C), se determinará con la fórmula: 0.33D ≤ C ≤ 0.50D

CRITERIOS DE FABRICANTES PARA LOS REQUERIMIENTOS DE TIEMPO ENTRE ARRANQUES SUCESIVOS Y TIEMPO MÍNIMO DE PARO Y ARRANQUE DE LOS MOTORES

tabla 4.10 Tiempos entre arranques de motores

POTENCIA	2 POL	OS (360	0 RPM)	4 POL	OS (1800	RPM)	6 POLC	S (1200	RPM)
HP.	Α	В	С	Α	В	C	Α	B	C
1	15	1.2	75	30	5.8	38	34.0	15	33
1.5	12.9	1.8	76	25.7	8.6	38	29.1	23	34
2	11.5	2.4	77	23.0	11	39	26.1	30	35
3	9.9	3.5	80	19.8	17	40	22.4	44	36
5	8.1	5.7	83	16.3	27	42	18.4	71	37
7.5	7.0	8.3	88	13.9	39	44	15.8	104	39
10	6.2	11	92	12.5	51	46	14.2	137	41
15	5.4	16	100	10.7	75	50	12.1	200	44
20	4.8	21	110	9.6	99	55	10.9	262	48
25	4.4	26	115	8.8	122	58	10.0	324	51
30	4.1	31	120	8.2	144	60	9.3	384	53
40	3.7	40	130	7.4	189	65	8.4	503	57
50	3.4	49	145	6.8	232	72	7.7	620	64
60	3.2	58	170	6.3	275	85	7.2	735	75

1	75	2.9	71	180	5.8	338	90	6.6	904	79
\vdash	100	2.6	92	220	5.2	441	110	5.9	1181	97
\vdash		2.4	113	275	4.8	542	140	5.4	1452	120
	125		133	320	4.5	640	160	5.1	1719	140
-	150	2.2		600	4.0	831	300	4.5	2238	265
<u> </u>	200	2.0	172			1017	500	4.2	2744	440
	250	1.8	200	1000	3.7	1017	300	7.2	2177	

Datos tomados de catálogo de motores u.s. motors

Para utilizar la tabla:

A = Número máximo de arranques por hora

B = Inercia del motor (wk²) en lb-pie²

C = Tiempo mínimo de reposo entre paro y arranque, en segundos

(arranques por hora) $\leq A \leq (B / (Carga WK^2))$

Donde: (Carga WK2) es inercia de la carga (bomba) acoplada al motor

LÍNEAS DE IMPULSIÓN 4.11

El cálculo hidráulico en líneas de conducción a bombeo, se basará en cualquiera de las siguientes formulas: Darcy-Weisbach, Hazen -- Williams o Manning, debiendose calcular las pérdidas por fricción y locales por piezas especiales.

La pérdida de carga que tiene lugar en una conducción representa la pérdida de energía de un flujo

hidráulico a lo largo de la misma por efecto del rozamiento.

Fórmulas que podrán ser empleadas en el cálculo de la pérdida de carga que tiene lugar en tuberías:

- Darcy-Weisbach (1875)
- Hazen-Williams (1905)
- Manning (1890)

1. Darcy-Weisbach (1875)

Es una de las fórmulas más exactas para cálculos hidráulicos en la determinación de las pérdidas de carga en tuberías.

$$h = f\left(\frac{L}{D}\right)\left(\frac{V^2}{2g}\right)$$

En función del caudal la expresión queda de la siguiente forma:

$$h = 0.0826 f \left(\frac{Q^2}{D^5}\right) L$$

En donde:

h = Pérdida de carga o de energía (m)

= Coeficiente de fricción (adimensional)

L = Longitud de la tubería (m)

D = Diámetro interno de la tubería (m)

v = Velocidad media (m/s)

g = Aceleración de la gravedad (m/s2)

Q = Caudal (m3/s)

El coeficiente de fricción f es función del número de Reynolds (Re) y del coeficiente de rugosidad o rugosidad relativa de las paredes de la tubería (ε_r):

$$f = f(Re, \varepsilon_r);$$
 $Re = \frac{D\nu\rho}{\mu};$ $\varepsilon_r = \frac{\varepsilon}{D}$

En donde:

 ρ = Densidad del agua (kg-s2/m4).

μ = Viscosidad del agua (Kg·s/m2).

ε = Rugosidad absoluta de la tubería (mm).

Temperatura	μ: viscosidad del agua			
°C	(Kg·s/m²).			
C	0.000179			
5	0.000152			
10	0.000131			
15	0.000114			
20	0.000101			

En la siguiente tabla se muestran algunos valores de rugosidad absoluta para distintos materiales:

RUGOSIDAD ABSOLUTA DE	MATERIALES
Material	ε (mm)
Plástico (PE, PVC)	0.0015
Poliéster reforzado con fibra de vidrio	0.01
Tubos de latón o cobre	0.0015
Fo.Fo. con revestimiento	0.0024
Acero comercial y soldado	0.03-0.09
Hierro galvanizado	0.06-0.24

Para el cálculo de "f" basarse en la fórmula de Moody que a continuación se describe:

$$f = \frac{0.25}{\left[\log\left(\frac{c}{3.71D} + \frac{5.74}{\text{Re}^{0.9}}\right)\right]^2} =$$

En donde:

f = Coeficiente de fricción (adimensional).

 \mathcal{E} = Rugosidad absoluta (mm).

D = Diámetro interior del tubo (m).

Re = Número de Reynolds (adimensional).

2. Hazen-Williams (1905)

El método de Hazen-Williams es válido solamente para el agua que fluye con rango de temperaturas de (5 °C - 25 °C). Es útil en el cálculo de pérdidas de carga en tuberías.

$$V = 0.355 \, Ch \, D^{0.63} \, S^{0.54}$$

$$Q = \frac{0.2788 \, Ch \, Hf^{0.54} D^{2.63}}{L^{0.54}}$$

$$Hf = \left(\frac{V}{0.355 \, Ch \, D^{0.63}}\right)^{\frac{1}{0.54}} L$$

$$Hf = \frac{10.679 \ Le \ Q^{1.852}}{Ch^{1.852} \ D^{4.87}}$$

Donde:

Q = Gasto o flujo (m^3/s)

Ch = Coeficiente de rugosidad de la tubería según

Hazen - Williams

D = Diámetro interior del tubo en metros

hf = Pérdida de carga por fricción en metros

L = Longitud del conducto en metros

V = Velocidad media en m/s

S = Pendiente Hidráulica

K = Constante, adimensional

Le = Longitud equivalente del conducto en metros

Conversión del coeficiente de Darcy Weisbach para la ecuación de Hazen-Williams.

$$Ch = \frac{12.64}{D^{0.09} * f^{0.54}} =$$

3. Manning (1890)

Las ecuaciones de Manning se acostumbra utilizar en canales. Para el caso de las tuberías son válidas cuando el conducto es circular y está parcial o totalmente lleno, o cuando el diámetro de la tubería es muy grande. Las expresiones son las siguientes:

$$O = V A$$

$$Hf = K L Q^2$$

$$Hf = \frac{10.293 \, n^2}{0^{\frac{16}{3}}}$$

Donde:

O = Gasto o flujo (m³/s)

D = Diámetro interior del tubo en metros

hf = Pérdida de carga por fricción en metros

L = Longitud del conducto en metros

V = Velocidad media en m/s

K = Constante, adimensional

A = Área hidráulica transversal del tubo en metros

cuadrados

n = Rugosidad del conducto, coeficiente de Manning,

adimensional

Conversión del coeficiente de Darcy Weisbach para la ecuación de Manning.

$$n = \sqrt{\frac{f * D^{1/3}}{124.58}} =$$

Los valores de los coeficientes de rugosidad Ch y n, para distintos tipos de materiales en tuberías; los cuales se enlistan en las tablas 2.2 y 2.7b de coeficientes de rugosidad, depende de la rectitud de la longitud del conducto, estado de las paredes, grado de uso o de desgaste, etc.

Pérdidas de carga en piezas especiales

Además de las pérdidas de carga por rozamiento, se producen otro tipo de pérdidas que se originan por las piezas especiales que serán instaladas a lo largo de la conducción. La suma de estas pérdidas de carga accidentales o localizadas más las pérdidas por rozamiento dan las pérdidas de carga totales.

Salvo casos excepcionales, las pérdidas de carga localizadas sólo se pueden determinar de forma experimental, y puesto que son debidas a una disipación de energía motivada por las turbulencias, pueden expresarse en función de la altura cinética corregida mediante un coeficiente empírico (K):

$$h = k \left(\frac{v^2}{2g}\right)$$

En donde:

h = Pérdida de carga o de energía (m)

K = Coeficiente empírico (adimensional)

v = Velocidad media del flujo (m/s)

g = Aceleración de la gravedad (m/s²)

El coeficiente "K" depende del tipo de pieza especial y de la velocidad media en el interior de la tubería.

En la siguiente tabla se resumen los valores aproximados de "K" para cálculos rápidos:

VALORES DEL COEFICIENTE K EN PÉ		
Pieza	К	L/D
Válvula esférica (totalmente abierta)	10	350
Válvula en ángulo recto (totalmente abierta)	5	175
Válvula de seguridad (totalmente abierta)	2,5	-
Válvula de retención (totalmente abierta)	2	135
Válvula de compuerta (totalmente abierta)	0,2	13
Válvula de compuerta (abierta 3/4)	1,15	35
Válvula de compuerta (abierta 1/2)	5,6	160
Válvula de compuerta (abierta 1/4)	24	900
Válvula de mariposa (totalmente abierta)	-	40
T por salida lateral	1,80	67
Codo a 90º de radio corto (con bridas)	0,90	32
Codo a 90º de radio normal (con bridas)	0,75	27
Codo a 90º de radio grande (con bridas)	0,60	20
Codo a 45º de radio corto (con bridas)	0,45	-
Codo a 45º de radio normal (con bridas)	0,40	-
Codo a 45º de radio grande (con bridas)	0,35	-

Para el diseño de la obra civil se utilizará el gasto medio y para el diseño de la obra electromecánica se utilizará el gasto máximo previsto. El tiempo de retención del caudal no será mayor de 10 minutos.

Para el municipio de Ensenada deberán diseñar la obra civil y electromecánica con el gasto máximo previsto (QMP) y además deberán dejar instalada una bomba adicional para que opere con el gasto medio diario, solo para el caso de haber propuesto el sistema de bombeo principal, con el sistema 1+1, diseñado para QMP.

En toda línea de conducción por bombeo, se hará el estudio del diámetro más económico, determinando el costo total de amortización anual de la obra civil más la operación anual para varias alternativas de diámetros, cuyo valor menor será el que fije el diámetro más económico. Los cálculos se deben realizarse tomando en cuenta la sobrepresión producida por los fenómenos transitorios por paros en el bombeo, imprevistos o programados. (Ver anexo AS-8.26).

En el perfil de conducción, se hará el trazo de la línea piezométrica, así como la envolvente máxima y mínima producida por el transitorio hidráulico.

En caso de tener tramos obligados de tubería de acero expuesta a la intemperie, deberán preverse juntas de expansión.

En tuberías con acoplamiento, deberán diseñarse atraques en los cambios de direcciones verticales y horizontales. Para presiones de trabajo mayores de 7 Kg/cm² (70 m.c.a.); se deberá realizar el diseño de los mismos, apoyados en los datos de la capacidad de carga y condiciones del terreno obtenidos en la mecánica de suelos realizados a lo largo de la zona de proyecto.

Para instalación de tuberías localizadas en cauces de arroyos, deberá proponerse protecciones, para prevenir flotación y falla por socavación.

5 PLANTAS DE TRATAMIENTO DE AGUAS RESIDUALES

Las plantas de tratamiento son estructuras o instalaciones que forman parte del sistema de alcantarillado sanitario y saneamiento de una localidad, su función es tratar mediante procesos biológicos y/o físicos-químicos las aguas residuales que provienen de estos sistemas.

En comunidades apartadas o desarrollos que se ubican fuera de la cobertura municipal, se hace necesario resolver la aportación de las aguas residuales generadas por la comunidad mediante una red de atarjeas, colectores y una planta de tratamiento.

En desarrollos privados apartados de la cobertura municipal, el Organismo Operador será quien determine la utilización y el proceso de tratamiento de estas plantas mediante la opinión técnica de servicios.

El proceso de tratamiento de aguas residuales es el de lodos activados, de aireación extendida ó lagunas de oxidación. Así mismo, previo a su construcción, las plantas de tratamiento deberán contar con el permiso de descarga emitido por la autoridad correspondiente (CONAGUA), en donde se especificará el punto de descarga de las aguas residuales tratadas.

Para el Diseño de la Ptar´s deberá contar con el análisis de caracterización del agua a tratar realizado por una empresa acreditada por un laboratorio aprobado por la CONAGUA, y acreditado por la entidad mexicana de acreditación (EMA).

Así mismo el efluente de la planta de tratamiento deberá cumplir con la Norma NOM-001-SEMARNAT-1996 en su versión más reciente, para el vertido del agua tratada hacia un cauce natural ó arroyo.

Cuando las aguas tratadas vayan a ser utilizadas ó reusadas, éstas deberán cumplir con la Norma NOM-003-SEMARNAT-1997 (en su versión más reciente).

Para el municipio Mexicali, para efecto de diseño de plantas de tratamiento, se contemplarán como mínimo, las recomendaciones de los parámetros típicos de aguas residuales emitidas por CONAGUA.

Para el resto de los municipios se deberán contemplar para el diseño los siguientes parámetros:

	Demanda bioquímica de oxígeno	= 450 mg/l
>	Demanda química de oxígeno =	900 mg/l
A	Sólidos suspendidos totales =	400 mg/l
>	Sólidos sedimentables =	10 mg/l
A	Nitrógeno total =	100 mg/l
8	Fósforo total =	20 mg/l
>	Grasas y aceites =	100 mg/l

6 PRESENTACIÓN DE PROYECTOS

El proyecto ejecutivo de Alcantarillado Sanitario, estará integrado como mínimo, por los siguientes conceptos y con aquellos que le sean indicados por la Autoridad Correspondiente:

- 1.- Memoria técnico descriptiva.
- 2.- Memoria de cálculo.
- 3.- Planos impresos.
- 4.- Especificaciones de materiales y procesos constructivos.
- 5.- Volúmenes de obra con números generadores y presupuesto base.
- 6.- Datos de campo.
- 7.- Respaldo digitalizado.
 - La presentación del proyecto deberá cumplir con las condicionantes de forma y contenido requeridas por la Autoridad correspondiente.

6.1 MEMORIA TÉCNICO DESCRIPTIVA

Se describirá el proyecto en forma resumida, indicando como mínimo:

- La localización del predio a desarrollar y datos generales de ubicación, las colindancias, superficie, clave catastral y usos de suelo actual y características de construcción; desglosando las superficies servidas de uso habitacional, comercial y/o industrial.
- La configuración topográfica y las características geotécnicas del terreno.
- Los elementos que integran el sistema Alcantarillado Sanitario propuesto.

En caso de que las obras resultantes de los proyectos, tengan que cruzar derechos de paso de otras instalaciones (ferrocarril, carreteras, canales, drenes, gas, teléfonos, electricidad, alumbrado público, etc.), se deberá realizar ante la Autoridad Correspondiente, el trámite de aprobación de los proyectos de cruce e incluir dicha aprobación en el expediente.

Además, se anexarán copias de la factibilidad de servicios y del anteproyecto geométrico y nomenclatura del desarrollo autorizado por la Autoridad Correspondiente.

Asimismo, cuando se tengan afectaciones a propiedades privadas, se deberán realizar los convenios respectivos y anexar copia de los mismos, previamente a la ejecución de las obras necesarias.

6.2 MEMORIA DE CÁLCULO

La memoria de cálculo estará conformada el análisis hidráulico indicando como mínimo los siguientes: Datos de Proyecto: Área beneficiadas número de viviendas, densidad de población, Población, Área de equipamiento urbano y donaciones, Dotación, Coeficientes de variación, Gastos y Puntos de conexión. Lineamientos de diseño: De acuerdo a la normatividad vigente.

Cálculo Hidráulico: Para el cálculo de la red se elaborará croquis a escala, incluyendo como mínimo:

- 1) Croquis de la red, con circuitos, tramos y cruceros, en cada tramo indicar longitud, diámetro, gasto de extracción, pérdida y velocidad obtenida.
- 2) Tabla de reporte de nodos.
- 3) Tabla de reporte de tuberías.

En el caso de estructuras e instalaciones que requieran diseño estructural, mecánico y/o eléctrico, se elaborarán las memorias respectivas de acuerdo con los lineamientos de diseño vigentes.

6.3 VOLÚMENES, GENERADORES DE OBRA Y PRESUPUESTO BASE

Se integrará un catálogo de volúmenes de obra del sistema agua potable, que incluya todos los conceptos de los elementos que resulten, referentes a mano de obra y materiales; especificando de éstos últimos, las características propias, relacionadas con tuberías, equipos, estructuras, etc., con cantidades de obra y presupuesto base del proyecto.

Para la elaboración del presupuesto, en lo relativo a las profundidades de las excavaciones y plantillas en zanja para la instalación de tuberías y a las profundidades de las tuberías, se atenderán las especificaciones de los **ANEXOS TÉCNICOS** correspondientes de las presentes Normas Técnicas.

6.4 PLANOS

Los planos de proyecto se dibujarán de acuerdo a los anexos AS-8.31 y AS-8.32 en los que se dan dimensiones, croquis de localización, datos de proyecto, simbología, cantidades de obra, notas, pie de plano del Organismo, bancos de nivel de referencia oficiales del Organismo, indicaciones de escalas gráfica y numérica, planta con orientación, cortes, secciones y detalles necesarios, se hará referencia en las notas de los planos, a los anexos (detalles) contenidos en este documento.

• PLANO (S) DE SIFONES, EMISORES, INTERCEPTORES, COLECTORES Y SUBCOLECTORES Estos proyectos se presentarán en planta y perfil, en donde se indicarán, las elevaciones y profundidades de los pozos, así como las longitudes, pendientes y diámetros de las tuberías. En sifones se incluirán la localización, con pendientes y ángufos verticales de las VAyEAS y desfogues, además de los datos referentes al gasto, velocidad, pendiente de fricción y coeficiente de rugosidad de la tubería; debiendo indicar en el perfil el diámetro, longitud, material y clase de ésta; detalle de cruces con otras tuberías, con carreteras, vías de ferrocarril, ríos, arroyos o canales; atraques, protección en arroyos en caso necesario, sección de zanja, etc.

En el caso de líneas de impulsión por bombeo, el perfil deberá incluir la línea resultante del análisis de los fenómenos transitorios. Además, se deberán presentar los planos del sistema de bombeo; incluyendo planta de conjunto, funcional, mecánico, eléctrico y estructural en general.

PLANO(S) DE ESTRUCTURAS ESPECIALES

Se realizará el plano funcional, utilizando los detalles y armados para estructura que determine la Autoridad Correspondiente, adaptando las dimensiones de la planta y cortes.

El arreglo funcional deberá incluir la localización en planta de la estructura, en el predio donde será desplantada, indicando la topografía de éste con curvas de nivel y su respectivo cuadro de construcción, conteniendo, además, la ubicación de las tuberías de entrada y salida del afluente, drenes y cerco perimetral (Anexo AS-8.25); elevación y banco de nivel de referencia.

• PLANO (S) DE LA RED DE ATARJEAS

Se incluirá en este plano, la localización tuberías de proyecto y existentes en una planimetria con simbología, indicando: pozos de visita con su correspondiente nomenclatura, elevaciones (tapa, plantilla y caídas), profundidades, los tramos de tubería con longitudes, pendientes y diámetros; detalle de cruces con otras tuberías, con carreteras, vías de ferrocarril, ríos, arroyos o canales; protección en arroyos en caso necesario, sección de zanja, etc. Así mismo deberá indicar la localización exacta de los bancos de nivel utilizados para proyectar la red.

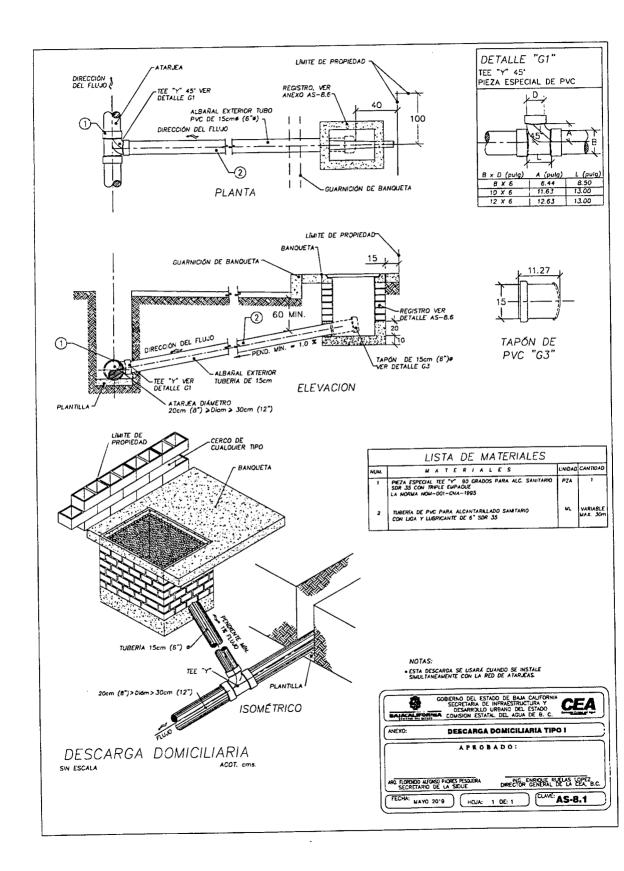
En caso de ser necesario complementar el proyecto, con sistemas de bombeo, se presentará el proyecto respectivo de acuerdo a lo siguiente:

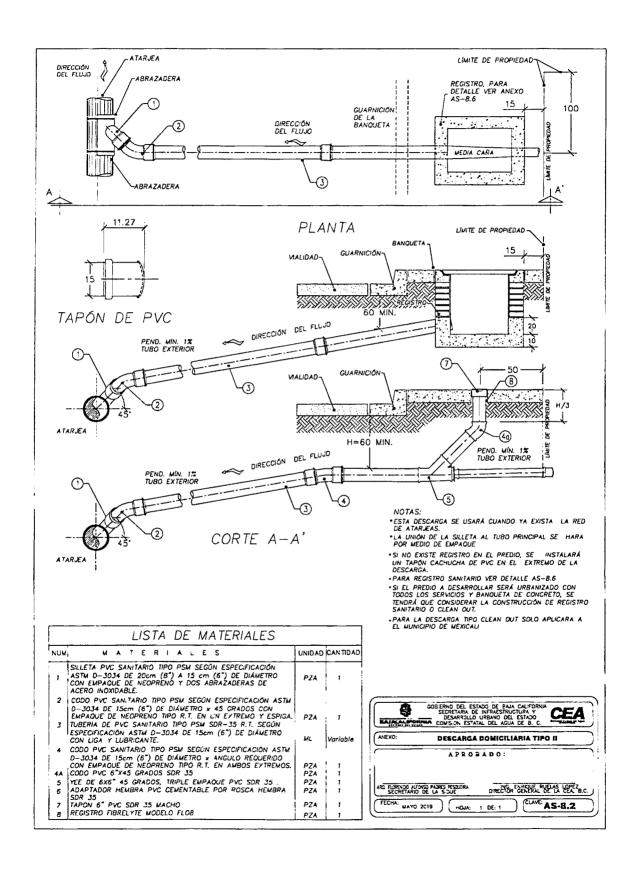
Sistemas de Bombeo: plano(s) arreglos mecánicos y funcional, estructural y de instalación eléctrica; conteniendo las especificaciones de los equipos y piezas especiales utilizadas, así como gastos y presiones manejadas por el sistema.

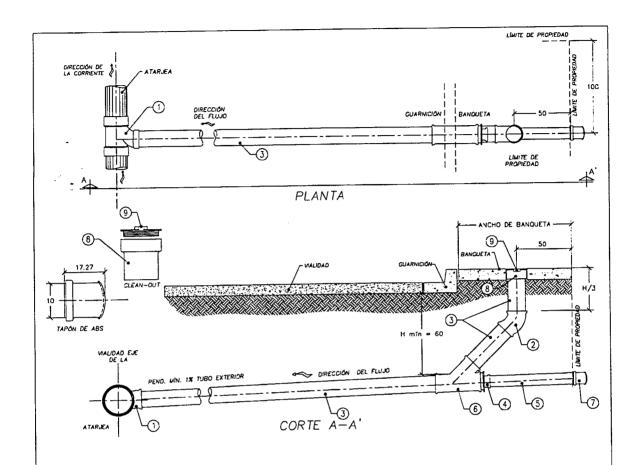
Los planos de proyecto de la infraestructura de Alcantarillado Sanitario deberán estar firmados por el Proyectista Responsable, de acuerdo al artículo 69 de la Ley de Edificación del Estado, así como el Reglamento de la Ley de Edificaciones del Municipio que corresponda; quien deberá contar con una cédula profesional estatal vigente, de una licencia o postgrado en que las materias involucren entre otras la de Alcantarillado Sanitario como parte de los estudios cursados.

7 ANEXOS

AS-8.1	DESCARGA DOMICILIARIA TIPO I
AS-8.2	DESCARGA DOMICILIARIA TIPO II
AS-8.3	DESCARGA DOMICILIARIA TIPO III
AS-8.4	DESCARGA DOMICILIARIA TIPO IV
AS-8.5	TRAMPA DE GRASAS
AS-8.6	REGISTRO SANITARIO SENCILLO
AS-8.7	REGISTRO SANITARIO DOBLE
AS-8.8	POZO DE VISITA COMUN
AS-8.9	POZO DE VISITA CON CAIDA ADOSADA
AS-8.10	POZO DE VISITA PREFABRICADO DE CONCRETO
AS-8,11	POZO DE VISITA PREFABRICADO DE FIBRA DE VIDRIO
AS-8.12	POZO DE VISITA ESPECIAL
AS-8.13	POZO DE VISITA PARA CAMBIO DE REGIMEN CON PANATALLA DEFLETORA
AS-8.14	POZO CAJA PARA PROFUNDIDADES DE 5 A 10 METROS
AS-8.15	POZO CAJA
AS-8.16	POZO CAJA UNION
AS-8.17	POZO CAJA DEFLEXION
AS-8.18	POZO CON CAIDA Y DEFLETOR INTERIOR
AS-8.19	ESTRUCTURA DE CAIDA ESCALONADA
AS-8.20	TAPA-BROCAL DE FIERRO FUNDIDO Y HIERRO DUCTIL
AS-8.21	PROTECCION DE POZO EN ARROLLO
AS-8.22	PROTECCION DE TUBERIAS
AS-8.23	SECCION ZANJA Y REPOSICION DE PAVIMENTO
AS-8.24	LOCALIZACION DE TUBERIA EN VIALIDAD
AS-8.25	CERCO PERIMETRAL TIPO PARA ESTRUCTURAS
AS-8.26	TABLA PARA CALCULO DE DIAMETRO ECONOMICO
AS-8.27	SIMBOLOGIA PARA PROYECTOS DE ALCANTARILLADO SANITARIO
AS-8.28	TABLA DE CALCULO PARA REDES DE ALCANTARILLADO SANITARIO
AS-8.29	CONEXIONES EN LAS TUBERIAS
AS-8.30	TABLA DE VELOCIDADES Y GASTOS PARA TUBERIAS DE PVC
AS-8.31	TAMAÑO DE PLANOS
AS-8.32	DISTRIBUCION DE PLANOS
AS-8.33	TABLA "Z" COMPARACION DE VELOCIDADES Y GASTOS
AS-8.34	NORMA OFICIAL MEXICANA NOM-001-CONAGUA-2011







DESCARGA DOMICILIARIA

SIN ESCALA ACOT. CF

LISTA DE MATERIALES				
NUM.	MATERIALES	UNIDAD	CANTIDA	
,	PIEZA ESPECIAL TEE "Y" DE PVC SDR-35 CON EMPAQUE DE NEOPRENO TIPO R.T. TRIPLE CAMPANA.	PZA.	1	
2	CODO PYC SANITARIO TIPO PSM SDR-35 DE 15cms (6°) DE DIÁVETRO × 45 GRADOS CON EMPAQUE NEOPRENO AMBOS EXTREMOS	PZA.	,	
3	TUBERÍA DE PVC SANITARIO TIPO PSM SDR-35 R.T. SEGÚN ESPECIFICACIÓN ASTM D-3034 CON LIGA Y LUBRICANTE DE 15cm (6°) DE DIAMETRO.	M.L.	9	
4	REDUCCIÓN BUSHING DE 6"X4" DE PVC-IPS SANITARIO TIPO PSM SDR-35 R.T. SEGÚN ESPECIFICACIÓN CON LIGA Y LUBRICANTE.	PZA.	,	
5	TUBERIA DE ABS DE 4" DE # CÉDULA 40	M.L.	,	
6	YEE DE PVC DE 6" X 6" X 45 GRADOS ASTM-D3034	PZA.	1	
7	TAPÓN 4"# DE DIÁMETRO CÉDULA 40	PZA.	1	
8	ADAPTER HEMBRA PVC ROSCADO SRD 35 CON EL EXTREMO USO CEMENTABLE DE 6"	PZA.	,	
9	TAPÓN MACHO ROSCADO DE 6º DE 4 DE PVC SRD 35	PZA.	1	

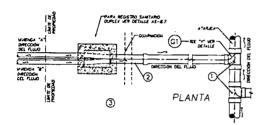
NOTAS:

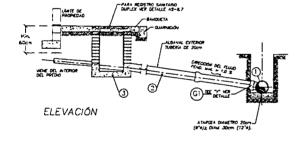
- NOTAS: ■SE INSTALARÁ SIMULTANEAMENTE CON LA RED.
- SI NO EXISTE REGISTRO EN EL PREDIO, SE INSTALARÁ UN TAPÓN CACHUCHA DE PVC EN EL EXTREMO DE LA DESCARGA.
- .PARA LA DESCARGA TPO CLEAN OUT SOLO APLICARA A EL MUNICIPIO DE MEXICALI

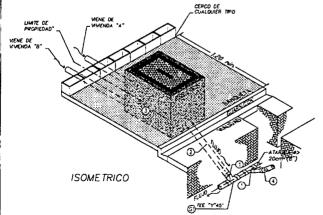




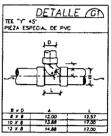








LISTA DE MATERIALES				
NULL	MATERIALES	UMCAD	CAMTIDAD	
,	PIZZA ESPECIAL TEET "F" 45 GPADOS PARA AIL. SAMTAPIO DE PIX CON EMPAGAE DE MECPREMO TIPO R.T. GAE CRAPILA LA NORMA MOM-OCI-CONACIA-2011	PZA	,	
,	RUBERIA DE PVC PARA ALCAYTARELADO SANTARIO CON USA Y LUBRICANTE DE S' DE 8 QUE CUMPLA CON LA NORMA NOM-CON-CONTOUTA-2011		VATABLE SAF 30 F	
3	REGISTRO DE PVC MARCA ROYAL MODELO 70A O SMILAR DE 40480cm A PARO INTERIOR		İ	
•	CODO DE PVC SANTARIO TIPO PSIL SEQUE ESPECIFICACIÓN ASTA D-3034 DE 8º DE DIAM. N. 22.5º COM ENPAQUE DE INCORRENO TIPO P.T. QUE CIMPLA CON LA NORMA. MOM-001-COMAGUA-201º	PZA	7	
	LOS EXTREMOS DE LA PIEZA PODRÁN SER :		l	
	ESPIGA, ESPIGA ESPIGA, CAUPANA CAUPANA, CAUPANA			



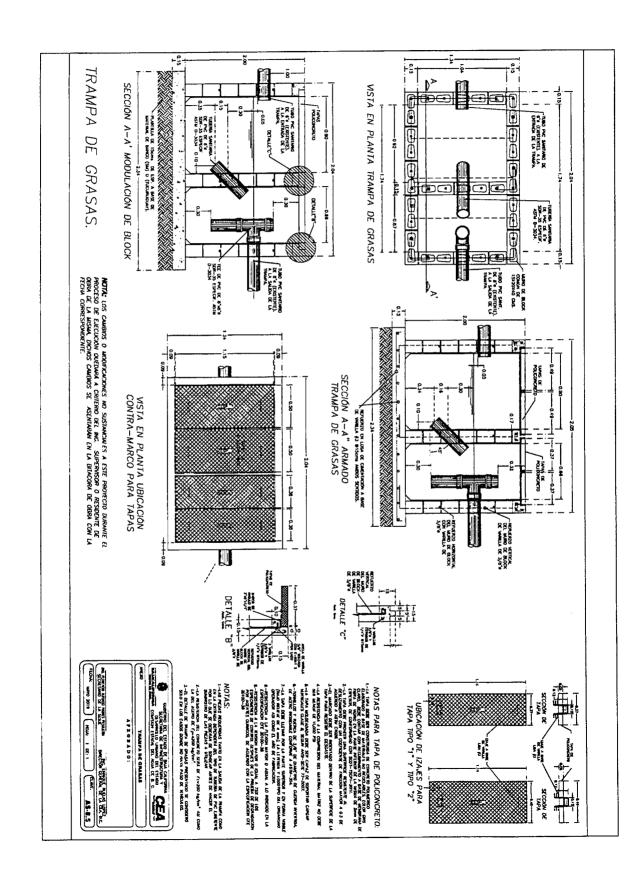
NOTAS DE REGISTRO:

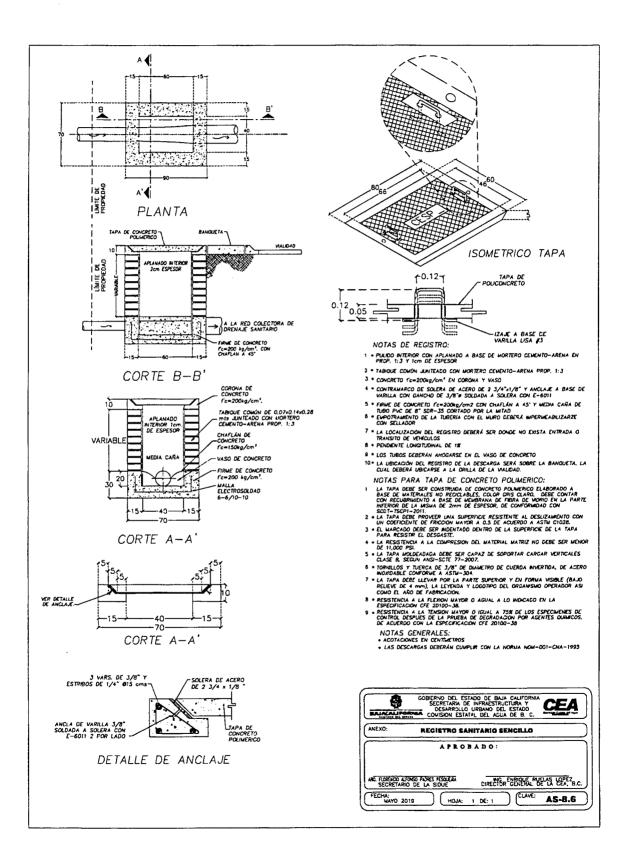
- 1 LA LOCALIZACIÓN DEL REGISTRO DEBERÁ SER DONCE NO EXISTA ENTRADA O TRANSITO DE VEHÍCULOS 2 PENDIENTE LONGITUDINAL DE 1%
- 3 * LA UBICACIÓN DEL REGISTRO DE LA DESCARGA SERA SOBRE LA BANQUETA, LA CUAL DEBERA UBICARSE A LA GRILLA DE LA VIALIDAD.
- 4 PARA DETALLE DE REGISTRO SANITARIO DUPLEX VER DETALLE AS-8.7

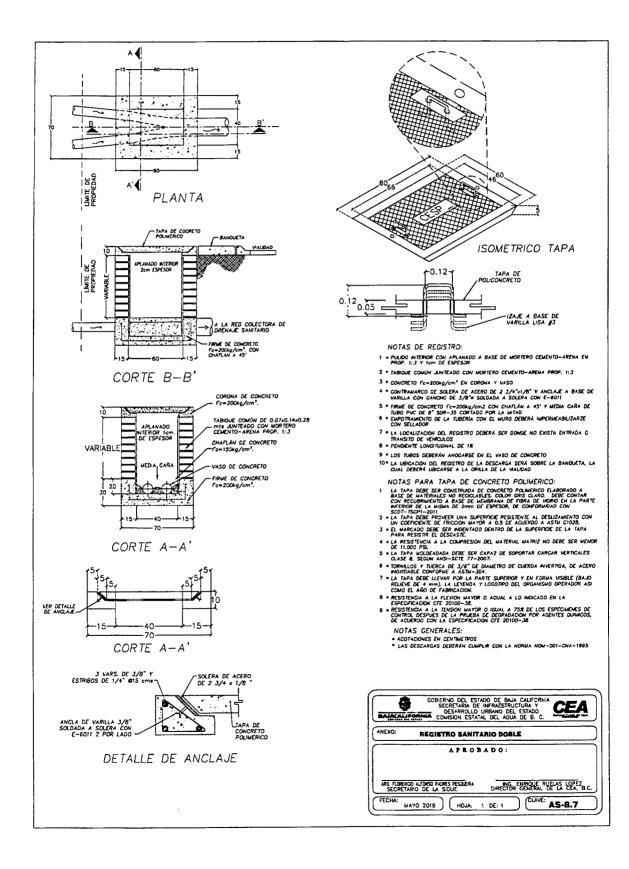
NOTAS GENERALES:

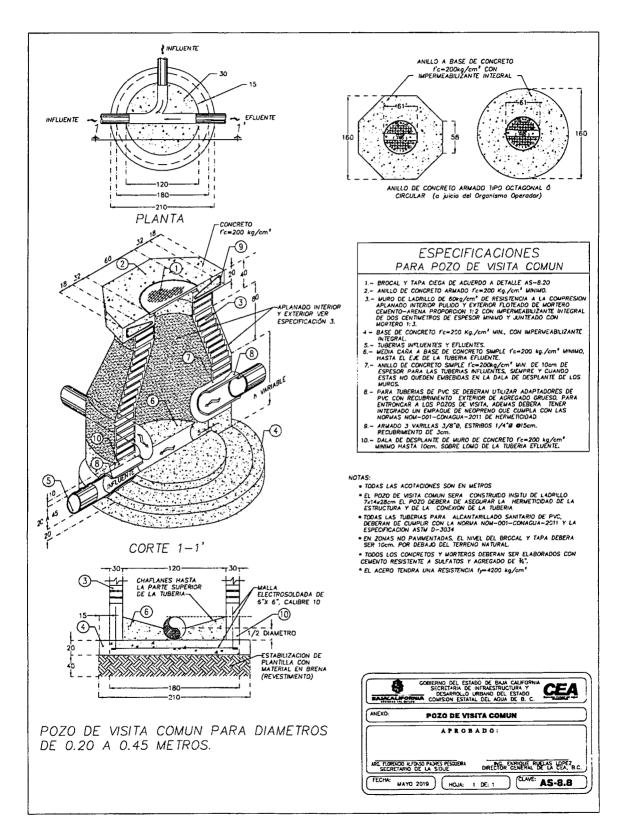
- ACOTACIONES EN CENTIMETROS
 LAS DESCARGAS DEBERÁN CIMPLIR CON LA NORMA NOM-001-CONACUA-2011
 ESTE TIPO DE DESCARGA SOLO SERÁ UTILIZADA EN LOTES CON UN ANCHO NO MATOR A 4,50m
- * LA SILLETA SOLO SE UTILIZARÁ EN LOS CASOS DE REPARACIÓN O ALCUNA DESCARGA NO CONTEMPLADA AL MOMENTO DE LA EJECUCIÓN DE LA RED DE ALCANTARILLADO SANTARIO

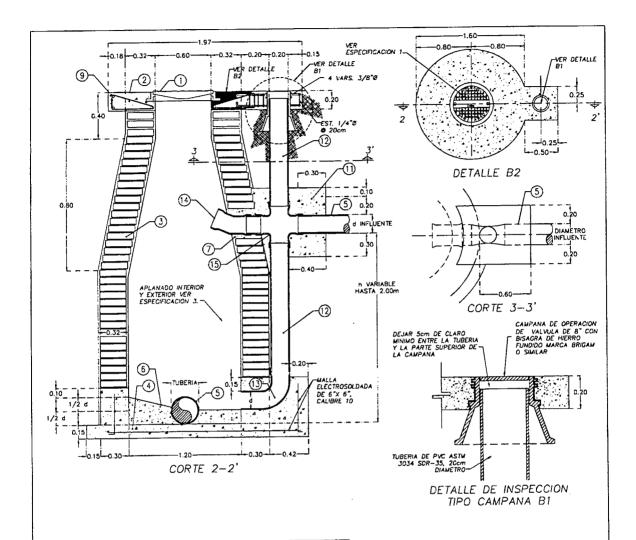












ESPECIFICACIONES PARA POZO DE VISITA COMUN Y CAIDA ADOSADA

- 1.- BROCAL Y TAPA CIEGA DE ACUERDO A ANEXOS AS-8.20
 2.- ANILO DE CONCRETO ARMADO (*=200 Kg./cm² winho).
 3.- MIRO DE LORRALO COUND E 60Kg/cm² winho.
 3.- MIRO DE LORRALO COUND E 60Kg/cm² DE RESISTRICIA A LA COMPRESION DE 7x14x28cm
 APIANADO NIERIOR Y EXTERIOR MORTERO CEUNITO-ARENA PROPORCION 1:2 CON
 APPRINCIPALIZATIE INTEGRAD DE DOS CENTRATROS DE SEPSER, Y JUNTADO CON MORTERO 1:3 .
- 4.- BASE DE CONCRETO I'C. = 200 kg./cm² MINING, CON IMPERMEABILIZANTE INTEGRAL
- 5.— TUBERNAS INTUENTES Y EFLUENTES.
 6.— MEDIA CARA A BASE DE CONCRETO SIMPLE FC=200 kg/cm² MINIMO, HASTA EL EJE DE LA TUBERNA EFLUENTE.
- AMILIO DE CONCRETO SMIPLE fc= 200 kg/cm² WINIMO DE 0.10cm. DE ESPESOR, PARA LAS TUBERRAS MELUENTES, SEUPRE Y CUANDO ESTAS NO QUEDEN EMBEBIDAS EN LA DALA DE DESPLANTE DE LOS MUROS.
- DESPLANTE DE LOS MONTAS.

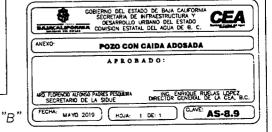
 PARA TUBERIAS DE PPO SE DEBERAN UTUZAR ADAPTADORES DE PPO CON RECUBRIMENTO EXTERIOR DE ACRECADO GRUESO. PARA ENTRONCAR A LOS POZOS DE MISTA, ADEMAS DEBERA TEMER MIEGRADO UNE EMPAQUE DE MEOPREMO QUE CUMPLA CON LAS NORMAS MON-COT-CONACUA-2011 DE MEMPETICADO.
- ARMADO 3 VARILAS 3/8" 8, ESTRIBOS 1/4" 8 8 15 cm. DIAMETRO INTERIOR RECUBRIMIENTO DE Jem.
- -- DALA DE DESPLANTE DE MURO DE CONCRETO Fc=200 kg/cm³ MINIMO HASTA 10cm. SOBRE LOMO DE LA TUBERIA EFLUENTE.
- 11.- ATRAQUE DE CONCRETO SIMPLE l'e=200 kg/cm² MINIMO PARA ENTRONQUE DE CAIDA ADOSADA

- 12.- TUBERIA DE PVC SANTARIO (SDR-35) DE 20cm (8°) CE DIAMETRO.
 13.- CODO DE PVC SANTARIO (SDR-35) DE 20cm (8°) DE DIAMETRO # 90°
 14.- CODO DE PVC SANTARIO (SDR-35) DE 20cm (8°) O 25cm (10°) DE DIAMETRO # 22.5°
- 15.- CRUZ DE PVC SANITARIO (SDR-J5) DE 20cm (8") x 20cm (8") o 20cm (8") x 25cm (10")

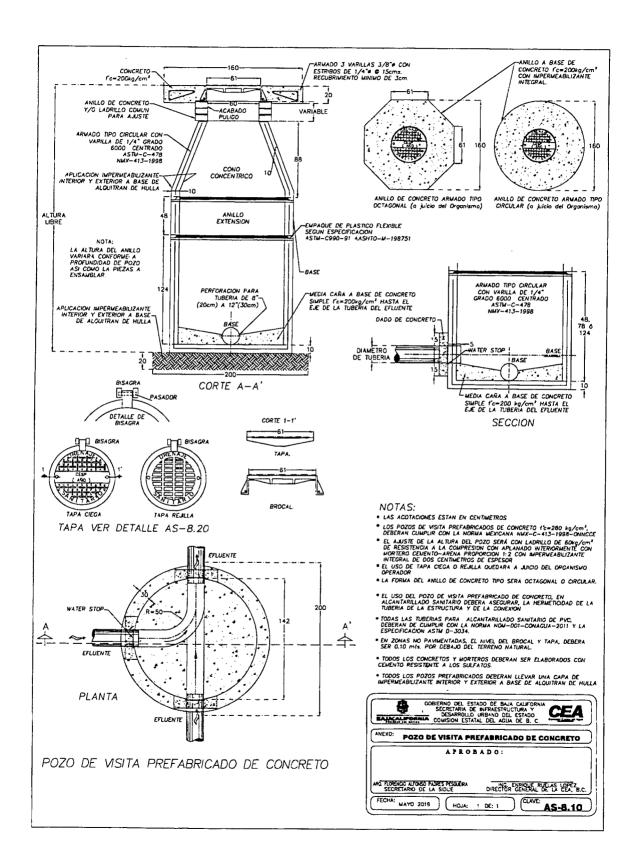
NOTAS:

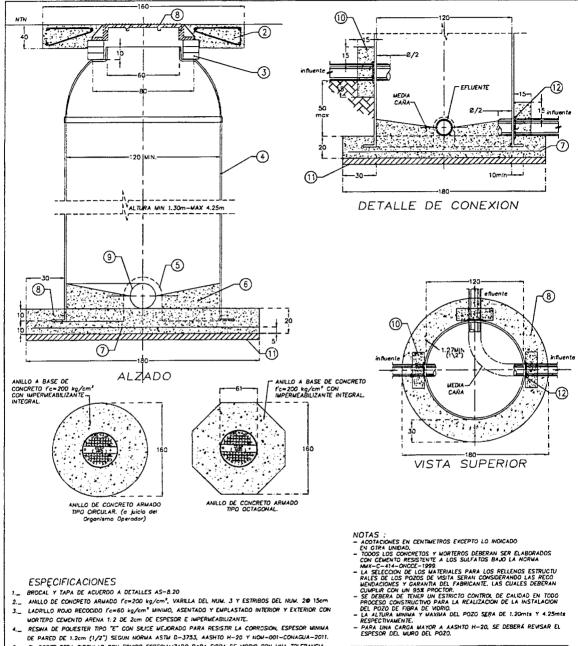
- . TODAS LAS ACOTACIONES SON EN METROS
- SEL POZO CON CAIDA ADOSADA SERA CONSTRUDO MISTU DE LADRALO 7/14/28 EM EL POZO DEBERA DE ASEGURAR LA HERMETICIDAD DE LA ESTRUCTURA Y DE LA CONEXION DE LA TUBERIA.

 TODAS LAS TUBERIAS PARA ALCANTARILADO SANTTARIO DE PIC, OEBERAN DE CUMPUR CON LA MORNA NOM-OOI-COMAGUA-2011 Y LA ESPECIFICACION ASTU 0-1307.
- EN ZONAS NO PAVIMENTADAS, EL NIVEL DEL BROCAL Y TAPA, DEBERA SER TOCH POR DEBAJO DEL TERRENO NATURAL.
- EL POZO CON CAIDA ADOSADA NO APLICA PARA EL MUNIOPIO DE MEXICALI.
 TODOS LOS CONCRETOS Y MORTEROS DEBERAN SER ELABORADOS CON CEMENTO TRO II



POZO CON CAIDA ADOSADA HASTA 2.00m



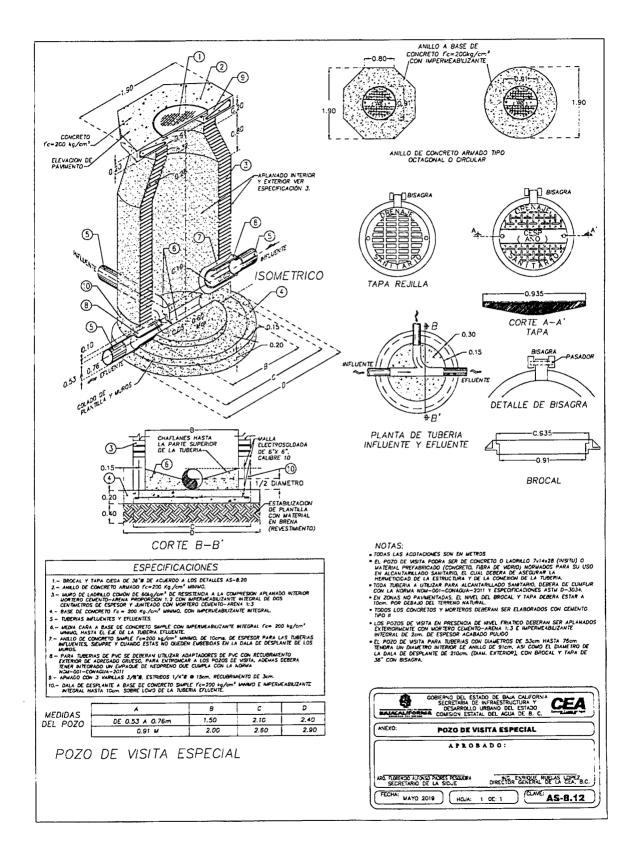


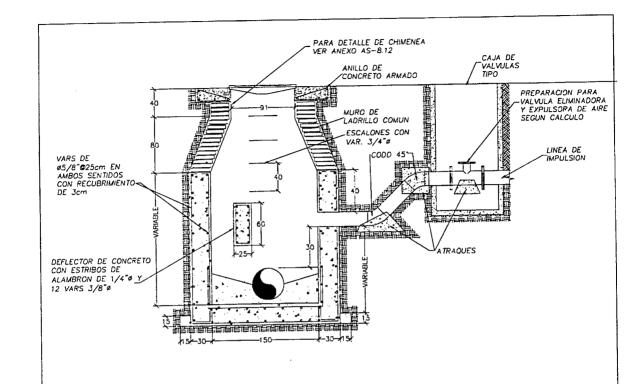
ESPECIFICACIONES

- BROCAL Y TAPA DE ACUERDO A DETALLES AS-8.20
- ANILLO DE CONCRETO ARMADO ("c=200 kg/cm", VARILLA DEL NUM. 3 Y ESTRIBOS DEL NUM. 20 15cm
- 3._ LADRILLO ROJO RECOCIDO I'c=60 kg/cm2 MINIMO. ASENTADO Y EMPLASTADO INTERIOR Y EXTERIOR CON MORTERO CEMENTO ARENA 1:2 DE 2cm DE ESPESOR E IMPERMEABILIZANTE.
- 4.... RESINA DE POLIESTER TIPO "E" CON SILICE MEJORADO PARA RESISTIR LA CORROSION, ESPESOR MINIMA DE PARED DE 1.2cm (1/2") SEGUN NORMA ASTM D-3753, AASHTO H-20 Y NOM-001-CONAGUA-2011.
- EL CORTE SERA CIRCULAR CON EQUIPO ESPECIALIZADO PARA FIBRA DE VIDRIO CON UNA TOLERANCIA MINIMA DE 1cm MAYOR AL 8 EXTERIOR DEL TUBO CONECTOR EN CASO DE QUE LA CONEXION NO SEA NIVEL DE LA MEDIA CAÑA SE LITILIZARA BROCA DIAMANTADA.
- MEDIA CAÑA DE CONCRETO SIMPLE fe=200 kg/cm, DE 20cm DE ESPESOR
- MALLA ELECTROSOLDADA DE 6"X6" CALIBRE 10.
- A. LOSA DE PISO DE CONCRETO REFORZADO fa=200 kg/cm² DE 20cm DE ESPESOR.
- 9._ TUBERIA INFLUENTE DE DIAMETRO "D" (8" A 12")@.
- 10._ DADO DE CONCRETO l'e=200 kg/cm1.
- 11._ PLANTILLA DE Som DE ESPESOR, CONCRETO SIMPLE I'c=100 kg/cm2.
- 12._ EL WATER STOP SE COLOCARA ADHERIDO A LA PARED DEL POZO.

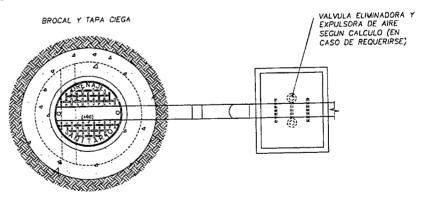
POZO DE VISITA COMUN DE FIBRA DE VIDRIO PARA DIAMETROS DE 0.20 A 0.30 METROS







CORTE LONGITUDINAL



PLANTA

NOTAS GENERALES:

- . ACOTACIONES EN CENTÍMETROS.

- * ACCITACIONES DE CONTROL SIN ESCALA DE CONTROL DE LOS DIAMETROS DE LA TUBERIA.

 CONCRETO 1'c=200kg/cm² RESISTENTE A SULFATOS CON IMPERMEABILIZANTE

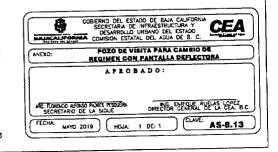
- INTEGRAL.

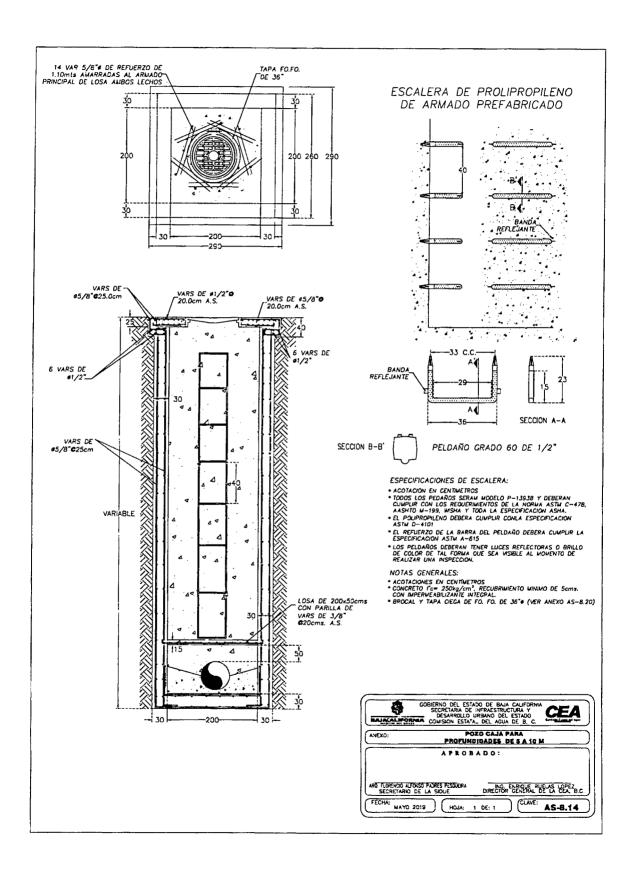
 PARA DETALLES DE CAJA DE VALVULAS VER AP-10.15 y/o 10.16.

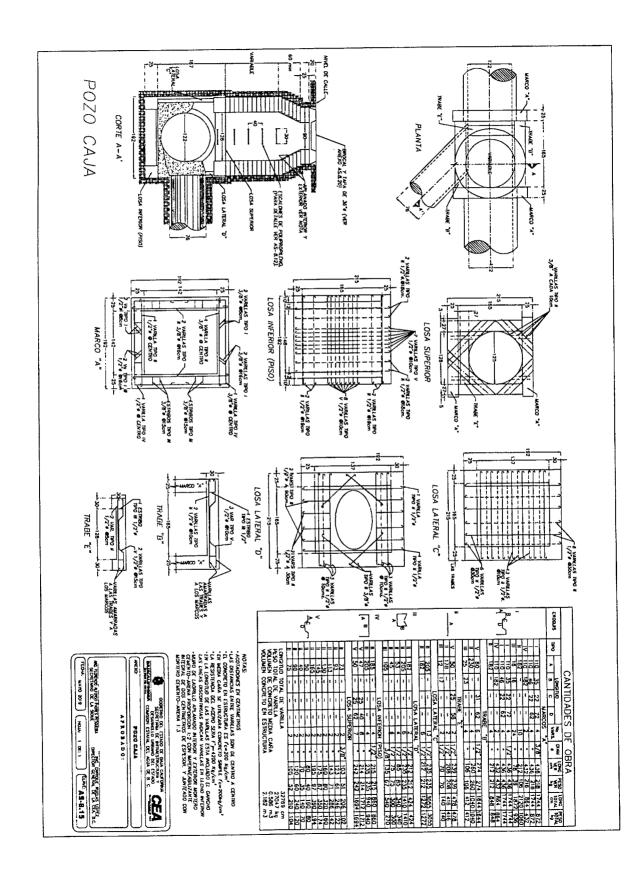
 PARA DETALLES DE TAPA VER AS-8.20

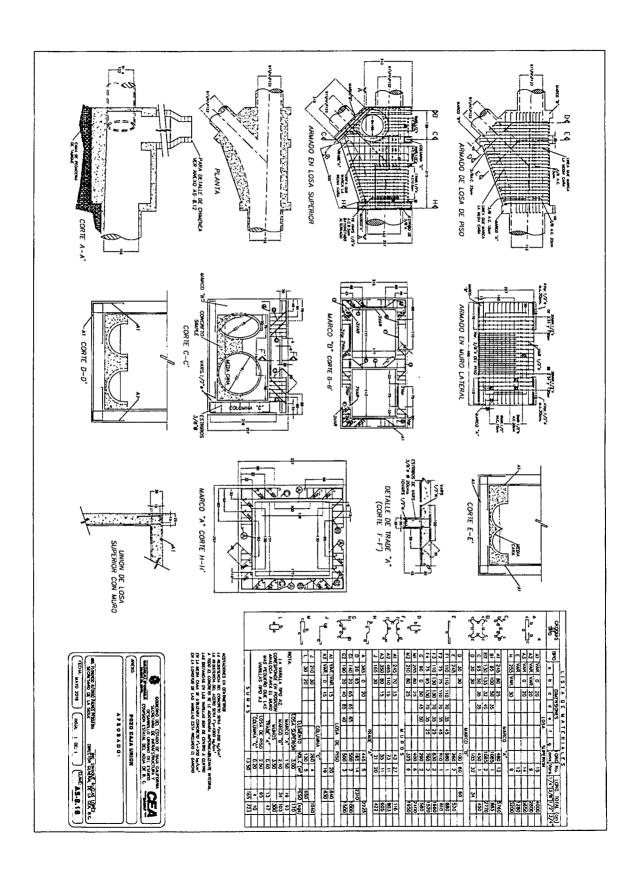
 ANILLO DE CONCRETO ARMADO 3 VARILLAS 3/8" Ø, ESTRIBOS 1/4" Ø Ø
 15cm. DIAMETRO INTERIOR RECUBRIMIENTO DE 3cm.

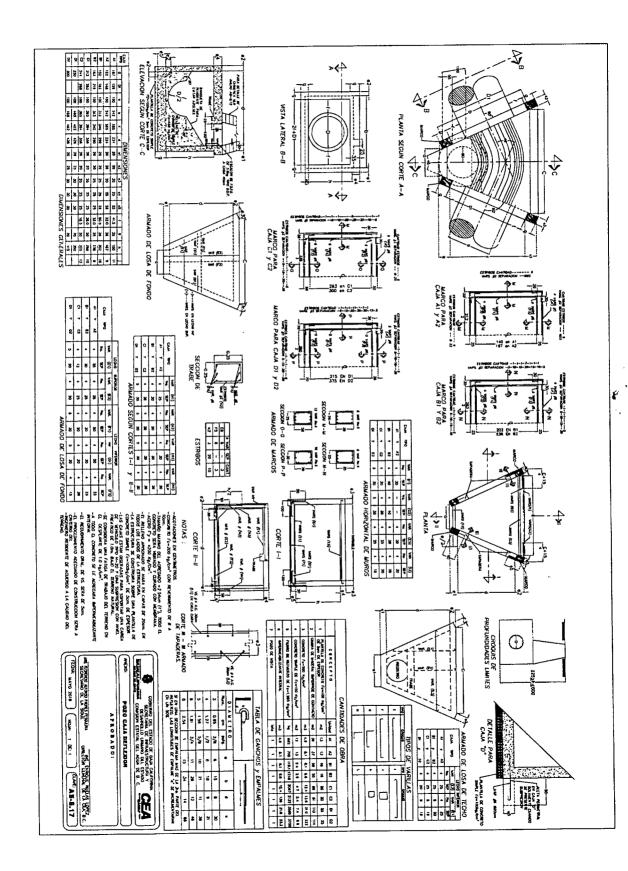
 MURO DE LADRILLO COMUN 731428cm APLANADO INTERIOR Y EXTERIOR MORTERO CEMENTO-ARENA PROPORCION 1:2 CON IMPERMEABILIZANTE INTEGRAL DE DOS CENTIMETROS DE ESPESOR, Y JUNTEADO CON MORTERO 1:3

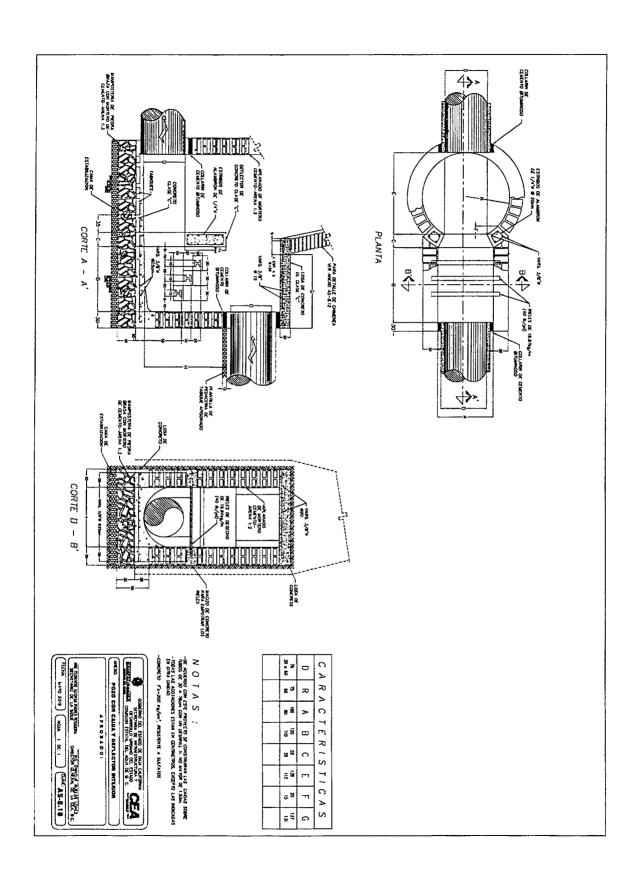


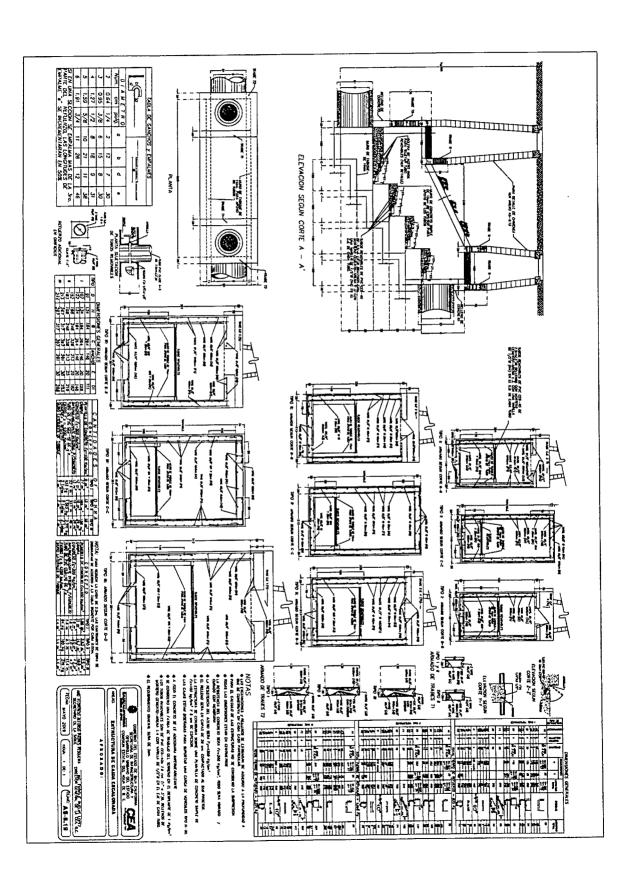


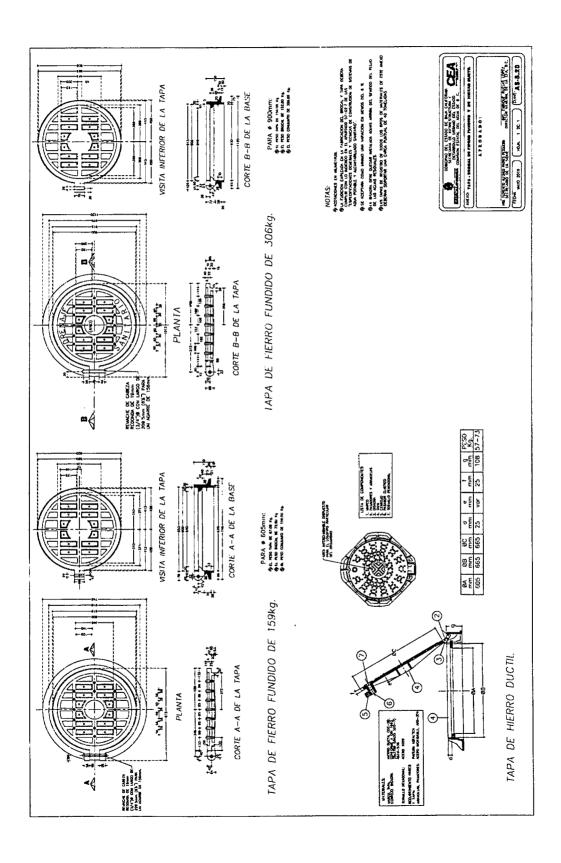


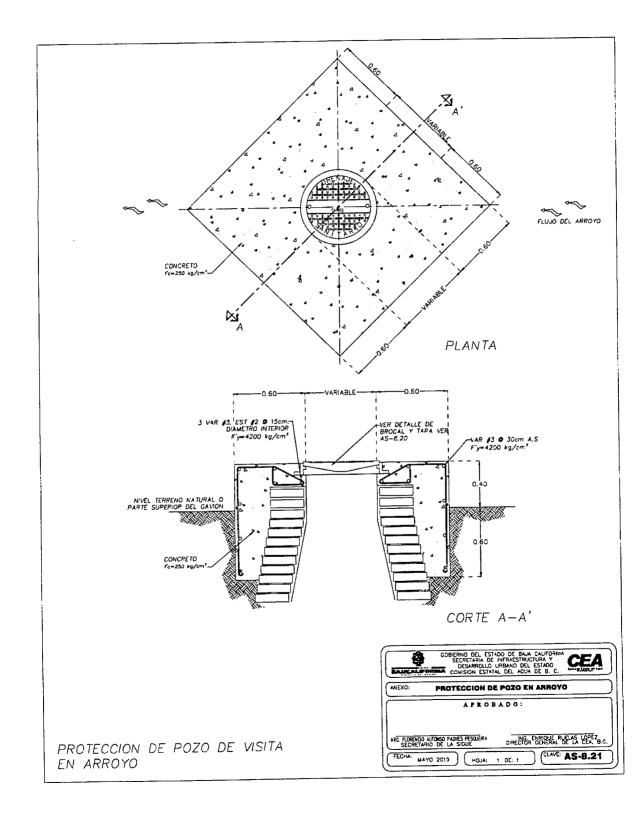


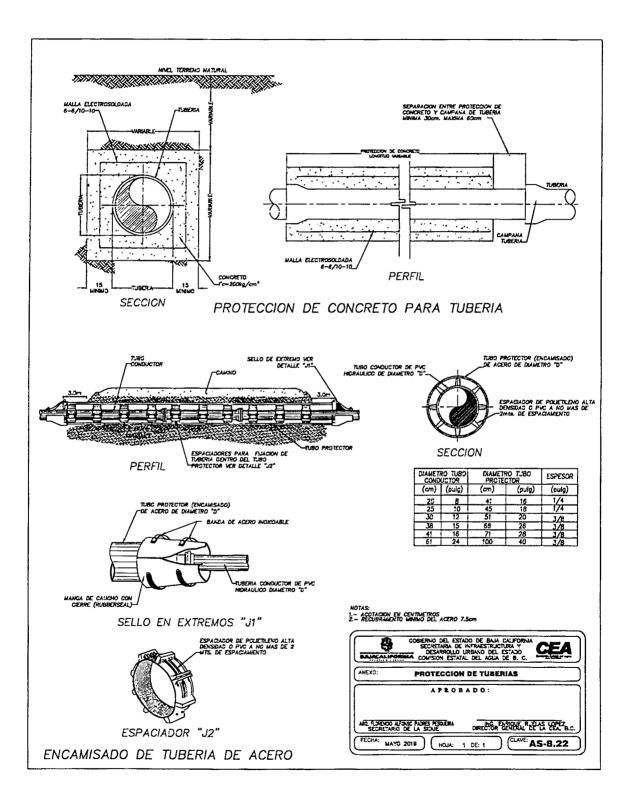


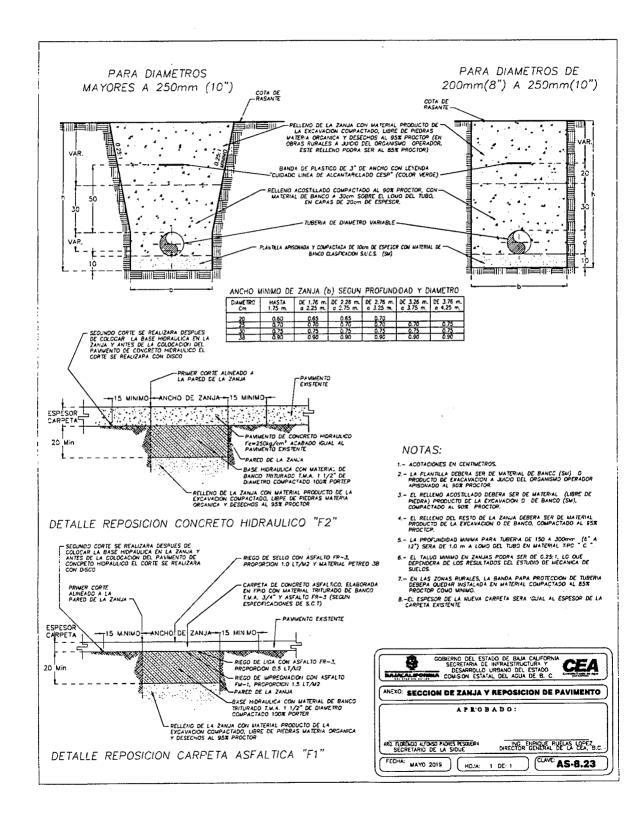


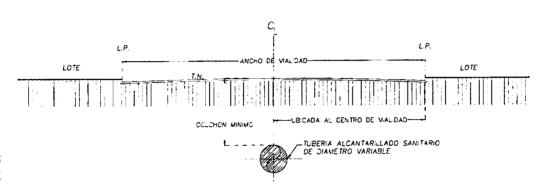










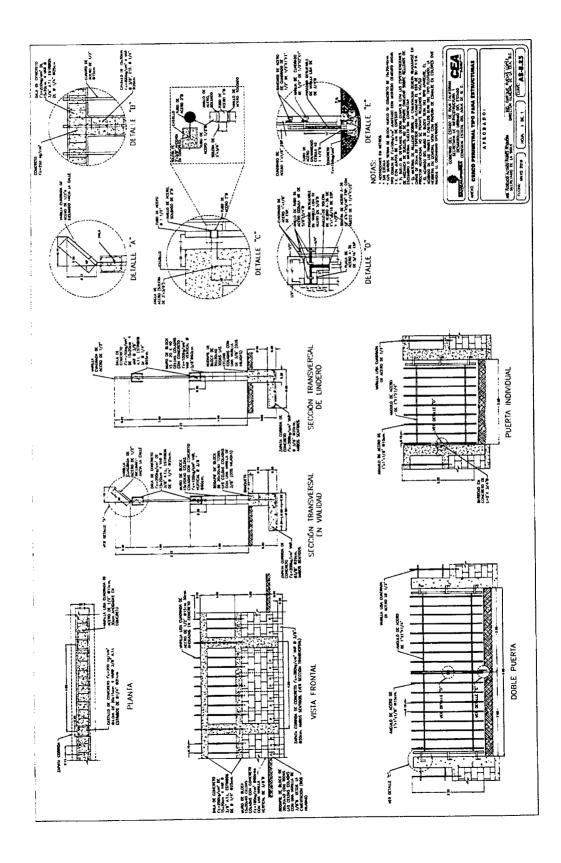


LOCALIZACION DE TUBERIA EN VIALIDAD

NOTA:

- CUANDO POP CONDICIONES PARTICULARES DURANTE LA EXCAVACION J/OTRAS SITUACIONES AGENAS AL PROVECTO NO SE PUEDA "NSTALAR LA TUBERIA AL EJE DE LA MALDAD, ESTA PODRA SER "ISTALADA DONDE LO "NDIQUE EL ORGANISMO OPERADUR.
- EL CO.CHON MIMO A LOWO DE TUBO EN ATARLEAS SERA DE 1.0m. DE LO CONTRARIO DEBERAN CONSIDERRA JNA PROTECCIÓN DE ACLEPDO 41 ANEXO AS-8.22 EXCEPTO EN CASOS ESPECIALES, CUANDO SE INDIOLE LO CONTRARIO EN LOS PLANOS DE PROYECTO.





OBRA: CALCULO DE DIAMETRO ECONOMICO REVISO: FECHA:	(c) (d) (d) (e) (d) (e) (e) (e) (e) (e) (e) (e) (e) (e) (e	GOLPE DE ARIETE	V en 14526 x V Es x d El x e Es x d 1 + Es x d 1 + El x e 1 + El	1/48q) [s = Moduo de ekstricitad del agua (206/10 tg/cm²) [l = Modulo de ekstricidad de las paredes del tubo (para osbesto – cemento = 3/8000, para proc. = 30000 tg/cm²) and of cm² e = Sasers de la tubo (cm²).	O Bornetro m.m.() Close Dometro m.m.() Close m.m.() Close m.m.(m.m.() Close m.m.() Constro	m.i.m.i.m.i.m.i.m.i.m.i.m.i.m.i.m.i.m.i	m.i. m.j.	m.i. m.j.	Derio mil.	m3.]	Sph @	ш	Diametro nominal. H	Ø=Øx 0.7457kHH/HP Ø-Øx \$/kWH Ø-Øx 8780 Ø-@x anuaidda Ø-@+Ø	esta dada par et menor	a = cargo anual de umertizacion i (i + i)	Cuoles se efectua el pago (12 años) VENTANO LA SOUC FERMINO 2019 (FERMINO 2019) (FANTA 10E-1) (GANTE AS-8.28)
OBBA:	Casto en m3/seq. (0)			Velocitad inicial del agua (m/seg.) Es = Modulo de elas d = Diametro arterior del tubo (cm) e = Espesor de la			Excovacion Material Close B Excovacion Material Close C	Plantilla apisonada	Inst. de junta y pruebo de tuberia Relieno compactado	Relleno ocostkodo Atroques de concreto 10×200kg/cm².	Suministro de tuberia	Suministro total de canducción 🛈		å l	Costo KWH= \$ Ø=⊕x 0.7	NOTA: El diametro mas economico esta dada por costo intermedio en la columna()		

SIMBOLOGIA ALCANTARILLADO SANITARIO

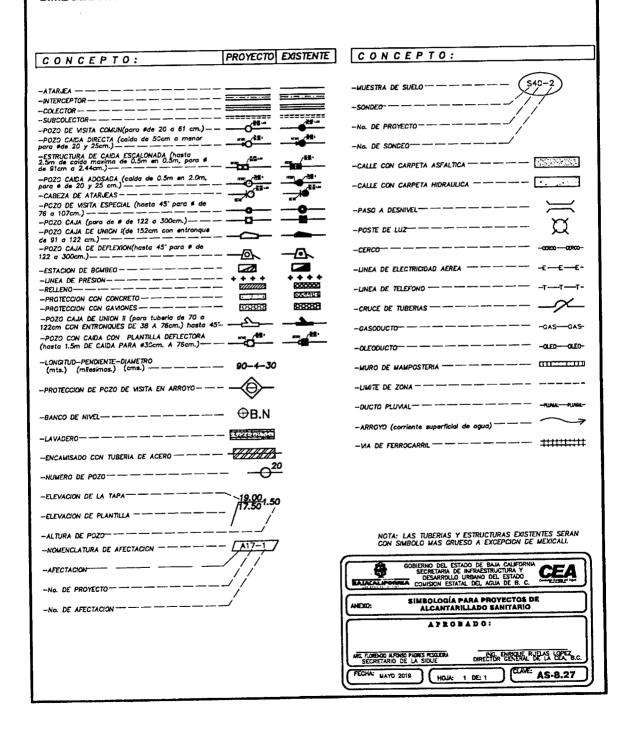


TABLA DE CALCULO HIDRAULICO PARA ALCANTARILLADO SANITARIO	TARILLAD	SANITAR	10				-					
PROYECTO:										FECHA:		
			DAT	DATOS DE PROYECTO	ROYECTO							
VIVIENDAS:		HABI' APORTACION: 1/1 COEF. HARMON: COEF. DE PREVISION:	H 1ON: ARMON:	HABITACIONAL //hab/dia SION:	NAL		Omin=_ Qmed=_ QMins=	= µ== = xs:	- 1ps - 1ps - 1ps	OMP=_ -1/m0 =1/M0	0Mp=lps 0m/1lps MOM_=lps	f0_f0
AREA: m² POBLACION : hab. DOTACION: 1/hab/dia		SUPER APORTACION: (I) COEF. DE PREVISION :_	CION: PREVISI	SUPERFICIES (Ips/has	RFICIES (Ips/has)		Omin= Omed≃ QMins=	Qmin= Oned= Mins=	sd)	OM Om OM,	OMp	. 1ps - 1ps/m² - 1ps/m²
	GASTC	GASTO MINIMO=_	φ φ	GASTOS TOTALES	OTALES				GASTO GASTO	GASTO MAXIMO INSTANTANEO= GASTO MAXIMO PREVISTO=		sdj —
NOMBRE DE LA CALLE LOTES DRENADOS	SUPER	SUPERFICIES m²	0	Ornin	GASTOS Omed Omax. diario Inst.	Omax. Prev.	PEND	DIAM. DIA	DIAM. TUBO LLENO	ENO. RELACION	TUBO PARCIA TIRAN TE	MENTE LLENO VELODIDAD
TRAMO ANT. TRAMO TOTAL	ANT. TE	TRAMO TOTAL	S	(sdi)	(sd) (sd)	(bs)	(m/km) ((cms) (cms)	(sdi) (s		Train Traox	Whin Whax
								637	COURRY SEC	GOUILRNO DEL ESTADO DE BLAA CALFORNA SECRETANA DE INFRASERICCIULA PROMO DE SESTADO DE BLACA DE B. C.		SEA
								ANEXO:	TAB	TABLA DE CÁLCULO PARA REDES DE ALCANTARILLADO SANITARIO	PARA REDES DE SANITARIO	
										APROBADO:		
								ARO. FLORENCE SECKETA	ARO, FLORENCIO ALFONSO PADRES PESQUEDRA SECIRETARIO DE LA SIDUE		DIRECTOR CENERAL DE LA COPEZ	OPEZ EA, B.C.
							رك	FECHA: M	FECHA. MAYO 2019	HOJA: 1 DE: 1	CLAVE: AS-8.28	1.28

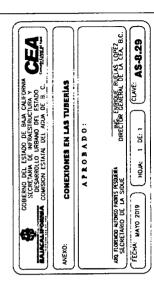
_	
<	V
	$\bar{\mathcal{T}}$
(\supset
_	>
_	=
	Y
	Ţ
<	$\sqrt{}$
-	~
<	<
٠,~	_

							_									
																_
	244	S	S	ပ	S	C	S	S								
	213	ပ	S	ပ	С	S	С	S	C	C	EC	EC	EC) DEC	DEC	PEC
	183									\mathcal{C}	S	PEC	PEC	DEC	Р	
	107 122 152 183 213	C	S	ပ	S	Э	EC EC C C	EC	EC	EC	PEC	PEC	PEC	Ь		
	122	C	S	S	S	EC	EC	EC	EC	PEC	PEC PEC	PEC	Ь			
	107	С	C	ပ	EC	EC	EC	PEC	PEC	PEC	PEC	Р				
	91	\Box	()	\odot	EC	EC	EC	PEC	PEC	PEC	Ь					
	92	ပ	EC EC C	EC	PEC	PEC	PEC	PEC	PEC	۵						
	61	C	EC	EC	PEC	PEC	PEC	Р	Р	 						
	53	\circ	ш	ш	IT.	lπ	PEC	Ф								
	45	U	EC	PEC	PEC	J										
	38	ပ	PEC	PEC	Д											
J	30	EC	PEC	م												
て	25	EC	Д													
7711	20	٩	i i													
	Diámetro	20	25	30	38	45	53	9	76	91	107	122	152	183	213	244

П

DONDE:

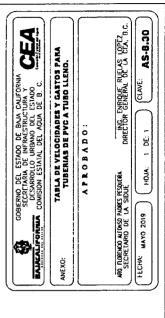
CONEXIÓN A PLANTILLA CONEXIÓN A EJES CONEXIÓN A CLAVES 11 11 ашО

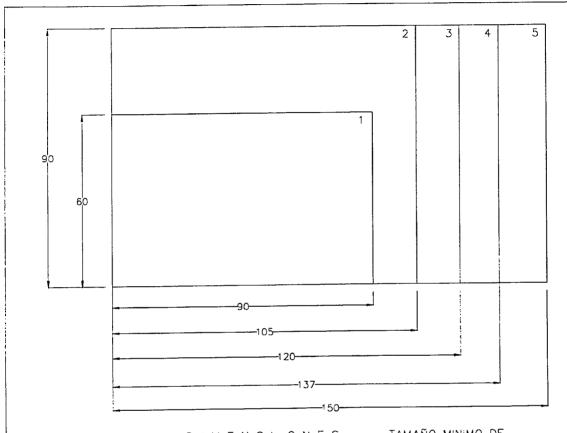


CONEXIONES EN TUBERÍAS

VELOCIDADES Y GASTOS PARA PVC A TUBO LLENO

						_		_											_						_				
')		90	0	.149.76	259.50	360.42	454.35	,542.57	.626.01	817.94	,991.45	2,151.01	2,299.53	2,439.02	2.25 2,570.95	2,696.44	2.816.34	2,931.33	3,041.99	3,148.76	252.02	.352.11	5,449.29	.543.81	635.87	3,725.66	3,813.34	3,899.04	3,982.90
m) NÇ	48"	1.206500	_ >	1.01		19 1.	27 1,	35 11,	42 1	59 1,	_	1.88 2	.01 2,	13 2.	.25 2.		2.46 2.	2.56 2.		2.75 3.	?	2.93	.02 3.	.10 3.	. 18 3,	3.26 3.	3.34 3,		3.48 3,
SECCION (p. s.)	-			⊢	-	7	57 1.	1.11	34.32	21 1.		_	17 2		793.52 2	┝	Н	_			l. 1	_	. 26 3	2.19 3	.42 3	•	_		
DE LA	42.	1.054100	0	H	878.64	949.04	1,014.57	1,076.1	1,134	1,268.2	1,389.25	1,500.56	1,604	1,701	-		1,964.70	2,044		2,196.60	2.268	2,338.46		2,472.19	2,536.42	2,599.05	2.660.22	2,720.00	3.18 2,778.51
A=AREA DE LA SECCIÓN (m²) O≕GASTO EN (1.ρ.s.) V≃VELOCIDAD (m/s)	_	-	>	0.92	1.01	1.09	1.16	1.23	1.30	1.45	1.59	1.72	1.84	1 95	1 2.06	3 2.16	2.25	2 2.34		1 2.52	4 2.60	3 2.68	3 2.76	3 2.83	1 2.91	2.98	3.05		
 	36"	700	0	528.89	579.37	625.80	00.699	709.58	747.97	836.25	916.07	1.55 989.47	1,057.79 1.84 1,604.17	1.76 1,121.95 1.95 1,701.48	1,182.64 2.06	1,240.36 2.16	1,295 52 2.25	348.4	399.3	448.4	495.9	,541.98	1,586.68	,630.16	,672.51	,713.81	754.14	,793.56	1,832.14
. ك	,	0.901700	>	0.83	0.91	0.98	1.05		1.17	1.31	1.43	1.55	1.66 1	1.76 1		1.94	2.03 1	2,11 1,348.42 2,34 2,044.93	2.19 1,399.32	2.27 1,448.4.5			2.48 1	2.55	2.62	2.68	2.75		2.87
n=COEF. DE RUCOSIDAD D=DIAMETRO EN (m) S=PEND. GEOMETRICA(m/m)		8	0	┢	Н	\forall	408.33	-	456.53	510.41	559.13	603.93	645.63	684.79	Н	757.06	790.73	823.02	-+	-	┪	7	┪	_		.046.03	070.65	-	,118.26
n=COEF. DE RUGOSIDAD D=DIAMETRO EN (m) S=PEND. GEOMETRICA(m/	30,	0.749300	L	├	0 35.	-1	-	-	Н	Н	-				_	$\overline{}$			$\overline{}$	_	-		-		1	=	Ξ		
EF. DF. AETRO D. GEO	_	0	>	52 0.73	37 0.8		77 0.93	325.38 0.98	98 1.04	16 1.16	26 1.27	71 1.37	1.4	46 1.5	29 1.6	76 1.7	05 1.79	31 1.87	55 1.94	17 2.0	95 2.0	707.06 2.13	727.56 2.20	50 2.26		86 2.37	35 2.43		12 2.54
n=COP D=DIAN S=PENE	27"	0.673100	0	176.04 0.68 242.52	0.25 265.67		306.77	325.	248.96 0.96 342.98	383.46	1.18 420.06	.28 453.71	.36 485.04 1.46	514.	542.	568.	594,05	618.31	1.66 465.75 1.80 641.65	664.	1.93 685.95 2.07				766.92	785.86	804.	822.43	2.36 840.12
- 4,		9.0	>	4 0.68	4 0 25	9 0.81	7 0.86	8 0.91	6 0.96	4 1.08		-	_	3 1.45	3 1.52	5 1.60	0 1.67	11 1.74	5 1.80	0 1.87		_	1 204	9 2.10	8 2.16		5 2.26		
	24"	0.595900	0			208.29	222.67			278.34	.304.91	329.34	1,26 [352.08]	3/3.4	393.6	412.8	1.54 431.20 1.67	448.E	465.7	482.1	1.78 497.91	513,23	1.89 528.11	542.59	556.68	2.04 570.43	583.8	2.13 596.97	609.81
1/2)		0.59	>	0.63	0.69	0.74	0.80	0.84	0.89		1.09	1.18	1,26	1.33	1.41	1.48	1.54	1.60	1.66	1.72				1.94	1.99	2.04	2.09		
V=1/n'{(D/4)^ (2/3)}·S^(1/2) Q=A·V 0.010=n	21"	0200	0	126.32	138.38	149.46	159.78	169.48	178.64	199.73	218.79	236.32 1.18	252.64	267.97 1.33 373.43 1.45 514.46 1.55	282.46 1.41 393.63 1.52 542.29 1.64	296.25 1.48 412.85 1.60 568.76 1.72	309.42	322.06 1.60 448.81 1.74	334.21	345.94 1.72 482.10 1.87 664.17 2.00	357.29	368.28	378.96	389.35	399.46 1.99	409.33	418.96 2.09 583.85 2.26 804.35	278.24 1.96 428.37	284.23 2.01 437.59
), (5/	2	0.5270500	>	0.58	0.63	69.0	0.73	0.78	0.82	0.92	1.00	1.08	1.16	1.23	1.29	1.36	1.42	1.48	1.53	1.59	1.64	1.69	1.74	1.78	1.83	1.88	1.92	1.36	2.01
[(b/4) :n		3100	0	12.05	9.88	7.08	93.79	10.08	16.04	29 73	42.11	53.50	64.10	74.05	83.47	114.04 1.22 192.42 1.36	200.98 1.42	1.16 123.98 1.33 209.19 1.48	1.21 128.66 1.38 217.08 1.53	48.99 1.09 77.78 1.25 133.17 1.42 224.70 1.59	32.07	39.21	46.15	52.89	59.46	65.87	72.13	78.24	84.23
V=1/n*[Q=A*V 0.010=n	18"	0.4483100	_ >	3.52	57/	.62	7.66	7.70	2.74 1	7.87 1	1.90 [1	1.97 1	.04	. 10	1.16 11	.22	27 2	.33	.38	1.42 2	.47	.52	1.56	1.60 2	1.64 2	1.68 2	1.72		
		24	0	8.63 (327 (7.54 (15.10	5.24	8,77 [0	6.89	4.23	0.97	7.26	23.16	78.74	14.04	19.11	23.98	39.65	33.17	37.54	11.77	15.88	19.88	55.78	57.57	161.28	164.91	1.58 168.45 1.80
Маппіпд	15"	0.3684524	 	7.46 4	50 5	54 5	.58	0.61 6	0.64 6	72 7	79 8	.85 9	9.91	1.97 10	.02 10	.07 1	. 12 1	1 91	1.21	.25 1,	29	.33	.37 12	1.41	44 1	.48 1	1.51	. 55	.58
NC.			0	8.40 (2 11.15	3.61	5.93 (8.11	0.17 (4.97	9.19 (3.14 (6.81	0.25 (3.51	6.61	9.57	2.41	5.15	7.78	0.33	2.87	5.21	7.54	9.82	2.04	94.20		98.39
	12"	0.3011678	- >	3.40 2	44	147	250 3	.53	56 4	0.63	0.69	7.75 5	3.80	3.85 6	3.89 (.94 6	3.98 6	.02	,05	1.09	113	1.16	1.20	1.23 8	1.26 6	1.29 92.04	1.32 9	7 1.35 9	1.38
			0	7.89 (9.60	0.42 21.17 0.47	263	4.00	5.30	8.29 (0.99	3.47 (5.78 (17.95	0.00	11.96	3.82	15.61	7.33	66.81	09.0	52.16	3.67	5.14	6.57	25.97	59.33	N	61.97
	10,	0.253238	>	0.36	0.39	0.42	045	0.48	0.50	95.0	0.62	0.66	0.71	0.75	0.79	0.83	0.87	0.91	0.94	0.97	90	1.04	1.07	1.09	1.12	1.15			1.23
		192	0	9.88	0.82	1.69	2.50	5.26	3.97	5.62	17.11	8.48	9.76	96.03	60.2	3.17	1.20	25.19	56.14	52.06	7.95	28.81	39.64	30.45	31.24	32.02	12.77	33.51	34.23
	.8	0.202692	>	0.51	0.34	0.36	0.39	0.41	0.43 1	0.48	0.53	0.57	0.61	0.65	0.68	0.72	0.75	0.78	0.81	0.84 2	0.87	0.89	26.0	0.94	0.97	0.99	1.02		1.06
			0	4.53	4.97	5.35	5.23	6.08	6.41	7.17	7.85	8.48	9.07	9.62	10.14	10.63	11.10	11.56	11.99	12.41	12.82	13.22	13.60	13.97	14.33	0.82 14.69		15.37	15.70
	6,	0.1513332	>	0.25	0.28	0.30	0.32	0.34	0.36	0.40	0.44	0.47	0.50	0.53	0.56	0.59	0.62	0.64	0.67	69.0	0.71	0.73	0.76	0.78	0.80	0.82	0.84 115.03	0.85 15.37	0.87
	ion (p.19)	Diam (m)	s/co	9.50	09.0	0.70 0.30 5.35 0.36 11.69 0.42 21.17 0.47 33.61 0.54 57.54 0.62 97.08 0.69 1	0.80	0.60	1.00	1.25	1.50	1.75	2.00	2.25	2.50	2.75	3.00	3.25	3.50	3.75	4.00	4.25	4.50	4.75	5.00	5.25	5.50	5.75	9.00
	g	ತ	S	Ĺ	\prod		_	_	L		L	L	Ĺ	Ĺ	Ĺ	L	Ĺ						L	L	Ĺ	L	Ĺ		Ш

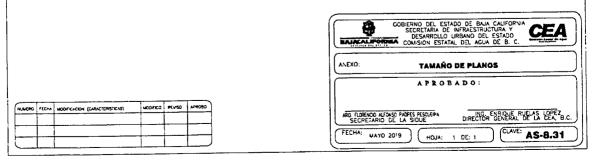


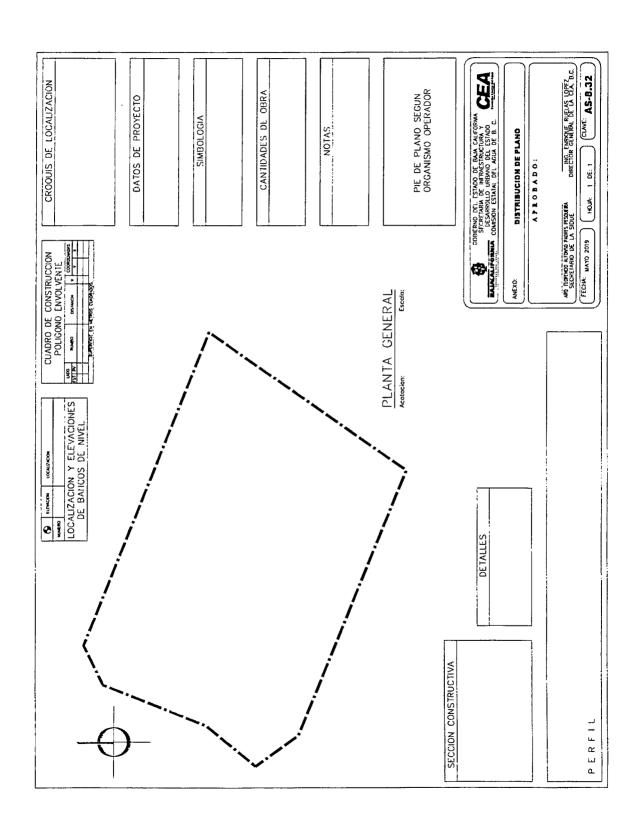


TIPO	DIMENS	SIONES	TAMAÑO MINIMO DE
	(centimetros)	(pulgadas)	LETRA
1	90 × 60	36" x 24"	2.50 mm
2	105 x 90	42" × 36"	2.50 mm
3	120 × 90	48" × 36"	2.50 mm
4	135 x 90	54" x 36"	2.50 mm
5	150 × 90	60" × 36"	2.50 mm

NOTAS:

1.- ACOTACIONES EN CENTIMETROS





Anexo AS-8.33

TABLA Z

		,	IADI		211 21071117	OO TIDANITI	-0
C	OMPARACIÓ	ON DE VELO	CIDADES Y	GASTOS CO	ON DISTINT	OS TIRANTE	:S
	AREA	PERIMETRO	RADIO	COEF DE		COEF DE	
	HIDRAULICA	MOJADO	HIDRAULICO	VELOCIDAD		GASTO	
d/D	Ka * D²	kp x D	kr * D	kv	V7V	K'	Q'/Q
1.00	0.7854	3.1416	0.2500	0.3969	1.0000	0.3117	1.0000
0.99	0.7841	2.9413	0.2666	0.4142	1.0437	0.3248	1.0420
0.98	0.7871	2.8578	0.2735	0.4214	1.0618	0.3294	1.0567
0.97	0.7785	2.7934	0.2787	0.4267	1.0751	0.3322	1.0657
0.96	0.7749	2.7389	0.2829	0.4310	1.0859	0.3339	1.0714
0.95	0.7707	2.6906	0.2865	0.4345	1.0950	0.3349	1.0745
0.94	0.7662	2.6467	0.2895	0.4376	1.1027	0.3353	1.0757
0.93	0.7612	2.6061	0.2921	0.4402	1.1093	0.3351	1.0752
0.92	0.7560	2.5681	0.2944	0.4425	1.1151	0.3345	1.0752
0.91	0.7504	2.5322	0.2963	0.4445	1.1200	0.3335	1.0733
0.90	0.7445	2.4981	0.2980	0.4462	1.1243	0.3322	1.0701
0.89	0.7384	2.4655	0.2995	0.4476	1.1280	0.3305	1.0658
0.88	0.7320	2.4341	0.3007	0.4489	1.1311	0.3286	1.0605
0.88	0.7320	2.4039	0.3018	0.4499	1.1337	0.3264	1.0542
0.86	0.7234	2.3746	0.3026	0.4507	1.1358	0.3239	1.0391
	0.7115	2.3462	0.3033	0.4514	1.1374	0.3212	1.0304
0.85 0.84	0.7113	2.3186	0.3038	0.4519	1.1387	0.3183	1.0211
	0.7043	2.2916	0.3041	0.4522	1.1395	0.3151	1.0110
0.83		2.2653	0.3043	0.4524	1.1399	0.3118	1.0004
0.82	0.6893 0.6815	2.2395	0.3043	0.4523	1.1400	0.3083	0.9892
0.81	0.6736	2.2353	0.3042	0.4521	1.1397	0.3047	0.9775
0.80	0.6655	2.1895	0.3039	0.4517	1.1391	0.3008	0.9652
0.79		2.1652	0.3036	0.4512	1.1382	0.2969	0.9525
0.78	0.6573 0.6489	2.1412	0.3031	0.4512	1.1369	0.2928	0.9394
0.77 0.76	0.6405	2.1177	0.3024	0.4506	1.1353	0.2886	0.9258
0.75	0.6319	2.0944	0.3017	0.4498	1.1335	0.2842	0.9119
	0.6231	2.0715	0.3008	0.4490	1.1313	0.2798	0.8976
0.74	0.6231	2.0488	0.2998	0.4480	1.1288	0.2752	0.8829
0.73 0.72	0.6054	2.0466	0.2987	0.4469	1.1261	0.2705	0.868
0.72	0.5964	2.0204	0.2975	0.4457	1.1231	0.2658	0.8527
0.71	0.5872	1.9823	0.2962	0.4444	1.1198	0.2610	0.8372
0.70	0.5780	1.9606	0.2948	0.4430	1.1162	0.2560	0.8215
0.68	0.5687	1.9391	0.2933	0.4414	1.1124	0.2511	0.8055
0.67	0.5594	1.9177	0.2917	0.4398	1.1083	0.2460	0.7893
0.66	0.5499	1.8965	0.2900	0.4381	1.1039	0.2409	0.7729
0.65	0.5404	1.8755	0.2881	0.4363	1.0993	0.2358	0.7564
0.63	0.5308	1.8546	0.2862	0.4343	1.0944	0.2306	0.7397
0.63	0.5212	1.8338	0.2842	0.4323	1.0893	0.2253	0.7229
0.62	0.5115	1.8132	0.2821	0.4302	1.0839	0.2200	0.7060
0.62	0.5018	1.7926	0.2799	0.4279	1.0783	0.2147	0.6889
0.60	0.4920	1.7722	0.2776	0.4256	1.0724	0.2094	0.6718
0.59	0.4822	1.7518	0.2753	0.4232	1.0663	0.2041	0.6547
0.58	0.4724	1.7315	0.2728	0.4206	1.0599	0.1987	0.6375
0.57	0.4625	1.7113	0.2703	0.4180	1.0533	0.1933	0.6202
0.57	0.4526	1.6911	0.2676	0.4153	1.0464	0.1879	0.6030
0.55	0.4326	1.6710	0.2649	0.4125	1.0393	0.1826	0.5857
0.55 0.54	0.4327	1.6509	0.2621	0.4095	1.0319	0.1772	0.5685
0.54	0.4327	1.6308	0.2592	0.4065	1.0243	0.1718	0.5513
0.55	UITEE	1.0000	<u> </u>				

	AREA	PERIMETRO	RADIO	COEF DE	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	COEF DE	
İ	HIDRÁULICA	MOJADO	HIDRÁULICO	VELOCIDAD	·	GASTO	
d/D	Ka * D²	kp x D	kr * D	kv	V7V	K'	Q'/Q
0.52	0.4127	1.6108	0.2562	0.4034	1.0165	0.1665	0.5341
0.51	0.4027	1.5908	0.2531	0.4002	1.0084	0.1611	0.5170
0.50	0.3927	1.5708	0.2500	0.3968	1.0000	0.1558	0.5000
0.49	0.3827	1.5508	0.2468	0.3934	0.9914	0.1506	0.4831
0.48	0.3727	1.5308	0.2435	0.3899	0.9825	0.1453	0.4662
0.47	0.3627	1.5108	0.2401	0.3863	0.9734	0.1401	0.4495
0.46	0.3527	1.4907	0.2366	0.3826	0.9640	0.1349	0.4330
0.45	0.3428	1.4706	0.2331	0.3787	0.9544	0.1298	0.4165
0.44	0.3328	1.4505	0.2295	0.3748	0.9445	0.1248	0.4003
0.43	0.3229	1.4303	0.2258	0.3708	0.9343	0.1197	0.3841
0.42	0.3130	1.4101	0.2220	0.3666	0.9239	0.1148	0.3682
0.41	0.3032	1.3898	0.2181	0.3624	0.9132	0.1099	0.3525
0.40	0.2934	1.3694	0.2142	0.3580	0.9022	0.1050	0.3370
0.39	0.2836	1.3490	0.2102	0.3536	0.8909	0.1003	0.3217
0.38	0.2739	1.3284	0.2062	0.3490	0.8794	0.0956	0.3066
0.37	0.2642	1.3078	0.2020	0.3443	0.8675	0.0910	0.2918
0.36	0.2546	1.2870	0.1978	0.3395	0.8554	0.0864	0.2772
0.35	0.2450	1.2661	0.1935	0.3345	0.8430	0.0820	0.2629
0.34	0.2355	1.2451	0.1891	0.3295	0.8302	0.0776	0.2489
0.33	0.2260	1.2239	0.1847	0.3243	0.8172	0.0733	0.2352
0.32	0.2167	1.2025	0.1802	0.3190	0.8038	0.0691	0.2218
0.31	0.2074	1.1810	0.1756	0.3136	0.7902	0.0650	0.2086
0.30	0.1982	1.1593	0.1709	0.3080	0.7761	0.0610	0.1958
0.29	0.1890	1.1374	0.1662	0.3023	0.7618	0.0572	0.1834
0.28	0.1800	1.1152	0.1614	0.2965	0.7471	0.0534	0.1712
0.27	0.1711	1.0928	0.1566	0.2905	0.7320	0.0497	0.1595
0.26	0.1623	1.0701	0.1516	0.2843	0.7165	0.0461	0.1480
0.25	0.1535	1.0472	0.1466	0.2781	0.7007	0.0427	0.1370
0.24	0.1449	1.0239	0.1416	0.2716	0.6844	0.0394	0.1263
0.23	0.1365	1.0004	0.1364	0.2650	0.6678	0.0362	0.1160
0.22	0.1281	0.9764	0.1312	0.2582	0.6507	0.0331	0.1061
0.21	0.1199	0.9521	0.1259	0.2512	0.6331	0.0301	0.0966
0.20	0.1118	0.9273	0.1206	0.2441	0.6151	0.0273	0.0876
0.19	0.1039	0.9021	0.1152	0.2367	0.5965	0.0246	0.0789
0.18	0.0961	0.8763	0.1097	0.2292	0.5775	0.0220	0.0707
0.17	0.0885	0.8500	0.1042	0.2214	0.5578	0.0196	0.0629
0.16	0.0811	0.8230	0.0986	0.2134	0.5376	0.0173	0.0555
0.15	0.0739	0.7954	0.0929	0.2051	0.5168	0.0152	0.0486
0.14	0.0668	0.7670	0.0871	0.1965	0.4953	0.0131	0.0421
0.13	0.0600	0.7377	0.0813	0.1877	0.4730	0.0113	0.0361
0.12	0.0534	0.7075	0.0755	0.1786	0.4500	0.0095	0.0306
0.11	0.0470	0.6761	0.0695	0.1691	0.4260	0.0079	0.0255
0.10	0.0409	0.6435	0.0635	0.1592	0.4012	0.0065	0.0209
0.09	0.0350	0.6094	0.0575	0.1489	0.3752	0.0052	0.0167
0.08	0.0294	0.5735	0.0516	0.1381	0.3480	0.0041	0.0130
0.07	0.0242	0.5355	0.0451	0.1268	0.3194	0.0031	0.0098
0.06	0.0192	0.4949	0.0389	0.1148	0.2892	0.0022	0.0071
0.05	0.0147	0.4510	0.0326	0.1020	0.2569	0.0015	0.0048
0.04	0.0105	0.4027	0.0262	0.0881	0.2221	0.0009	0.0030
0.03	0.0069	0.3482	0.0197	0.0730	0.1839	0.0005	0.0016
0.02	0.0038	0.2838	0.0132	0.0559	0.1408	0.0002	0.0007
0.01	0.0013	0.2003	0.0066	0.0353	0.0891	0.0000	0.0002

8 TERMINOLOGIA

A

Acceso. Camino, entrada o paso que se construye para llegar a una obra o estructura.

Acometida. Conexión aérea o subterránea que une la red de distribución eléctrica con el punto en que se conecta al servicio. En el caso de alcantarillado: pieza para entroncar la descarga doméstica de agua de desecho con el colector o atarjea.

Acuífero. Terreno saturado de agua con permeabilidad suficiente para ser explotado.

Ademe. Estructura para contener los empujes del terreno que se originan al realizar una excavación o perforación. Sostenimiento provisional de muros o techos.

Afluente. Escurrimiento menor que descarga en una corriente principal.

Aforo. Determinación del caudal de un fluido.

Aguas abajo. Dirección o sentido en el que escurre el agua.

Aguas arriba. Dirección o sentido contrario al flujo del agua.

Aguas negras. Aguas residuales de las poblaciones o industrias sin tratamiento.

Alcantarilla. Conducto cubierto que cruza una corriente de agua, canal, camino, vía del ferrocarril u otro conducto.

Alcantarillado Sanitario. Sistema de conductos cerrados para eliminar las aguas residuales en los centros urbanos.

Aluvión. Depósito de sedimentos acarreados por corrientes de agua.

Ancla. Unión de elementos estructurales entre sí o con el terreno natural para evitar su desplazamiento. Elemento usado para estabilizar excavaciones o taludes naturales.

Anteproyecto. Proyecto de una obra basado en trabajos anteriores y estudios preliminares.

Aplanado. Recubrimiento con mortero para proteger y decorar superficies.

Arcilla. Producto de la descomposición química de las rocas con partículas laminares de tamaño menor a 0.074 mm., plasticidad según SUCS tal que el lp > 4 y se ubique arriba de la línea "A" de la carta de plasticidad.

Área hidráulica. Superficie de la sección transversal de un conducto a través de la cual fluye el agua.

Arena. Producto de la desintegración o trituración de las rocas con partículas de tamaño entre 0.074 y 4.76 mm.

Arrastre. Material sólido que transporta un río y que puede ser fondo o en suspensión.

Asentamiento. Hundimiento de un suelo bajo su propio peso y por efecto de cargas que soporta. Proceso de ocupación de área por seres humanos.

Ataguía. Terraplén, tablaestacado o muro usado para desviar los escurrimientos de una corriente durante la construcción de una obra.

Atarjea. Conjunto de tuberías que recolectan y transportan las aportaciones de las descargas de aguas negras domésticas, comerciales e industriales, hacia los colectores, interceptores o emisores.

Atraque. Elemento usado para soportar las fuerzas que se originan sobre tuberías o válvulas por cambios de dirección o velocidad del agua. Empotramientos de la cortina de una presa.

Autoridad Correspondiente. Es el Órganismo Operador encargado de brindar el suministro de agua potable y alcantarillado sanitario a la comunidad, así como el saneamiento de las aguas residuales para evitar la contaminación del medio ambiente.

Azolve. Sedimentación de sólidos en ríos, embalses y conductos, que produce una reducción de su capacidad hidráulica. Sólidos transportados por una corriente de agua.

B

Banco de nivel. Punto fijo con una cota definida que sirve como referencia topográfica.

Banqueta. Faja horizontal que limita la altura de un talud. Ampliación horizontal de los taludes de las cortinas de materiales granulados. Acera de las calles.

Barreno. Orificio taladrado en el terreno.

Bomba. Aparato para extraer, elevar o impulsar agua u otro fluido. Fragmento de lava mayor de 76.2 mm, proyectando al aire por un volcán.

Bombeo. Operación de elevar el agua o de retirarla de una área, por medio de artefactos mecánicos. Sobre elevación del centro de una calzada.

Bordo. Terraplén de materiales sueltos o compactados.

Bordo libre. Distancia vertical entre el NAME y el nivel de la corona.

Brida. Elemento de unión o de apoyo o remate entre tuberías y accesorios.

C

Caída. Diferencia de nivel entre dos puntos de la rasante de un canal. Trayectoria curva del flujo o al principio de un tanque amortiguador. Desnivel brusco en un curso de agua. De tensión, en electricidad, diferencia de voltaje entre extremos de una línea o circuito.

Canal. Conducto abierto por medio del cual se conduce agua. Perfil laminado.

Canal de descarga. Cauce excavado o en postizo para conducir el agua hasta el punto de descarga.

Capa. Elemento tabular de una formación geológica sedimentaria. Material colocado entre dos niveles con un espesor fijado previamente.

Cárcamo. Depósito colector para extraer y elevar el agua con equipos de bombeo.

Carcasa. Elemento metálico, parte fija exterior de un cuerpo de impulsores de una bomba o turbina.

Carga dinámica. Desnivel que hay que vencer para elevar el agua desde el nivel de toma hasta el nivel en la descarga, tomando en cuenta todas las pérdidas

Cauce. Canal natural o artificial por donde escurre el agua.

Cementante. Material aglutinante de origen natural o elaborado.

Cimentación. Masa del terreno afectada por la carga de una estructura. Elemento estructural que trasmite cargas al terreno.

Coeficiente de rugosidad. Valor asignado a la superficie de un material que da el grado de resistencia que se opone al escurrimiento del agua. Coeficiente de fricción.

Colado. Vaciado del concreto fresco en cualquier cantidad, ya sea con o sin cimbra.

Colchón. Espesor de material comprendido entre la parte superior de un conducto enterrado y la rasante de una vía de comunicación.

Colchón amortiguador. Distancia vertical comprendida entre el fondo del tanque amortiguador y la plantilla del canal de descarga.

Colector. Conducto cerrado que recibe las aguas negras de las atarjeas, puede terminar en un interceptor, en un emisor o en una planta de tratamiento.

Compactación. Operación mecánica para aumentar la densidad de un material.

Compuerta. Dispositivo que controla el paso del agua en presas, canales, drenes y ríos.

Corona. Superficie superior horizontal de una cortina, bordo, dique o ataguía.

Corriente. Fluio de agua o de electricidad.

Corrosión. Conjunto de procesos físicos-químicos que degradan la superficie de un metal.

Cortina. Estructura que se construye en el cauce de una corriente para provocar un incremento en su tirante o un almacenamiento.

Cota. Elevación sobre un plano horizontal de comparación.

Cuchilla. Dispositivo que sirve para desconectar físicamente un circuito eléctrico. Elemento cortante utilizado en maquinaria agrícola o de construcción.

Cuenca. Área tributaria de una corriente de agua limitada por la línea de parteaguas.

Cuerpo de tazones. Parte de una bomba compuesta de un elemento fijo (carcasa) y otros móviles (impulsores).

Cuneta. Canal que se ubica al pie de los cortes, para interceptar los escurrimientos superficiales.

Curva de nivel. Línea que une los puntos que tienen la misma cota o altura.

D

Dado. Elemento de concreto reforzado que sirve de base a un soporte.

Deflector. Desviador. Tipo de estructura usada para disipación de energía.

Demandas. Régimen de las extracciones de agua que se harán a lo largo de un año.

Derecho de vía. Superficie de terreno cuyas dimensiones fija la dependencia u organismo operador correspondiente, que se requiere para el uso adecuado de una vía de comunicación, canal, tuberías y sus accesorios auxiliares.

Derivadora. Estructura provisional o definitiva construida sobre una corriente de agua con el fin de desviarla hacia un aprovechamiento.

Descarga. Lugar o estructura por donde desemboca una corriente de agua. Estructura en la que se conecta la instalación hidráulica de una vivienda o nave industrial para conectarse con el sistema de recolección de la ciudad.

Deslinde. Fijación de los límites o linderos de un predio.

Desplante. Superficie del terreno sobre la cual se cimienta o erige una estructura.

Desvío. Modificación temporal del curso de una corriente para permitir la construcción de obras en el cauce.

Difusión. Fenómeno de mezclado de dos fluidos por efectos moleculares debido al tiempo de contacto entre los medios. Difusión molecular.

Dotación por habitante. Es la cantidad de agua asignada por individuo durante un día en una población. Dren. Dispositivo para extraer agua, producto de filtraciones en estructuras. Conducto abierto o cerrado para controlar niveles freáticos.

Dureza del agua. Contenido de sales, magnesio y calcio en el agua.

E

Emisor. Conducto cerrado que recibe y conduce a gravedad o a presión las aguas negras de los colectores o interceptores, el cual termina en las plantas de tratamiento.

Encauzamiento. Obras que se ejecutan en el cauce de un río o corriente de agua que sirve para modificar su curso.

Erosión. Desgaste del terreno natural, producido por la acción del agua y del viento.

Escala. Relación entre la magnitud real de un objeto y la que se atribuye en un dibujo, plano, maqueta o modelos. Regla para medir niveles de agua.

Escurrimiento. Cantidad de agua que fluye por un cauce natural. Puede ser intermitente o perenne.

Estación. Valor asignado a una sección topográfica referida a un origen definido .

Estructura. Parte de una obra con una función específica. Disposición en el espacio de las unidades geológicas en un área definida.

Estudio. Recopilación y análisis de los datos topográficos, hidrológicos, etc. con el fin de ver la factibilidad de llevar a cabo un proyecto.

Evaporación. Proceso natural de pérdida de agua en una superficie libre de transformarse en vapor.

Evapotranspiración. Pérdida total de agua evaporada por el suelo y la transpirada por la vegetación.

F

Firme. Base que sirve de asiento.

Flecha Deformación de una estructura debida a las fuerzas que actúan sobre ella.

Flujo de costos. Estimación de los costos para la realización de una obra, año con año, a través de todo el horizonte de planeación.

Frente. Sitio elegido en una obra, a partir del cual se inicia el trabajo. Fondo de una excavación subterránea.

Funcionamiento hidráulico. Estudio de un río, canal o conducto cerrado con caudales asociados a diferentes periodos de retorno, con el objeto de determinar su comportamiento y los niveles del agua. Comportamiento hidráulico de una estructura mediante un modelo a escala reducido.

G

Gasto. Volumen de agua que pasa en la unidad de tiempo por la sección transversal de un conducto.

Gasto de diseño. Caudal con el que se realiza el diseño de una obra.

Gasto máximo. Escurrimiento extraordinario que con determinada frecuencia puede presentarse en el sitio de estudio.

Geohidrología. La geohidrología es la ciencia que estudia las leyes que rigen la presencia y movimiento de las aguas subterráneas. Es decir, el acuífero, la migración y volumen almacenado, así como los métodos para su explotación y conservación.

Grava. Producto de la desintegración o trituración de las rocas con partículas de tamaño entre 4.76 mm y

76.2 mm.

Guarnición. Elemento que se emplea para limitar las banquetas, camellones, isletas y la orilla de la calzada.

н

Hidrograma. Representación gráfica de la distribución de los gastos de escurrimiento de una corriente con respecto al tiempo.

Horizonte de planeación. Es el tiempo futuro más distante. Período de vida útil de las obras.

ı

Impermeabilizante. Producto natural o artificial que se emplea para evitar la penetración del agua. Impulsor. Elemento móvil de una bomba, que produce la fuerza centrífuga para el desplazamiento del agua.

Indicadores económicos. Conjunto de elementos que permiten medir la viabilidad de un proyecto.

Integración. Recopilación de los principales elementos de cada uno de los estudios básicos y su interrelación.

Interceptor. Conjunto que recibe las aportaciones de aguas negras de los colectores y terminar en un emisor o en una planta de tratamiento.

L

Limo. Producto de la desintegración de las rocas con partículas equidimensionales de tamaño menor a 0.074 mm.; plasticidad según el SUCS, tal que el lp < 7, o se ubique debajo de la línea "A" de la carta de plasticidad. Material fino que transportan los ríos, por lo general de buenas cualidades agrícolas. Légamo.

О

Obra de control. Estructura que por medio de mecanismos permite el paso del agua, con caudales previamente establecidos.

Obra de toma. Estructura que permite tomar el agua en forma controlada de un depósito.

p

Pantalla. Elemento estructural que impide el paso del agua arriba del vano de las compuertas radiales. Pantalla de inyectado. Serie de inyecciones contiguas efectuadas en perforaciones alineadas sobre un eje, con el propósito de formar una barrera que impida el paso del agua.

Paramento. Superficies exteriores de una cortina tanto aguas arriba como aguas abajo. Cara de un muro. Parteaguas. Línea imaginaria que divide las cuencas adyacentes y distribuye el escurrimiento del agua.

Pila. Elemento de apoyo intermedio entre dos espacios libres de una estructura. Elemento de cimentación. Planeación. Proceso de elaboración de planes para resolver necesidades, utilizando los recursos disponibles. Planificación.

Plano. Representación gráfica de las diversas partes que constituyen un estudio o un proyecto.

Planta. Proyección horizontal de una estructura o parte de ella.

Plantilla. Ancho del fondo de una excavación. Parte generalmente horizontal, formada por el fondo de la sección de un canal o dren. Capa que se construye sobre un terreno para desplantar cimientos o asentar tuberías. Patrón para recortar piezas en taller. Distribución de barrenos.

Población rural. Es la que integra un poblado con menos de 15,000 habitantes.

Pozo de absorción. Excavación en suelos permeables para infiltración de agua.

Pozo de visita. Estructura de acceso a un conducto cerrado.

Precipitación. Agua en cualquier estado físico que recibe la superficie terrestre proveniente de la atmósfera.

Precolados. Elementos estructurales de concreto, colados fuera de su sitio definitivo.

Presa. Conjunto de estructuras para almacenar o derivar agua.

Programa de obra. Calendarización de las actividades que comprenden una obra.

Protección catódica. Procedimiento eléctrico que se emplea para proteger contra la corrosión a tuberías o elementos estructurales metálicos.

Proyecto. Conjunto de planos, datos, normas, especificaciones y otras indicaciones, conforme a los cuales debe ejecutarse una obra.

Puente canal. Estructura de un conducto de agua abierto para cruzar una depresión topográfica.

R

Rápida. Estructura inclinada para unir tramos de canal a desnivel. Tramo de un canal con pendiente mayor que la crítica.

Rasante. Proyección del desarrollo del eje del fondo de un conducto de agua o del eje de la corona de un camino sobre un plano vertical.

Rectificación. Corrección que se realiza al curso de un río.

Recubrimiento. Distancia mínima entre la cara del refuerzo y la cara de concreto. Material que cubre o protege a otro elemento.

Refuerzo. Barras y perfiles de acero que se utilizan para reforzar el concreto, con objeto de que al trabajar conjuntamente puedan resistir mayores esfuerzos.

Régimen. Variación del caudal de una corriente con respecto al tiempo.

Régimen rápido. Escurrimiento en un conducto abierto que se verifica con un tirante mayor que el crítico. **Registro**. Abertura con tapa para examinar, conservar o reparar una instalación oculta o subterránea.

Rehabilitación. Acción de restituir una obra a su estado original de funcionamiento.

Rejilla. Armazón de elementos metálicos para evitar el paso de cuerpos flotantes.

Revestimiento. Material artificial que se coloca sobre una superficie para estabilizarla o impermeabilizarla.

S

Sección transversal. Corte vertical normal al eje longitudinal de una estructura o trazo topográfico.

Sifón invertido. Conducto cerrado que cruza una depresión topográfica.

Silleta. Elemento estructural sobre el cual se soportan tuberías y accesorios. Soporte separador para mantener el acero de refuerzo en posición.

Sistema de tierras. Elementos de protección para equipos electrónicos y electromecánicos conectados a tierra.

Subcolector. Conjunto que recibe las aportaciones de aguas negras de las atarjeas y termina en un colector.

Subestación eléctrica. Conjunto de equipos y elementos que modifican los parámetros de la corriente eléctrica y la distribuyen.

Subestructura. Conjunto de elementos que sirven de apoyo a la superestructura y transmiten las cargas a la cimentación.

Subpresión. Presión intersticial del agua que actúa sobre una superficie.

Sumergencía. Tirante o altura mínima del agua en el interior de un depósito necesario para la correcta operación de un equipo de bombeo.

T

Tajo. Excavación a cielo abierto con taludes laterales.

Talud. Declive del paramento de un muro, corte, terraplén o del terreno natural. Representación gráfica o numérica de la proyección horizontal de la hipotenusa del triángulo rectángulo y su altura de la corteza terrestre y sus deformaciones.

Tenencia de la tierra. Posesión de hecho o de derecho de una superficie de terreno.

Tirante. Elemento estructural que trabaja a la tensión. Distancia vertical entre la plantilla de un canal o río y la superficie libre del agua.

Tirante critico. Profundidad del agua en un conducto abierto con flujo crítico.

Tolerancia. Rango dentro del cual deben quedar las dimensiones de una excavación, una estructura o un mecanismo con respecto a las de proyecto. Error permisible.

Transformador. Dispositivo que transfiere energía eléctrica de un circuito a otro con un cambio de voltaje. **Transición**. Cambio que se realiza en la geometría de un encauzamiento o rectificación. Cambio de forma en al sección transversal de un canal o conducto.

Trazo. Técnica topográfica consistente en seguir una ruta en forma de línea quebrada o de polígono.

Túnel falso. Prolongación a cielo abierto de un túnel.

U

Umbral. Parte inferior de la entrada de agua a una estructura. Parte inferior de un vano.

V

Vado. Estructura en un camino para el cruce de una corriente de agua en estiaje.

Válvula. Dispositivo compuesto de elementos fijos y móviles que controla, obstruye o admite el paso de un fluido en una tubería.

Vaso. Almacenamiento artificial de agua en una presa.

Vástago. Barra metálica que transmite la fuerza del mecanismo a una compuerta deslizante para su desplazamiento.

V.A. y E.A. Abreviación de válvula de admisión y expulsión de aire.

Vertedor. Estructura para medición o descarga de excedentes de agua.

Z

Zapata. Ampliación de la sección de una columna o el ensanchamiento de la sección a lo largo de un muro de carga para distribuir esfuerzos sobre el suelo o los elementos de apoyo.

Grupo Técnico de Normas para Proyecto de Sistemas de Alcantarillado Sanitario Actualización 2019

Coordinación:

Comisión Estatal del Agua de Baja California

Ing. Juan Beas Olvera Ing. Candelario Ojeda Ojeda

Colaboró por la Comisión Estatal de Servicios Públicos de:

Ensenada

Ing. Martin Fernando Soto Mandujano Ing. Salvador Avilés Angulo

Mexicali

Ing. Ignacio Barragán Vaquereño Ing. José de Jesús Ayala Quezada

Tecate

Ing. Daniel Cabrera Soberanes

Tijuana

Ing. Octaviano Olvera Olguín Ing. Roberto Bañuelos Vargas Ing. Juan Manuel Silva Pimienta

SECRETARIA DE INFRAESTRUCTURA Y DESARROLLO URBANO DEL ESTADO

Ing. Oscar Tomas Zazueta León Ing. Ismael Angulo Solano



TRIBUNAL ESTATAL DE JUSTICIA ADMINISTRATIVA

___ BAJA CALIFORNIA ___

ACUERDO MEDIANTE EL CUAL SE EXTIENDE LA VIGENCIA DEL PLAN DE DESARROLLO INSTITUCIONAL 2013-2016 POR UN PERIODO DE TRES AÑOS

CONSIDERANDO

- 1.-Que el treinta y uno de octubre de dos mil trece se validó y aprobó por parte del Pleno de este Tribunal en sesión plenaria, el Plan de Desarrollo Institucional 2013-2016 del Tribunal de lo Contencioso Administrativo del Estado de Baja California, el cual fue publicado en el Periódico Oficial del Estado el día trece de diciembre del mismo año, conformado de los siguientes tres ejes estratégicos a desarrollar en un periodo de tres años:
 - I. Impartición de justicia pronta, completa e imparcial
 - II. Transparencia y rendición de cuentas
- III. Administración de los recursos.
- 2.-Que en sesión de Pleno celebrada el treinta de agosto de dos mil dieciséis se aprobó el acuerdo para extender la vigencia del Plan de Desarrollo Institucional 2013-2016 por un periodo de tres años, que fue publicado en el Periódico Oficial del Estado de fecha nueve de septiembre de dos mil dieciséis.
- 3.-Que en cada eje estratégico del Plan de Desarrollo Institucional 2013-2016 se estableció una serie de objetivos de desarrollo, así como estrategias y líneas de acción para lograr dichos objetivos para dar cumplimiento a la misión del Tribunal Estatal de Justicia Administrativa de Baja California antes Tribunal de lo Contencioso Administrativo del Estado de Baja California y su desarrollo institucional.
- 4.-Que actualmente se continúan realizando las acciones para instrumentar el cumplimiento a los diversos objetivos de cada eje estratégico del Plan, lo anterior debido a la falta de presupuesto, infraestructura y reformas legales para estar en aptitud de cumplir a cabalidad con los objetivos del Plan, por lo que el periodo de tres años establecido en el Plan es insuficiente para su debida implementación.
- 5.- En razón de lo anterior, resulta necesario extender el periodo de vigencia del Plan de Desarrollo Institucional 2013-2016 por tres años más para cumplir los objetivos del Plan y así mejorar la impartición de justicia administrativa, lo anterior de conformidad con lo dispuesto por los artículos 4, 35, 41 fracción III, y 50 de la Ley de Planeación para el Estado de Baja California y artículos 1, 4 y 5 de la Ley de Presupuesto y Ejercicio del Gasto Público del Estado de Baja California.





TRIBUNAL ESTATAL DE JUSTICIA ADMINISTRATIVA

_ BAJA CALIFORNIA —

Por las razones expuestas y con fundamento en los citados preceptos legales se determina, por unanimidad de votos, lo siguiente:

PRIMERO.-Se amplía la vigencia del Plan de Desarrollo Institucional 2013-2016 por un periodo de tres años.

SEGUNDO.- El presente Acuerdo deberá ser publicado en el Periódico Oficial del Estado, así como en la página Web del Tribunal Estatal de Justicia Administrativa.

Dado en la Sala de Pleno del Tribunal Estatal de Justicia
Administrativa de Baja California, a los veintiséis días del mes de
septiembre de dos mil discinuevo

LIC. ALBERTO LOAIZA MARTINEZ
MAGISTRADO PRESIDENTE

LIC. CARLOS R. MONTERO VAZQUEZ
LIC. GUILLERMO MORENO
SADA
MAGISTRADO DE PLENO

MAGISTRADO DE PLENO

DE JUSTICIA ADO
MAGISTRADO DE PLENO

PLENO

LIC. CLAUDIA CAROLINA G

Acuerdos, doy fe.

Secretaria General de

PERIÓDICO OFICIAL DEL ESTADO DE BAJA CALIFORNIA

CUOTAS

EN VIGOR QUE SE CUBRIRÁN CONFORME A:

1.- SUSCRIPCIONES Y EJEMPLARES:

1 Suscripción anual:	3.143.25
2 Ejemplar de la semana:	52.97
3 Ejemplar atrasado del año en curso:	62.88
4 Ejemplar de años anteriores:	79.02
5 Ejemplar de edición especial: Leyes, Reglamentos, etc	113.15

II.- INSERCIONES:

1.-Publicación a Organismos Descentralizados. Desconcentrados y Autónomos Federales, Estatales y Municipales, así como a Dependencias Federales y Municipios, por plana:.....\$2,198.10

No se estará obligado al pago de dicha cuota, tratándose de las publicaciones de: Acuerdos de Cabildo, Leyes de Ingresos, Tablas de Valores Catastrales, Presupuestos de Egresos, Reglamentos y Estados Financieros de los Ayuntamientos del Estado; excepto cuando se trate de FE DE ERRATAS a las Certificaciones de Acuerdos de Cabildo de los Ayuntamientos del Estado.

2.-Publicación a particulares por plana:.....\$3,179.08

Tarifas Autorizadas por los Artículos 18 y 30 de la Ley de Ingresos del Estado para el Ejercicio Fiscal 2019

INFORMACIÓN ADICIONAL

El Periódico Oficial se publica los días VIERNES de cada semana. Solo serán publicados los Edictos, Convocatorias, Avisos, Balances y demás escritos que se reciban en original y copia en la Oficialía Mayor de Gobierno a más tardar 5 (cinco) días hábiles antes de la salida del Periódico Oficial.

Delegación de Oficialía Mayor Av. Oriente No. 10252, Zona del Río Tel: 624-20-00 Ext. 2313 Tijuana, B.C.

OFICIALÍA MAYOR DE GOBIERNO Edificio del Poder Ejecutivo, Sótano Calz. Independencia No. 994 Centro Cívico, C.P. 21000 Tel: 558-10-00 Ext. 1711 y 1532 Mexicali, B.C.

Delegación de Oficialía Mayor Calle José Haroz Aguilar No. 2004 Fracc. Villa Turística C.P. 22710 Tel: 614-97-00 Playas de Rosarito, B.C.

Delegación de Oficialía Mayor Carretera Transpeninsular Ensenada-La Paz No. 6500, Exejido Chapultepec Tel: 172-30-00, Ext. 3209 Ensenada, Baja California.

Delegación de Oficialía Mayor Misión Santo Domingo No. 1016 Planta Alta Fracc. El Descanso Tel: 01 (665) 103-75-00 Ext. 7569 Tecate, B.C.

DIRECTOR LUIS ARMANDO CARRAZCO MORENO

> SUBDIRECTOR **MARTÍN TORRES RUIZ**

COORDINADOR IZZA ZUZZET LÓPEZ MEZA

Consultas:

www.bajacalifornia.gob.mx periodicooficial@baja.gob.mx izlopez@baja.gob.mx