UNIVERSIDAD NACIONAL AUTONOMA DE MEXICO FACULTAD DE INGENIERIA 18

Procedimiento de Construcción de las Trabes de la Línea Elevada del Metro de la Ciudad de México

T E S I S

Que para obtener el título de:

INGENIERO CIVIL

Pres en ta:

JESUS CELADA DEL CASTILLO GONZALEZ





UNAM – Dirección General de Bibliotecas Tesis Digitales Restricciones de uso

DERECHOS RESERVADOS © PROHIBIDA SU REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL

Todo el material contenido en esta tesis esta protegido por la Ley Federal del Derecho de Autor (LFDA) de los Estados Unidos Mexicanos (México).

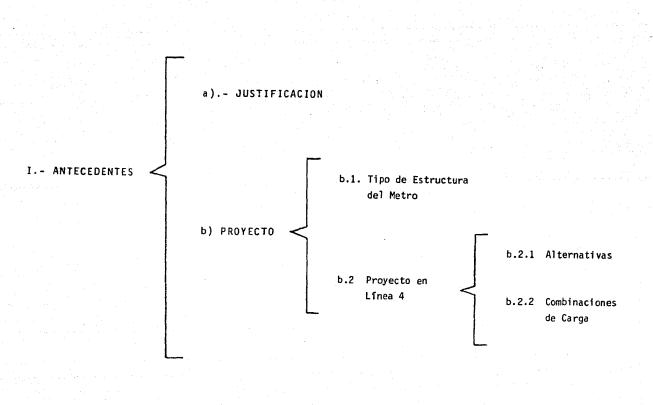
El uso de imágenes, fragmentos de videos, y demás material que sea objeto de protección de los derechos de autor, será exclusivamente para fines educativos e informativos y deberá citar la fuente donde la obtuvo mencionando el autor o autores. Cualquier uso distinto como el lucro, reproducción, edición o modificación, será perseguido y sancionado por el respectivo titular de los Derechos de Autor.

INDICE

		pá	9
	CAPITULO I		
	ANTECEDENTES		3
	. *		
	CAPITULO II		
	MOLDES Y OBRAS FALSAS		6
÷			
	CAPITULO III		
	CONCRETOS HIDRAULICOS	4	4
	CAPITULO IV		
	PROGRAMAS GENERALES	8	4
	CAPITULO V		
	CONCLUSIONES	٥	6
	CONCEDSIONES		O
	BIBL10GRAFIA		8

CAPITULO I

ANTECEDENTES



I.- ANTECEDENTES

JUSTIFICACION Y PROYECTO

a) - JUSTIFICACION

Dado el crecimiento de la población, y la necesidad de trans porte rápido y eficaz, para el movimiento de la misma, el uso y crecimiento del Metro ha ido en aumento, a tal grado que en la actualidad se siguen ampliando las líneas existentes y construyén dose nuevas líneas.

"Debido a las características de seguridad, rapidez y capacidad que posee el Metro, se le ha considerado el elemento de mayor importancia, en cuanto a solución de transporte urbano se refiere."

Dicho medio de transporte, inaugurado en 1969, es hoy un m<u>e</u> dio congestionado, dada la gran demanda de servicio; en el primer semestre de 1979 alcanzó la cifra promedio de más de 2 millones seiscientos mil pasajeros al día.

El Departamento del Distrito Federal se ha avocado a la tarea de resolver el problema del transporte masivo, para lo cual creó la Comisión de Vialidad y Tranporte Urbano, COVITUR el 27 de agosto de 1977. La Comisión, basándose en el criterio fundamental de trasla dar a personas y no vehículos, ha emprendido la tarea de desarro llar el Plan Maestro de Vialidad y Transporte, y como parte inte gral del mismo, el Plan Maestro del Metro, con proyecciones hasta los primeros años del próximo siglo.

Dicho plan se ha desarrollado tomando en cuenta los siguien tes factores: flujo de pasajeros, tránsito de vehículos, densidad de población, áreas de servicio, uso del suelo, tipos de obracivil, obras inducidas, electromecánicas y afectaciones.

El metro es más consistente y económico, que los demás tran \underline{s} portes públicos como son los camiones, taxis, automóviles y mot \underline{o} cicletas.

Con el uso del Metro hay un enorme ahorro de consumo de ener géticos, lo que no así con el servicio de vehículos automotores que además de consumir energéticos en forma considerable, causan un sin fin de problemas para toda la población, como es la contaminación, el ruido, embotellamientos de tránsito, etc. Lo que tiene como consecuencia una gran pérdida de tiempo y dinero, así como trastornos sicológicos en la gente (agresividad, preocupación, etc.).

Debido al trazo de la ciudad de México de origen colonial, los centros fabriles, las zonas comerciales, las habitacionales y de recreación, se han dispersado por toda el área urbana de

tal manera que el traslado de una a otra, implica una inversión considerable de tiempo y energía. Por ésto, lo más óptimo es am pliar las líneas del metro y construir nuevas líneas, según sea el caso si la red es amplia y cómoda, ayuda a disminuir el uso del automóvil.

El actual Sistema de Transporte Colectivo "Metro", se remon ta a 1967, cuando la técnica mexicana con asesoramiento de la técnica francesa, llevó a cabo los primeros estudios para vencer los múltiples obstáculos que se presentaban, los que fueron superados, llegando a su fin la magna empresa: se construyeron las tres líneas que conocemos, con una longitud de 40.8 kilómetros y 48 estaciones.

Al analizar la red existente en 1977 y tomando en cuenta su completa saturación, se propuso aumentar sus líneas, basándose en estudios detallados de posibles ampliaciones. Se consideraron hasta 40 alternativas tomando en cuenta la premisa básica de dar servicio a las zonas de mayor densidad y de escasos recursos económicos.

Al principio del régimen se determinó construir 43 kilómetros a efecto de duplicar la longitud de servicio y cuadruplicar la captación de pasajeros.

Al término del presente régimen de gobierno se contará con una red de 80 kilómetros de longitud y 80 estaciones, de las cuales 6 serán de correspondencia.

Esta amplicación comprende prolongaciones en las líneas 1, 2 y 3 y la construcción de las líneas 4, 5, 6 y 7 que comunican los cuatro puntos cardinales del Distrito Federal y a grandes nú cleos habitacionales con importantes centros de trabajo. Dichas obras, ubicadas a lo largo de vías tradicionales de transporte colectivo, servirán fundamentalmente a los estratos populares, ya que sólo el cuatro por ciento de la red está situada en áreas cu ya población tiene ingresos elevados.

LINEA 1.- Es ampliada en 1.90 kilómetros desde la estación Zaragoza hasta ligarla con la Línea 5 en su estación de correspon dencia superficial Pantitlán. Este tramo de vía es subterráneo, se construye a profundidad media de 8 metros y sigue el curso del río Churubusco; se lleva un avance del 32 por ciento en la obra civil y será inaugurado en agosto de 1982.

LINEA 2.- Se prolongará hacia el poniente, desde la estación Tacuba hasta la Escuela de Transmisiones, en cuyos terrenos se construirá la estación Cuatro Caminos, que es una de las dos con que contará; la otra se denomina Panteones.

Junto a la primeramente mencionada se edificará una nave de depósito para trenes y un paradero de autobuses.

Este nuevo tramo también es subterráneo, tiene una longitud de 3.36 kilómetros y su trazo va por las calzadas México-Tacuba

y San Bartolo. La obra implica la adecuación de la vialidad afectada, así como importantes trabajos de desvío de colectores e instalaciones hidráulicas para dar paso al cajón del Metro. Se lleva un avance del 3 por ciento en la obra civil y será puesto en servicio en junio de 1982.

LINEA 3.- La ampliación de esta parte del STC, que se inició el 27 de agosto de 1980, tendrá una longitud de 6.5 kilómetros desde la estación Zapata, en servicio, hasta la estación Universidad, en Ciudad Universitaria; será totalmente subteránea, con excepción de la terminal mencionada y constará de 5 estaciones: Centro Bancomer, Viveros, Miguel Angel de Quevedo, Copilco y Universidad, ya citada; de su longitud, 3.2 kilómetros se construyen en túnel, a partir de la estación Viveros hacia el sur, a profundidad de 23 metros; el resto se realiza en forma de cajón, a profundidad de 8 a 14 metros.

La prolongación se inicia en la estación Zapata, por la avenida Universidad, continúa por la avenida Copilco, la calle de Cerro del Agua, en la colonia Romero de Terreros, hasta cerca del Circuito Interior en el oriente de la Ciudad Universitaria.

Cabe recordar que la ampliación de esta Línea hacía el norte, entró en operación el 10. de diciembre de 1979, tiene una extensión de 5.4 kilómetros y 4 estaciones: La Raza, que es subterránea, y las de superficie Potrero, Basílica y la Terminal Indios Verdes, junto a la cual se construyeron los talleres de

mantenimiento mayor y menor.

Hacia el sur, la Línea 3 se prolongó a lo largo de 5.32 kilómetros, desde la estación Hospital General hasta la Emiliano Zapata, situada en la intersección de las avenidas Universidad y Félix Cuevas. Consta de 5 estaciones subterráneas: Centro Médico, Etiopía, Eugenia, División del Norte y Zapata, ya mencionada. Este segmento entró en operación el 25 de agosto de 1980.

LINEA 4.- Es la única de tipo elevado y está ubicada en el oriente de la ciudad. Tendrá una longitud de 10.37 kilómetros y fué iniciada el 20 de marzo de 1978. Constará de 10 estaciones, de las cuales serán de superficie la terminal Martín Carrera y Candelaria que es de correspondencia con la Línea 1; serán elevadas, las denominadas Talismán, Bondojito, Consulado, que es de correspondencia con la Línea 5; Canal del Norte, Morelos, Fray Servando, Jamaica y Santa Anita, que además de ser la terminal provisional, es de correspondencia con la Línea 8.

En el tramo de esta Línea comprendido entre las estaciones Martín Carrera y Candelaria con 7.6 kilómetros de longitud, se lleva un avance del 90 por ciento en la obra civil, un 70 por ciento en la electromecánica y el 10 por ciento en la parte electrónica. Será inaugurado a fines del mes de agosto de 1981 en su primera etapa.

En esta parte se construyeron 205 apoyos y 203 trabes con

claros variables de 10 a 40 metros, a fin de que en las vías que cruza la estructura elevada, puedan circular toda clase de vehículos.

Se construye a una altura promedio de 7.5 metros sobre el nivel de la calle; su estilo es moderno y los usuarios podrán llegar a los andenes en forma cómoda a través de accesos adecuados, ya que en la construcción de las estaciones se aplicó una arquitectura aerodinámica que las hacen muy funcionales.

A todo lo largo de la Linea se instalarán 9 mil 812 parapetos de 2.07 por 1.70 metros, para dar seguridad al personal de
mantenimiento y a los pasajeros cuando éstos tengan que evacuar
un convoy por alguna causa; servirán, además, para amortiguar o
disminuir el escaso ruido que producirán los trenes.

Como ya se dijo, la Línea 4 será la primera Línea elevada en México y en Latinoamérica, el proyecto de este tipo de Línea se desarrolló, después de una serie de estudios previos en diversos países, como Francia, Japón, Estados Unidos, etc. en los cuales se vieron las conveniencias para una solución adecuada a las características de la ciudad de México.

Como ventajas del metro construido a nivel elevado, básicamente encontramos:

a) El espacio de vialidad en que se construyó.

- b) Por ser menos costosa que la subterránea.
- c) La modificación del paisaje urbano durante todo su recorrido.

LINEA 5.- Fue iniciada el 29 de junio de 1978 y tendrá 15 kilómetros de longitud, de los cuales 5 serán subterráneos -a profundidad media de 7 metros- y 10 de tipo superficial. Su sentido es de oriente a poniente y va de Pantitlán, en los límites con Ciudad Netzahualcóyotl (Edo. de México), continúa por la avenida Hangares (Eje 2 Norte) Bulevar Aeropuerto, sigue el curso del Circuito Interior por la avenida Río Consulado y hacia el nor poniente por la avenida 100 Metros.

Esta Línea constará de 12 estaciones: la terminal definitiva de Pantitlán -de correspondencia con la Línea 1-, Hangares, Terminal Aérea, Oceanía, Aragón, Eduardo Molina, Consulado -de correspondencia con la Línea 4-, Valle Gómez, Misterios, La Raza -de correspondencia con la Línea 3- Terminal de Autobuses del Norte e Instituto del Petróleo, que es de correspondencia con la Línea 6.

LINEA 6.- Esta nueva ruta del Metro partirá de la unidad ha bitacional El Rosario, en Azcaportzalco-La Villa y Poniente 134. Terminará en la avenida 100 Metros y será subterránea, a excepción de 390 metros que serán superficiales.

Correrá en el norte de la ciudad, de poniente a Oriente y

viceversa y tendrá una longitud de 8.32 kilómetros. Constará de 7 estaciones: El Rosario, que será de superficie, y las subterrá neas Tezozomoc, Azcapotzalco, Ferrería, Norte 45, Vallejo e Instituto del Petróleo, que será de correspondencia con la Línea 5.

LINEA 7.- Estará ubicada en el poniente de la ciudad, tendrá una longitud de 12.63 kilómetros con sentido norte-sur y viceversa; será subterránea en su totalidad y se inicia en la estación Tacuba, en la calzada México-Tacuba, a través de la cual se liga con la Línea 2, continúa por las calles de Lago Hielmar y Arquímedes, Molino del Rey, Parque Lira y avenida Revolución has ta Barranca del Muerto, cerca de San Angel.

Sus estaciones serán 10: Tacuba, San Joaquín, Polanco, Auditorio, Constituyentes, Tacubaya -de correspondencia con la Línea 1- San Pedro de los Pinos, San Antonio, Mixcoac y la terminal provisional Barranca del Muerto.

Se construye por medio del sistema de túnel, a profundidad de 28 metros en promedio, lo que implica la excavación de 27 lumbreras que sirven para extraer el material de rezago y posterior mente introducir el equipo para hacer la perforación horizontal.

Dichas lumbreras, cuando la Línea sea puesta en operación, en junio de 1982, servirán también para darle ventilación conveniente.

Como resultado del Plan de Vialidad y Transporte, se

construirán en las cercanías de las estaciones Paraderos, cuya función será la de recibir transporte urbano y sub-urbano.

El mismo plan contempla zonas para Estacionamientos en alquinas de las estaciones.

b) PROYECTO

Introducción

La super-estructura está formada por trabes de concreto postensado con claros de 10 a 40 metros.

Se apoya en columnas de concreto armado de sección trapezo<u>i</u> dal y éstas a su vez en zapatas cuadradas de concreto armado.

Las zapatas se integran a un sistema de pilotes de fricción, cuya longitud y número están en función del estudio de mecánica de suelos que se hace para cada apoyo.

Uno de los problemas que afrontaron los ingenieros proyectis tas es el debido a las características del suelo de la ciudad de México por ejemplo; para las cimbras el problema consistió en so portar las trabes, además de soportar su peso propio. La solución que se tomó fué la siguiente:

En la Cimbra Tubular:

a) Cuando existe pavimento se desplantó sobre el mismo.

b) En los casos donde se desplantó la cimbra en el terreno natural fué necesario realizar una excavación de 40 cm de profundidad con el fin de extraer la materia vegetal y mejorar el terreno con materiales adecuados.

En la Cimbra Jumbo

- a) No se utiliza en donde existe pavimento.
- b) Se hace el mejoramiento excepto en las zonas donde van colocados los basamentos que constituyen los apoyos intermedios de la cimbra, donde se excavará a 1.20 mts. de profundidad, esta excavación tendrá un área de 6.35 x 6.70 y se coloca dentro de ella una plantilla de concreto pobre.

b.1.- Tipo de Estructura del Metro

a) Arquitectónicas

Requisitos del

b) Funcionalidad Urbana

Proyecto

- c) Costos
- d) Tiempos de Construcción
- a) Arquitectónicas.- Este requisito se refiere principalmente al ancho de calles, según el ancho de calzadas queda defin<u>i</u> do el tipo de estructura a utilizarse. Debe existir paral<u>e</u> lismo entre los proyectos viales y el Metro (Línea superf<u>i</u> cial).

b) Funcionalidad Urbana. - Este punto se refiere al uso del sub suelo y al uso de la superficie del suelo.

En el subsuelo se tienen instalaciones de drenaje, abastecimiento de agua potable, eléctricas y telefónicas entre otras, en la construcción de una línea subterránea del Metro éstas estorbarían, lo que implicaría una modificación de las mismas, lo que redituaría en un costo mayor para tal efecto.

Todo lo que interfiere en las áreas de trabajo para la construcción del Metro, tiene necesariamente que ser desviado o retirado, ya sea temporal o permanentemente. De tal manera se procede al retiro de semáforos, alumbrado público, al transplante de árboles, desvíos de tránsito de vehículos, rutas de trolebuses y tranvías procurando hasta donde es posible causar las menores molestias al público.

Al realizar estos trabajos se mejoran las instalaciones, so bre todo en el caso del agua potable, drenaje y cableado. Terminada esta labor comienza la obra civil según el tipo de vía.

En el desarrollo de este proceso se aprovecha la valiosa e interesante labor del rescate arqueológico del Metro.

El trazo del Metro se lleva a cabo por las principales avenidas de la Ciudad, de aquí que sea irremediable afectar algunos bienes raíces, los que son liquidados debidamente a sus propietarios.

- c) Costos.- En la construcción del Metro se tienen tres posibilidades. Primera construcción de línea subterránea, segun da construcción de línea superficial y tercera construcción de línea elevada. Cabe hacer notar que se pueden combinar en la ejecución de una ruta, de hecho se combinan, ésto es por ejemplo; subterránea y superficial, cada una con sus propias ventajas y desventajas de beneficio/costo.
- d) Tiempos de Construcción.- En la construcción de las diferentes líneas del Metro, lógicamente se causan molestias al público, como son desviaciones de tránsito, cierre de calles, tránsito más lento, sobre todo en los cruceros o en calles más angostas, modificaciones como las ya expuestas anterior mente, en el punto de funcionalidad urbana por ejemplo, don de la modificación del uso del suelo y del subsuelo, ya sea temporalmente o no, causan además de molestias y de mal aspecto para la ciudad, una pérdida sensible desde el punto de vista económico en que no se cumpla el tiempo de construcción lo más apegado posible a una ruta crítica establecida.

En sí el tiempo de construcción de una Línea subterránea es mayor que los otros dos tipos de Línea, seguiría la Línea elevada y por último la Línea superficial.

b.2.- Proyecto en Linea 4

b.2.1 Alternativas

A continuación se presenta parte del estudio del Metro elevado, donde se detallan los puntos más importantes de la estructura más óptima a realizar en el proyecto de 1974.

Basándose en los requisitos del Proyecto, el viaducto elevado es una solución para ampliar el Metro en su segunda etapa. La zona de apoyo en el terreno requiere de un camellón central de tres metros de ancho mínimo y la altura libre sobre el nivel del pavimento deberá ser superior a 4.5 m para satisfacer los requisitos del paso de vehículos por la parte inferior.

Se presentan las alternativas estructurales que se analizaron:

b.2.a.- 60 alternativas del tipo de estructura de la Fig. #1
30 con balasto y concreto ligero
30 sin balasto y concreto común
Con las siguientes variantes:

S = 1, 2, 3, 4 y 5 mts.

L = 20, 25 y 30 mts.

b.2.b.- 60 alternativas del tipo de estructura de la Fig. #2.
30 con balasto y concreto ligero
30 sin balasto y concreto común

Con las siguientes variantes:

S = 1, 2, 3, 4 y 5 mts.

L = 20, 25 y 30 mts.

b.2.c.- 40 alternativas del tipo de estructura de la Fig. # 3
20 con balasto y concreto ligero
20 sin balasto y concreto común
Con las siguientes variantes:

S = 1, 2, 3, 4 y 5 mts.

L = 20 y 25 mts.

b.2.d.- 25 alternativas del tipo de estructura de la Fig. # 4
 25 con balasto y concreto común
 Con las siguientes variantes

S = 1, 2, 3, 4 y 5 mts.

L = 20, 25, 30, 35 y 40 mts.



Fig. # 2

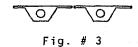
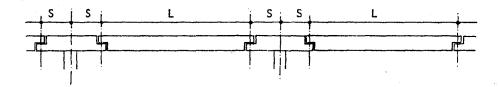


Fig. # 4



Donde:

L = Longitud de la trabe

S = Longitud desde el eje de la columna al apoyo de la trabe.

Fig. # 5

Haciéndose el análisis para cada proposición estructural, con y sin balasto, con concreto ligero y con concreto común, para cada diferente longitud de trabe y para la longitud del eje de la columna al apoyo de la trabe, teniéndose finalmente hasta 165 diferentes alternativas.

El cabezal amplio generó esfuerzos muy altos al considerar el fenómeno de interacción suelo estructura que no se mencionan en el estudio realizado en 1974.

b.2.2 Combinaciones de Carga

Para el diseño de las columnas, se analizaron los siguientes casos de combinaciones de carga: La carga muerta de la trabe, añadiéndole el peso del tren de transporte y el del tren de mantenimiento, buscando la posición más crítica en el apoyo de las trabes; y haciendo un análisis de flexión y cortante para el diseño de las mismas.

Los casos críticos que se analizaron fueron los siguientes:

- a) El tren de transporte y el tren de mantenimiento cerca del apoyo.
- El tren de mantenimiento cruzando dos trabes, es decir a la mitad del apoyo.
- c) El tren de mantenimiento y el tren de transporte cruzando2 trabes, a la mitad del apoyo.

d) El tren de mantenimiento cerca del apoyo, y el tren de trans porte a la mitad del mismo.

Cabe hacer notar que el tren de mantenimiento es más pesado que el tren de transporte. También se consideró el efecto de car gas ordinarias y extraordinarias, teniéndose la siguiente tabla de diseño:

Tabla de Análisis por cargas ordinarias

diseño CM 30% de impacto

(4 combinaciones) +CV 25% de frenaje

Considerando aceleración y cabeceo

Tabla de Cargas extraordinarias

diseño CM Considerando frenaje de uno

(8 combinaciones) +CV de los trenes y cabeceo

En todos los casos, el criterio de diseño fué el plástico.

El factor de carga que se usó para las cargas ordinarias, en estructuras importantes fué de 1.5.

En el caso de cargas extraordinarias, para un elemento resistente, el factor de carga fue de $1.1 \times 1.2 = 1.32$ por tratarse de columnas trabajando aisladas.

Para el diseño de las trabes se hizo un análisis tanto de momento flexionante, como de fuerza cortante a diferentes tamaños de claro, diseñándose con la máxima flexión y cortante,

considerándose también el impacto, el criterio que se utilizó fué el de Diseño Plástico, teniéndose como carga última U = 1.3 [CM + (CV + I) 1.67].

Se revisó los esfuerzos en la trabe a través del tiempo, checando que la tensión en la fibra inferior no sobrepasara la admisible.

La interacción suelo-estructura, es muy importante dadas las características de la estructura. Columna muy rígida y corta, combinada con suelo blando, tiene por consecuencia la inercia rotacional del sistema.

En el análisis que se realizó, se consideró el comportamien to de la placa y la inercia rotacional. Cada una de las alternativas estudiadas al diseñar la placa, tenían diferentes condiciones económicas y de manejo en cuanto a su construcción.

Se compararon dos alternativas, revisando el tiempo y costo.

En la 1a. alternativa, plataformas con trabes precoladas; se consideraban dos frentes, uno en planta y uno en obra, siendo el proceso de la siguiente manera:

Colado de la plataforma-trabes, montaje de las trabes, col<u>a</u> do de las losas sobre trabes y detalles:

En la 2a. alternativa estudiada se tenía un solo frente que era en obra y el proceso es:

Colado de la trabe-fraguado, postensado, pérdida de tiempo en el movimiento de cimbras. Se estudió y perfeccionó un sistema de cimbra que disminuye el tiempo de movimiento (Jumbo y Tubular).

Se optó por la 2a. alternativa, dado que su tiempo y su costo resultaba menor.

En la la. alternativa, la inclusión de una planta para el colado de trabes prefabricadas, no era costeable, dado que ningu na planta de las existentes en México, satisfacía las necesidades para la construcción de trabes tan grandes, se necesitaría de una planta especial, con el único fin de fabricarlas, y dicha planta tendría que adecuarse antes de empezar a construir, lo que retrasaría el inicio de la obra.

El costo se incrementa por ser una planta nueva que de principio solo serviría para la construcción del Metro, cargando la mayor parte de su costo de amortización a dicha obra.

Finalmente se decidió realizar la 2a. alternativa con el apoyo de la la.

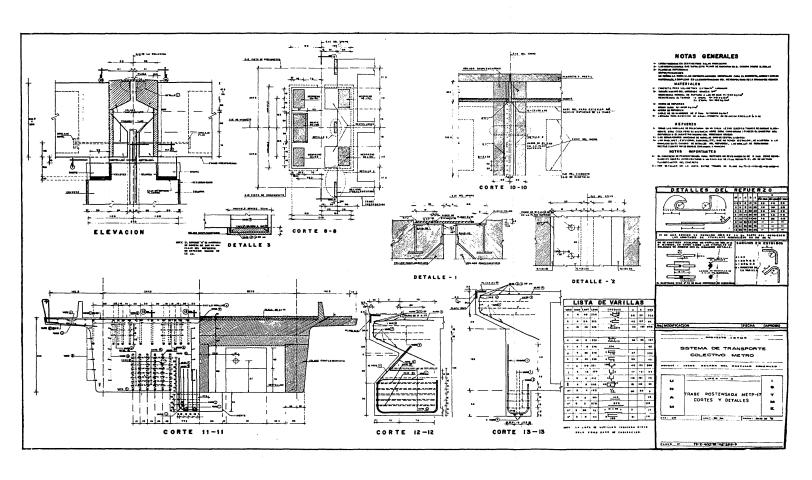
Aquí surge una pregunta, ¿en qué caso se construye una u otra Línea?. Esto se lleva a cabo dependiendo del tipo de estudios que se hayan hecho, esto es referido a la zona urbana por ejemplo, tipo de suelo, si se trata de una arcilla dura o blanda o de la zona de transición, si hay muchos edificios o muchas casas, o los dos, si el ancho de la calle cumple o no con lo

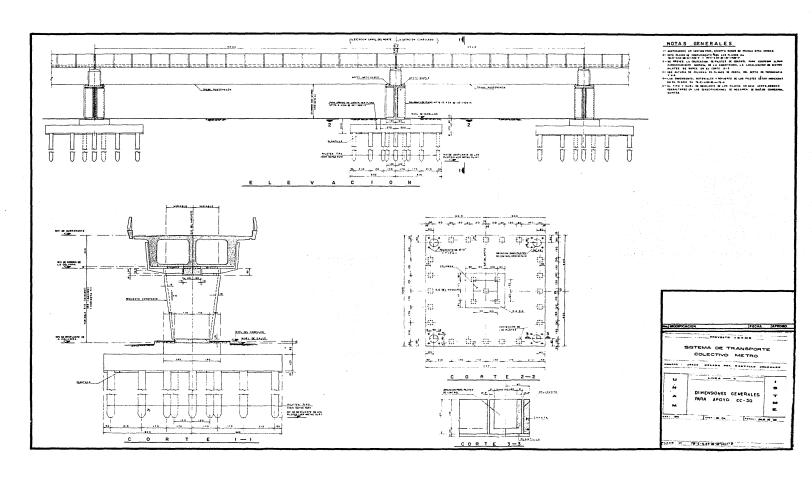
especificado (requisito arquitectónico), cual es el uso del subsuelo y de la superficie del suelo (funcionalidad urbana), etc. y hecho un balance económico se procede a escoger la solución más óptima según sea el caso.

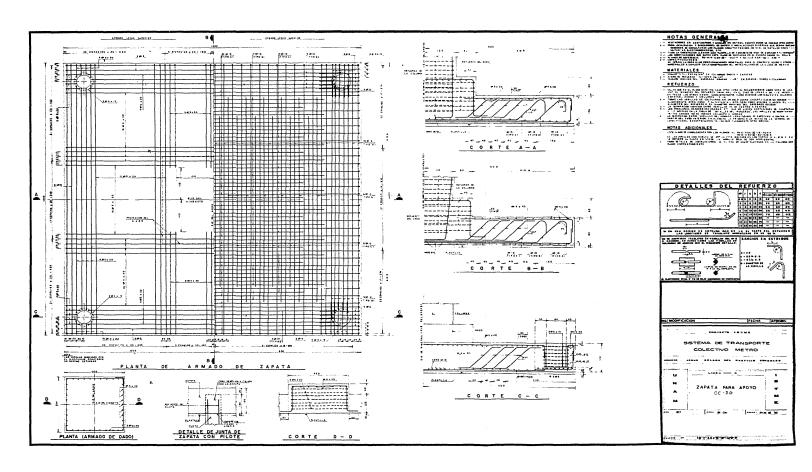
Los costos de las diferentes líneas del Metro varían lógica mente analizando lo ya tratado anteriormente. El costo de una línea subterránea es mucho mayor en comparación con los otros dos casos, un costo intermedio de línea, sería la elevada, y por último tendríamos como más barata la superficial.

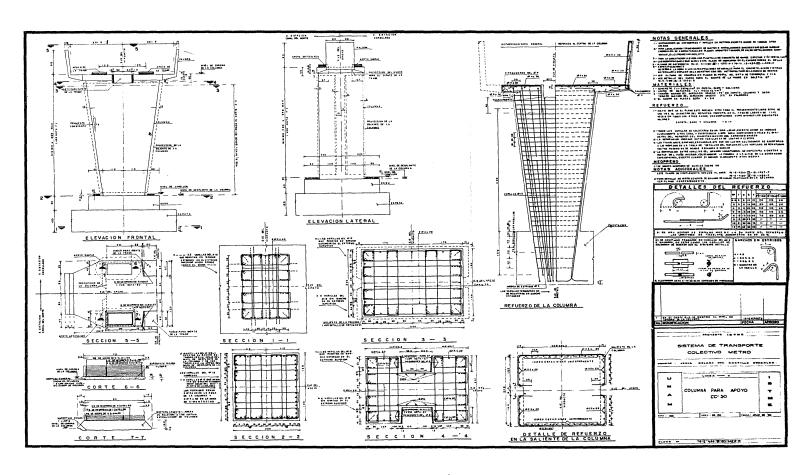
Después del análisis hecho anteriormente, podemos considerar que la relación beneficio/costo para la Línea 4 estriba en lo siquiente:

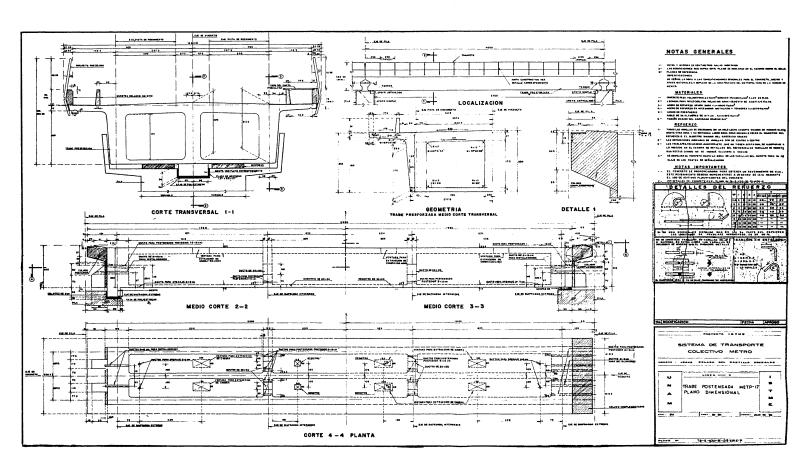
- Una gran densidad de población resultará beneficiada con la obra.
- 2) En casi toda su longitud el ancho de calzada permanece constante, por lo que las afectaciones fueron mínimas.
- La vialidad transversal no se altera. La vialidad paralela fué mejorada mediante un eje vial que corre de Sur a Norte y complementará al STC.
- 4) Las obras inducidas fueron minimas.
- Finalmente al mejorarse el paisaje urbano, se motiva a la población circundante.

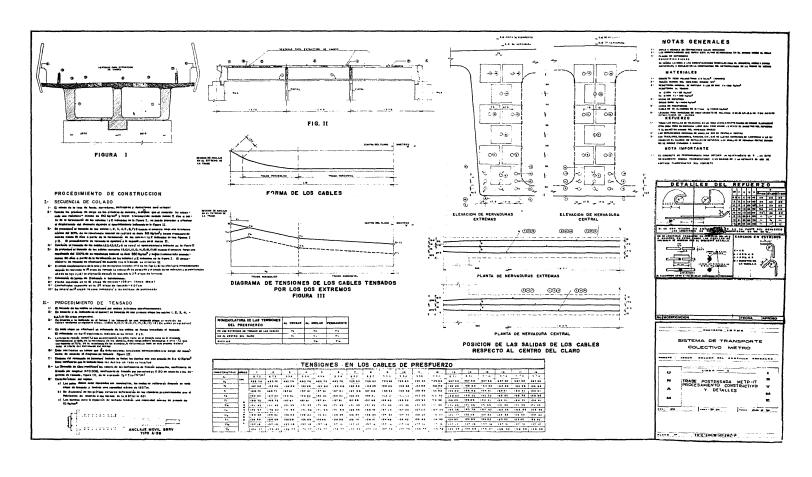


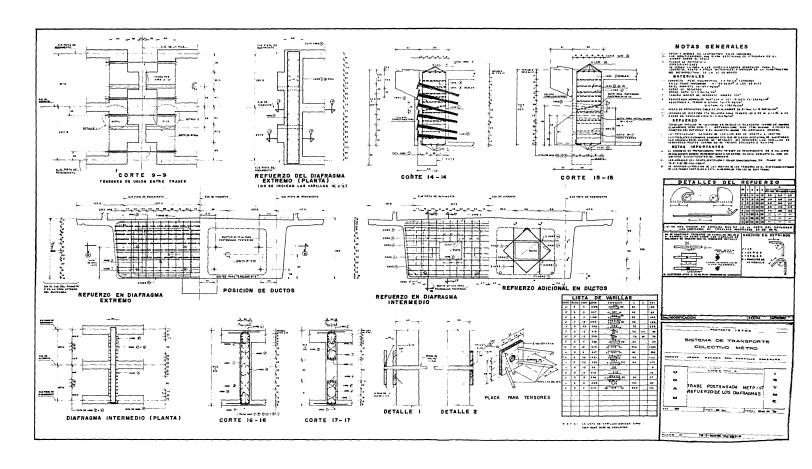


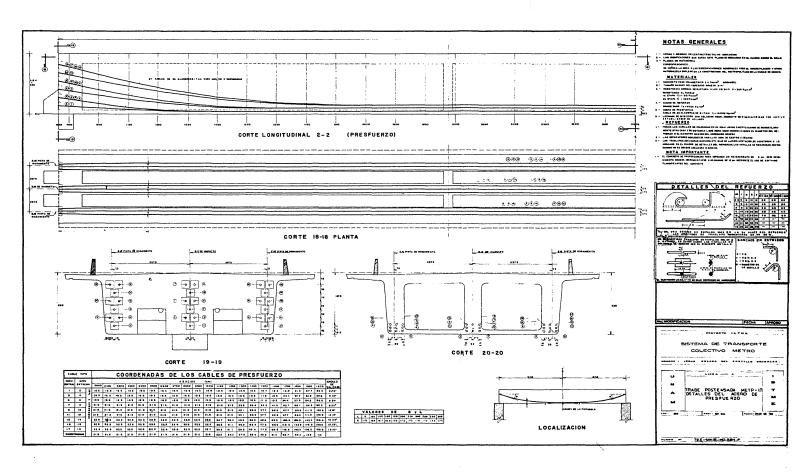












CAPITULO II

MOLDES Y OBRAS FALSAS -

```
1.- ESPECIFICACIONES GENERALES EN LA
   CONSTRUCCION DE CIMBRAS
```

2.- DISEÑO

3.- TIPOS DE CIMBRA Y MATERIALES

4.- CIMBRA PARA PUENTES Y VIADUCTOS.
INCLUYENDO PILAS.- (LINEA 4)

II.- MOLDES Y OBRAS FALSAS

5.- PLANOS

b).- Acero de Preesfuerzo

6.- VARILLA CORRUGADA Y TORONES DE ALAMBRON PARA EL TENSADO

a.1- Definición y Alcance a).- Acero de Refuerzo a.2- Colocación

a.3- Control de Calidad

b.1- Alambre para Concreto Preesforzado b.2- Toron para Concreto Preesforzado

I.- MOLDES Y OBRAS FALSAS: (Varilla Corrugada y Torones de Alambrón para el Tensado) Acero de Refuerzo y Acero de Preesfuerzo.

1.- ESPECIFICACIONES GENERALES EN LA CONSTRUCCION DE CIMBRAS:

La construcción de la cimbra para una estructura de concreto calculada por el responsable de la obra tendrá mucho que ver con el alcance general de la economía y calidad de la obra terminada. Se deberá especificar y particularizar para una obra determinada, indicando al constructor lo que se espera exactamente de ello, la especificación estará escrita en tal forma que resulte una obra económica y segura.

- a) Confinamiento del concreto para dar la forma según las dimensiones requeridas y suficientemente hermética para evitar fugas de mortero durante el colado del concreto.
- Resistencia suficiente para soportar la presión originada por la colocación y vibrado del concreto.
- c) Rigidez adecuada para limitar los desplazamientos de la se \underline{c} ción estructural a las tolerancias dimensionales especific \underline{a} das.
- d) Determinación del tiempo de permanencia de la cimbra, considerando: Cargas de construcción, resistencia a edades tempranas del concreto, cargas accidentales y la posibilidad de recuperación de contraflechas.

2.- DISEÑO:

Los moldes o formas deberán ajustarse a la configuración, líneas, niveles, elevación y dimensiones que vaya a tener el concreto según lo indiquen los planos respectivos.

No se autorizará un colado sin que antes el constructor haya presentado a la consideración del Director de la obra el diseño y la disposición de la cimbra que propone emplear, y que éste ha ya aprobado dicho diseño. Esta revisión no será motivo de retra so en la ejecución de la obra, ni releva la responsabilidad del constructor para que la cimbra sea estanca y lo suficientemente resistente para soportar las cargas a que estará sometida.

En el diseño se deberá demostrar que la resistencia y la rigidez de la cimbra son adecuadas.

3.- TIPOS DE CIMBRA Y MATERIALES:

La selección de materiales para la cimbra debe basarse en dos aspectos:

- a) Máxima economía para el constructor.
- b) Seguridad y calidad requerida para la obra terminada.

La aprobación del Director de la obra, corresponde al 2° as pecto solamente y siempre que sea solicitada en especificaciones. La siguiente tabla de recomendaciones no excluyen el uso de

cualquier otro material, que cumpla con los aspectos previamente señalados.

Material	Uso principal	Especificación	Datos de Diseño
Acero	Cimbra pesada y andamiaje Columnas y puntales	ALSO	Manual del ALSO
	Cimbras permanentes, inc. soldadura	AWS	Manual del AISI
Aluminio	Paneles ligeros	Fabricante	Fabrica <u>n</u> te
Magnesio	Paneles ligeros	Fabricante	Fabrica <u>n</u> te
Triplay	Paneles ligeros acabado aparente	Norma C18-46	Esfuerzos en fun- ción de su dens <u>i</u> dad apa- rente
Papel prensado tubular	Columnas, losas y pilotes	Fabricante	Fabrica <u>n</u> te
Cartón corrugado	Aligeramiento rectangular o cilíndrico en losas o trabes	Fabricante	Pruebas por no contar- se con datos
Concreto	Zapatas, precolados y cubiertas	ACI	Código ACI
Fibra de Vidrio	Losa reticular, trabe y motivos arquitectó- nicos	s Fabricante	Fabrica <u>n</u> te
Plástico	Acabados aparentes	Fabricante	Fabrica <u>n</u> te

Para la selección del tipo de cimbra a emplear se recomienda tomar en cuenta los siguientes factores principales:

- a) Tiempo disponible para el diseño.
- b) Experiencia del personal responsable del diseño.
- c) El conocimiento y experiencia del responsable de la construcción de la cimbra.
- d) Consecuencias de una falla.

4.- CIMBRA PARA PUENTES Y VIADUCTOS, INCLUYENDO PILAS.- (LINEA 4)

La remoción de la cimbra debe planearse por anticipado, como una medida importante en este tipo de estructuras. La cimbra de berá ser lo suficientemente rígida para asegurar que la estructura terminada satisface sus funciones estructurales y que el acabado del concreto expuesto presentará una apariencia agradable al público.

Se indican las siguientes recomendaciones para este tipo de obras.

a) La obra falsa no deberá retirarse hasta que el concreto haya alcanzado una resistencia igual al 70% f'c (para el caso de la Línea No. 4 es del 80% f'c) de la de diseño, y en ningún caso hasta que hayan transcurrido al menos 5 días después del colado del concreto. En estructuras continuas, no deberá retirarse la cimbra hasta que los claros adyacentes, alcancen la resistencia especificada.

- b) La cimbra puede ser de madera o metálica, no deberá permitir fugas del mortero y será lo suficientemente resistente para prevenir distorsiones durante el colado y curado del concreto.
- c) Las cimbras para obras ornamentales, parapetos y superficies verticales que estarán sujetas a acabado especial, deberán retirarse entre las 12 y las 48 hrs. después del colado, dependiendo de las condiciones climatológicas. Los tapones en las juntas de colado no deberán removerse por un período de 15 hrs. después del colado.
- d) La cimbra de losas, vigas, trabes y ménsulas deberá permane cer hasta que el concreto haya alcanzado una resistencia igual al 80% f'c de la de diseño.

En la construcción de las trabes de la línea elevada del metro, se utilizan dos tipos de obra falsa: Las tubulares y las metálicas, también llamadas Jumbo, empleando en ambas el mismo tipo de cimbra, que es cimbra de contacto para dar un acabado de apariencia agradable.

La cimbra tubular, por su facilidad para adaptarla a diversas dimensiones se emplea en estaciones, claros de longitud dif<u>e</u> rente al promedio de 35 metros, tramos pequeños de ajuste, cruces especiales, y en zona de curvas principalmente, debido a su flexibilidad de colocación, para seguir la curvatura requerida en su caso.

En el caso de los cruces con avenidas transversales al eje del Metro, la cimbra que deberá utilizarse para la construcción de las trabes elevadas será del tipo tubular.

La cimbra Jumbo se utiliza preferentemente en tramos rectos, por ser una estructura rigida, además permite la reutilización de la obra falsa y moldes, después de cinco días de haberse colado la losa superior, quedando soportada la trabe en los cuatro puntales metálicos que se localizan en los diafragmas extremos e intermedios.

En la construcción de la cimbra de contacto, se utilizan bastidores metálicos forrados de triplay con acabado especial de resinas y fibra de vidrio, esto es con el fin de dar un acabado liso exento de cualquier marca en el contacto y un incremento en el número de usos.

La parte superior de la cimbra de contacto, es igual en zona de tramo, cambia en zona de transición y en las estaciones.

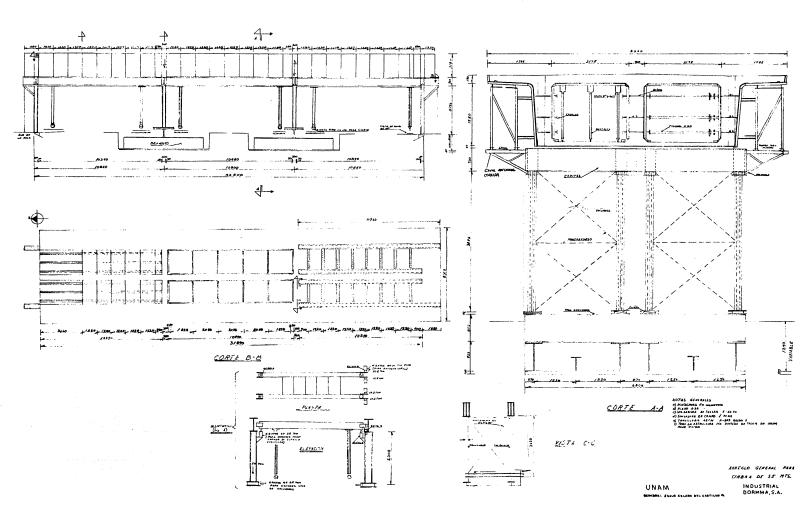
En los lugares indicados en planos de acabados se construirân elementos de concreto aparente para lo cual habrá de utiliza<u>r</u> se cimbra de triplay de pino de 19 mm. de espesor de primera calidad o cimbra metálica, con el objeto de lograr superficies libertad, teniéndose la seguridad de que siempre existirá la posibilidad de hacer coincidir la medida de un tubo con la dimensión diseñada, aún en los casos extremos en que se precise de la combinación de dos o más medidas de tubo para poder cubrir la longitud requerida; lo que acontecerá obligadamente toda vez que se rebase la medida máxima de 6.00 m. que poseen estos tubos; pues de una mayor longitud resultaría muy dificilmente manejables.

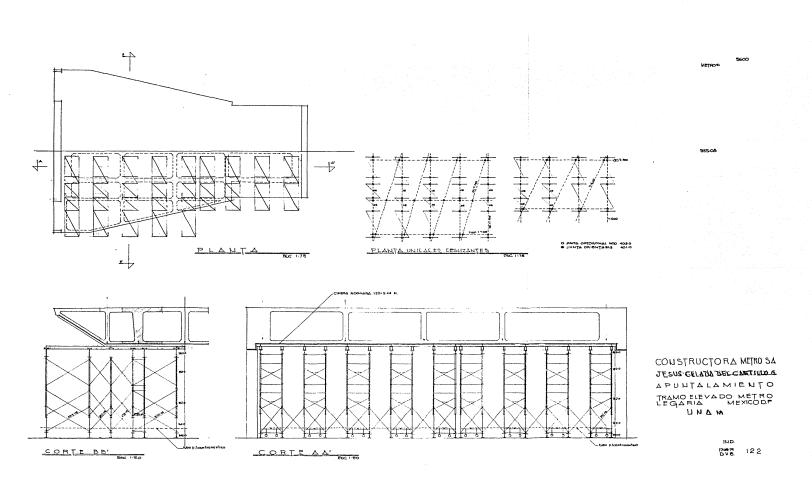
Tocando el punto referente a los sistemas existentes para ha cer trabajar a todos los tubos dentro de un todo estructural, se siente la necesidad del empleo de algún método práctico, pudiéndose así ocurrir cualquiera a base de uniones, traslapes e incluso so soldadura.

Cimbra Estructural: (JUMBO)

Este tipo de cimbra está constituida por dos basamentos que descargan el peso de los dos puntales centrales y por dos puntales extremos que se reciben sobre las zapatas de cimentación, y en la parte superior por seis carros, tres de cada lado que se apoyan sobre los puntales.

El molde estructural dadas las formas que posee, permite su reuso a los cinco días de colada la trabe contra los veintiún días que permanece la cimbra tubular.





- 6.- VARILLA CORRUGADA Y TORONES DE ALAMBRON PARA EL TENSADO.
- a).- Acero de Refuerzo.

a.1.- Definición y Alcance

Las especificaciones de calidad que se estipulan, están com prendidas en el Reglamento de Construcciones para el Distrito Federal, y consideran los métodos de ensaye aprobados por la Dirección General de Normas (D.G.N.), la American Society Testing of Materials (A.S.T.M.) y la American Welding Society (A.W.S.).

Con objeto de llevar a cabo un adecuado control de calidad del acero de refuerzo y preesfuerzo es necesario que un Laboratorio, autorizado por la Dirección de la Obra, efectúe las pruebas de control correspondientes, que se mencionan más adelante.

El propósito de la inspección y ensaye del acero, es verificar que se satisfacen las especificaciones y tolerancias contempladas en el proyecto estructural.

a.2.- Colocación

Las varillas de refuerzo serán inspeccionadas en la obra, verificando que se localicen conforme a los planos, midiendo su separación centro a centro, su diámetro, forma, longitud, trasla pes y cantidad de acero colocado. Las superficies de las varillas deberán estar libres de polvo, cemento, escamas de óxido pe sadas, escamas de laminación, tierra, grasa o cualquier materia

objetable a juicio de la Dirección de la Obra y deberán mantener se en estas condiciones hasta que queden ahogadas en el concreto. No se permitirá la iniciación de un colado sin que la Dirección de la Obra haya dado su visto bueno respecto a la limpieza y colocación del acero.

a.3.- Control de Calidad

El acero de refuerzo que se empleará en la construcción de las diversas obras, deberá cumplir tanto con las especificaciones de diseño, como con las especificaciones de fabricación y normas de calidad citadas.

Para determinar las propiedades y características del acero de refuerzo, se emplearán los siguientes métodos:

Prueba	D.G.N.	A.S.T.M.
Para varillas corrugadas para refuerzo de concreto.		
Determinación del peso unita- rio y área transversal	B-434	** 3 1 × 1 × 2 •
Determinación de requisitos a la tensión:	B-172	A-370
Resistencia mínima a la ten- sión, en kg/mm2. Límite de fluencia mínimo,		A-615
en kg/mm2.	-	A-616
Alargamiento mínimo, en porcentaje.		E - 8
Determinación de requisitos de doblado.	B-172	A-370

Prueba	D.G.N.	A.S.T.M.
Determinación de las características de las		
corrugaciones.	B-291	A-305
• • •		

Tolerancias

- a) En colocación del refuerzo en losas y zapatas, 0.2 cm. verticalmente y 2.5 cm. horizontalmente, respetando el número de varillas por metro.
- b) En colocación del refuerzo con los demás elementos, 0.5 cm.
- c) En longitudes de bastones, corte de varillas, traslapes y dimensiones de ganchos, menos 1.0 cm.
- d) En área transversal del acero de refuerzo, menos 4%.
- e) Si el esfuerzo de fluencia (fy), de un espécimen resulta ma yor o igual que el mínimo especificado para ese grado en la Norma D.G.N., correspondiente, y si además, cumple con los otros requisitos de la Norma, se podrá usar el lote representativo por el espécimen. En caso contrario, el lote se rechazará.

Soldadura ...

Deberán efectuarse un minimo de tres pruebas de tensión en

varillas de diferentes diámetros a cada soldador antes de acepta<u>r</u> lo, debiendo ser las 3 pruebas satisfactorias. La resistencia de las conexiones soldadas de las pruebas y el refuerzo no será menor que la resistencia máxima de las varillas de que se trata.

Adicionalmente a la inspección continua, la soldadura de cam po será controlada mediante el examen de radiografías o gammagrafías de las uniones soldadas, cuando sea solicitado por la Dirección de la Obra.

b.- Acero de Preesfuerzo

b.1.- Alambre para Concreto Preesforzado.

Requisitos de Tensión

El alambre debe cumplir con los requisitos indicados en las Tablas I y II

Tabla I Requisitos de Tensión

Diámetro en mm.	Límite de fluencia, mínima en kg/cm ²	Resistencia a la tensión, mínima en kg/mm ²		
2.00	176	220		
5.00	140	175		
7.00	132	165		

Tabla II Requisitos de Alargamiento

Diámetro	Alargamiento minimo	Longitud calibrada		
en mm.	después de la ruptura	del espécimen para esta prueba en mm.		
2.00	4.00	20		
5.00	3.50	180		
7.00	3.50	250		

Requisitos de Doblado

El alambre debe resistir, sin agrietarse ni romperse, dos pruebas de doblado, en planos perpendiculares entre sí. Cada prueba consiste de cinco dobleces alternados a noventa grados (90°).

Tolerancias en las Dimensiones

Las dimensiones del alambre no deben variar más de ± 0.05 mm. del diámetro nominal especificado. La diferencia entre los diámetros máximo y mínimo, medidos en cualquier sección transver sal dada, no debe ser mayor de 0.05 mm.

Anclaje de botón. - El alambre que vaya a usarse en anclaje de tipo botón, debe ser de calidad conveniente para permitir la formación, en frío, de botones de anclaje. El agrietamiento longitudinal no se considera como una causa para rechazar el material,

si el anclaje de botón es capaz de desarrollar la resistencia total del alambre. El agrietamiento transversal puede ser causa de rechazo.

El alambre terminado no debe llevar soldaduras o juntas. Se debe eliminar todas las soldaduras o uniones que se hubieran efectuado, para facilitar el proceso de fabricación.

b.2.- Torón para Concreto Preesforzado

Propiedades Mecánicas

Carga de Ruptura. - Los torones terminados relevados de esfuerzo, deben cumplir con los requisitos de resistencia a la ruptura indicados en la Tabla I.

Tabla I Requisitos de Resistencia

Tamaño nominal	Diámetro nominal del torón, en mm.	Resistencia a la ruptura del torón, mínima KG.	Area nominal de acero del torón mm2.	Peso nominal aproximado del torón Kg/m
		GRADO 176		
1/4	6.3	4080	23.23	0.182
5/16	7.9	6580	37.42	0.293
3/8	9.5	9070	51.61	0.405
7/16	11.1	12250	69.68	0.456
1/2	12.7	16330	92.90	0.729
		GRADO 190		
3/8	9.5	10430	54.84	0.432
7/16	11.1	14060	74.19	0.580
1/2	12.7	18730	98.71	0.774

Resistencia de fluencia.- La carga mínima en el límite de fluencia para todos los torones, determinada por el método de deformación especificada bajo carga y considerando una deformación del 1.0% no debe ser menor del 85% de la resistencia de ruptura mínima especificada en la Tabla II.

La deformación unitaria bajo carga, debe determinarse con un extensómetro calibrado, cuya sensibilidad no sea menor de 0.0001.

La carga inicial indicada en la Tabla II se debe aplicar al espécimen, y en ese momento, se fija el extensómetro ajustándolo a una lectura de 0.001 cm por cada cm de longitud calibrada. Después la carga se incrementa hasta que el extensómetro in dique una deformación unitaria de 0.01. La carga para esta deformación, se registra y debe cumplir con los requisitos estipulados en la Tabla II.

Tabla II Reguisitos de Resistencia de Fluencia

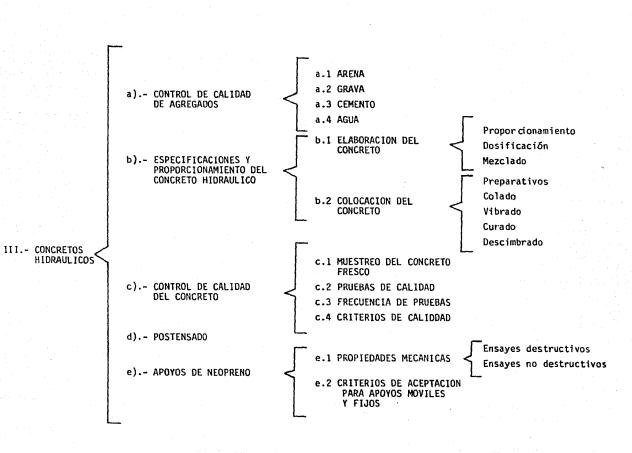
Tamaño Nominal	Diámetro nominal del cable mm.	Carga inicial en Kg.	Carga minima para alarga- miento, del 1%, en kg.
	GF	RADO 176	
1/4	6.3	408	3470
5/16	7.9	658	5579
3/8	9.5	907	7709
7/16	11.1	1225	10433
1/2	12.7	1633	13880
	GF	RADO 190	
3/8	9.5	1043	8867
7/16	11.1	1406	11952
1/2	12.7	1873	15921

Requisitos de alargamiento. - El alargamiento total del torón bajo carga debe ser como mínimo de 3.5% y se debe medir en una lon gitud calibrada mínima de 610 mm. El alargamiento se determina por medio de un extensómetro que se coloca sobre el espécimen des pués de haberle aplicado una carga inicial. La carga inicial de be ser igual al 10% de la resistencia de ruptura mínima requerida, como se indicó en la Tabla II. Cuando se alcance un alargamiento de 1.0%, puede removerse el extensómetro y continuar cargando hasta la falla. El valor del alargamiento se determina en tonces, por el incremento de la longitud entre las mordazas, al cual debe adicionársele el valor de 1% determinado con el extensómetro.

Requisitos dimensionales. La tolerancia en el diámetro nominal para torones del grado 176 es de $^{+}$ 0.41 mm y para el grado 190 de + 0.66, - 0.15 mm, medidas en la corona del torón.

CAPITULO III

CONCRETOS HIDRAULICOS



III.- CONCRETOS HIDRAULICOS

La elaboración, colocación y calidad del concreto que se utilice para la construcción de elementos postensados, elaborados en la obra, deberá cumplir con las normas de calidad de los materiales correspondientes, de elaboración, transporte, colocación, acabado y curado que se describen a continuación, además de cumplir las tolerancias que contempla el proyecto estructural.

a) -- CONTROL DE CALIDAD DE AGREGADOS

Los agregados que se empleen en la elaboración del concreto para elementos postensados deberán consistir de partículas sin fracturas, resistentes a la abrasión, limpios y libres de contaminaciones nocivas, con graduación adecuada y cuyo origen haya sido una roca dura. Deberá certificarse que los agregados que se utilicen para elaborar el concreto no contienen substancias que reaccionen desfavorablemente con los álcalis del cemento produciendo expansiones excesivas; si los agregados contienen cantidades excesivas de elementos reactivos con los álcalis del cemento, sólo podrán emplearse si se utiliza cemento que contenga no más de 0.6% de álcalis calculados como óxido de sodio ó bién, con el empleo de un aditivo que prevenga la expansión dañina debida a la reacción álcalis-agregados.

La Supervisión Técnica de la Obra, podrá efectuar análisis para verificar la calidad de los agregados, mismos que deberán cumplir con los siguientes requisitos:

a.1 ARENA

1.- Graduación.- Deberá cumplir con lo estipulado en la siguien te tabla:

Tabla de Requisitos para la Granulometría del Agregado Fino

Mal	lla		Fino que Porcentaje
9.51 mm. ((3/8 pulg.)		100
4.76 mm. ((No. 4)	95	a 100
2.38 mm. ((No. 8)	80	a 100
1.19 mm. ((No. 16)	50	a 85
595 🚜 ((No. 30)	25	a 60
297 14 ((No. 50)	10	a 30
149 μ ((No.100)	2	a 10

Los porcentajes señalados se deberán obtener en la dosificadora; dado que la graduación en el banco puede ser distinta, se agregarán las partículas necesarias para obtener los porcentajes especificados. El módulo de finura de la arena estará comprendido entre 2.3 y 3.1; se deberán hacer ajustes en la planta dosificadora toda vez que el módulo de finura acuse variaciones de 0.2 del valor considerado en el diseño de la mezcla. La

arena no tendrá más de 45% retenido entre 2 mallas consecutivas, de las indicadas anteriormente.

Podrán admitirse desviaciones fuera de los límites granulométricos especificados hasta de 5% en exceso ó en defecto, en no más de dos de los tamaños correspondientes a las mallas No. 4, 8, 16, 50 y 100.

2.- Los límites de otros requisitos de calidad, en agregado fino para concreto, serán los siguientes:

Material	Māximo, en Porcentaje del peso total de la muestra
Particulas desmenuzables ASTM-C-142	3.0
Material que pasa la malla No. 200 (74 🏒): (Pérdida por lavado, ASTM-C-117)	5.0 (*)
Contenido de finos en prueba de sedimentación	3.0

(*) Si se comprueba que el material fino no es fundamental mente arcilloso, este límite será de 7.0%.

El peso específico de la arena, la absorción y el conten<u>i</u> do de humedad deberán ser determinados para fundamentar la dos<u>i</u> ficación de las mezclas del concreto. Un cambio mayor a 0.05 en el peso específico, obligará a un nuevo diseño de la mezcla.

a.2 GRAVA

1.- Graduación.- La grava deberá cumplir con los siguientes requisitos granulométricos:

Tamaño	Mater	ial qu	e pasa	(peso	en P	orcent	aje)			
Nominal		1"	3/4"	1/2"	3	/8"	j.	4	#	8
20 a 5 mm.			90 a		2	10 a	0	a	0	a
(3/4" a No.	. 4)	100	100	-	5	5	10)	5	

Como tolerancia podrá admitirse que por un período no mayor de 7 días se obtengan desviaciones del 5% en los límites in feriores de los porcentajes que pasan en cada malla excepto en la de 1".

2.- Otros Requisitos de Calidad.- La cantidad de sustancias de letéreas en agregados gruesos para concreto, no debe exceder los siguientes límites:

Material	Porcentaje máximo del peso total de la muestra
Partículas desmenuzables, ASTM-C-142	5.0
Material que pasa la malla No. 200 (74,4), ASTM-C-117	1.0 (*)
Pérdida por abrasión, ASTM- C-131	50.0

^(*) Si se comprueba que el material fino no es fundamentalmente arcilloso, este límite será de 1.5%

a.3 CEMENTO

El cemento que se emplee será Portland Tipo I.

La Dirección de la Obra, a través de la Supervisión Técnica, podrá realizar muestreos del cemento para verificar la calidad del mismo, rechazando las partidas que no cumplan con dichas normas.

Requisitos Químicos

Para ser aceptado el cemento Portland Simple, deberá cumplir con los siguientes requisitos químicos, verificados según la Norma D.G.N.-C-131-1976, vigente:

Fs	nec	i f	ic	a c	iones	Ou	ími	cas
	PEC		, ,	ac	101163	V u		C U 3

Compuestos y Características	Cemento Tipo I
Oxido de magnesio, (MgO) máx. %	5.0
Anhidrido sulfúrico, (SO ₃), máx. %	
Cuando (3CaO. Al ₂ O ₃) es 8% o menor	3.0
Cuando (3CaO. Al ₂ O ₃) es mayor de 8%	3.5
Pérdida de calcinación, máximo %	3.0
Residuo insoluble, máximo %	0.75
Aluminato tricálcico (3CaO. Al ₂ 0 ₃) Máx	67 . 60

Requisitos Físicos

El cemento deberá satisfacer los siguientes requisitos físicos para ser aprobado:

Especificaciones Físicas

Caracteristicas	Cemento Tipo I
Finura, superficie específica, cm²/g. Método de permeabilidad al aire, min.	2800
Sanidad, (prueba de Autoclave) Expansión máxima en %.	0.80
Tiempo de fraguado, método Vicat: Fraguado inicial en mins. no menos de:	45
Fraguado final en horas, no más de:	8
Resistencia a la compresión, kg/cm ² En cubos de mortero 1:2.75 en peso (arena graduada estándar), relación agua/cemento constante 0.485 Valores mínimos:	
A las 24 horas.	
A los 3 días	130
A los 7 días.	200
A los 28 días.	

La determinación de las propiedades físicas se hará de acuerdo con los métodos oficiales de la Dirección General de Normas y/o de la American Society for Testing and Materials, que se mencionan a continuación:

Propiedad	Método D.G.N.	Método A.S.T.M.
1 Finura	C-56	C-204
2 Sanidad	C-62	C-151
3 Tiempo de Fraguado	C-58	C-266
4.– Resistencia a la compresión	C-61	C-109
5 Fraguado falso	C-132	C-451

a.4 AGUA

El agua que se utilice en la fabricación del concreto debe rá ser limpia y estar libre de cantidades perjudiciales de ácidos, álcalis, sales, materia orgánica y demás substancias que puedan ser nocivas y con los límites indicados en la tabla siguiente.

Tabla de Limites Recomendables de Impurezas en Agua para Concreto

Sulfatos (SO4), máximo en ppm.	300	
Cloruros (como C1-), máximo en ppm.	300	**************************************
Magnesio (como MgO), máximo en ppm.	150	
Materia orgánica (oxígeno consumido en medio ácido), máximo en ppm.	10	
Sólidos totales en solución, máximo en ppm.	1 500	
pH no menor de	7	
		•

Cuando a juicio de la Supervisión Técnica, exista duda sobre la calidad del agua, se elaborarán 2 mezclas comparativas de mortero. Dichas mezclas serán idénticas, excepto por la procedencia del agua. En la mezcla de prueba se usará agua de la fuente de abastecimiento en estudio; en la mezcla testigo, agua destilada. Se considerará que el agua estudiada es aceptable cuando sus especímenes produzcan a 7 y 28 días, resistencia a compresión, mayores del 90% de las correspondientes a los

especimenes elaborados con la mezcla testigo, y los tiempos de fraguado inicial y final, no difieran en \pm 60 mins.

b.- ESPECIFICACIONES Y PROPORCIONAMIENTO DEL CONCRETO HIDRAULICO

b.1 ELABORACION DEL CONCRETO

Proporcionamiento

Los distintos ingredientes que se utilicen, se mezclarán adecuadamente para obtener un concreto homogéneo y trabajable, que permita una colocación adecuada y los acabados indicados en el Proyecto.

- Tamaño máximo del agregado.- El tamaño máximo de los agregados en ningún caso será mayor de 20 mm (3/4").
- 2.- Consistencia. La cantidad de agua empleada en la producción del concreto, se regulará para obtener la consistencia apropiada, debiéndose ajustar por cualquier variación en el contenido de humedad ó graduación de los agregados, al penetrar a la mezcladora. No se permitirá la adición de agua para compensar el endurecimiento del concreto antes de ser coloca do. Se requerirá uniformidad en la consistencia del concreto de revoltura a revoltura. El Contratista podrá equipar cada mezcladora con un medidor de consistencia, que proporcione un índice de la consistencia de concreto. La sensibilidad de los medidores de consistencia será tal que el efecto de un cambio de revenimiento de 1.5 cm. sea fácilmente

detectado por el operador. El diseño y construcción de los medidores de consistencia será tal que elimine errores apreciables ocasionados por la fricción en la operación de la mezcladora y por variaciones de la corriente eléctrica.

El revenimiento de diseño de las mezclas será de 5 cm y mediante la inclusión de un aditivo fluidizante podrá elevarse hasta 8 ± 2 cm, a fin de facilitar el acomodo del concreto en las cimbras.

El peso volumétrico del concreto deberá estar comprendido en tre 2.1 y 2.4 ton/ m^3 , en estado húmedo.

La prueba de revenimiento se efectuará en el sitio de la descarga del concreto, antes de ser colocado y consolidado; la determinación se hará conforme a la norma A.S.T.M. C-143. Se efectuará la prueba de revenimiento cada vez que la Dirección de la Obra lo juzgue necesario ó por lo menos cada 5 cm³ de concreto.

No se admitirá el concreto que presente un revenimiento mayor de 10 cm una vez incluido el fluidizante. No será aceptable la colocación del concreto con bomba.

Dosificación

En el concreto hecho en obra y premezclado, la base para medir el concreto será el metro cúbico al descargar la revolvedora. El volumen del concreto fresco se medirá por el peso de cada revoltura, dividido entre el peso volumétrico real determinado mediante ensayes.

El peso de cada revoltura se podrá determinar como la suma del peso de cada material que interviene en la mezcla, incluyendo el agua, agregados y cemento. El peso volumétrico real se obtendrá por el método A.S.T.M.C.-138.

El concreto hecho en obra y premezclado deberá cumplir con los requisitos de dosificación que a continuación se enuncian:

- 1.- Concreto hecho en obra.- Se empleará, únicamente en casos en que se requieran volúmenes pequeños, y para lo cual, la Contratista requerirá la aprobación de la Dirección de la Obra. El equipo de mezclado será mecánico, y la medición de los agregados, podrá ser volumétrica, siempre que se dosifique en recipientes de geometría y rigidez adecuadas. La dosificación del cemento se hará por sacos completos y la del agua en recipientes graduados.
- 2.- Concreto Premezclado.- El suministro de volúmenes mayores, se hará con concreto premezclado, elaborado en planta, que cuente con el equipo necesario para garantizar la calidad uniforme y considerando los siguientes requisitos:
- a).- Ingredientes.- Las cantidades de cemento, agregados y aditivos que intervengan en la fabricación del concreto, serán determinadas por peso, en forma independiente para cada

revoltura de concreto; la cantidad de agua será determinada por volumen ó peso.

Se usarán tolvas independientes para pesar el cemento, las que estarán equipadas con los aditamentos necesarios para que la descarga del cemento por revoltura sea completa; cuando el cemento sea suministrado por sacos, la dosificación deberá realizarse para cada revoltura, por sacos completos de cemento.

El equipo para manejar el cemento estará construído y operado de manera que se eviten mermas durante la medición, transporte y descarga.

b).- El equipo pesador y medidor, se ajustará a los siguientes requisitos:

Cada unidad pesadora deberá incluir una carátula visible con indicador, sin resortes, que marque la carga de la bás cula en cualquier etapa de la operación de pesado, desde cero hasta la capacidad total de la báscula, e incluir un dispositivo que indique si falta carga, si sobra ó si la báscula está en equilibrio, tanto descargada como cuando está cargada por el peso marcado en la barra. La carrera de la aguja indicadora en la carátula, deberá tener una am plitud suficiente para marcar sobrecarga de cuando menos 1/3 de la carrera que indica falta de carga. Las barras

de las básculas deberán estar interconectadas, de tal modo que no pueda iniciarse la operación de pesado de una nueva revoltura, hasta que la tolva de pesado esté completamente descargada de la pesada anterior y la báscula esté en equilibrio. Las tolvas de pesado deberán estar construídas de tal manera que permitan eliminar de ellas el material sobrante de una pesada, que esté en exceso de las tolerancias prescritas.

El equipo se deberá poder ajustar fácilmente para compensar la variación de peso motivada por el contenido de hume dad de los agregados y por cambios en las proporciones de la mezcla.

El equipo será capaz de controlar la entrada de materiales, de manera que las imprecisiones combinadas en alimentación y medición, durante la operación normal, no excedan 1% para agua; 1.5% para cemento; 3% para aditivos; 2% para arena, grava de 20 mm (3/4") y grava de 40 mm (1 ½").

Se proveerán las facilidades necesarias para obtener muestras representativas de cemento, aditivos, arena y cada tamaño de agregado grueso, de los flujos de descarga entre los silos y tolvas dosificadoras ó entre las tolvas dosificadoras y las revolvedoras.

El mecanismo de operación del aparato medidor de agua

deberá impedir que haya escurrimiento cuando las válvulas estén cerradas. El aparato medidor de agua se construirá de manera que el agua sea descargada rápida y libremente al interior de la revolvedora. Además del aparato medidor de agua, existirán aditamentos complementarios para medición e introducción de pequeñas cantidades de agua al interior de la revolvedora, cuando se requiera para ajuste final de la mezcla. Este equipo vaciará el agua añadida en el interior de la revolvedora.

El registrador de consistencia a que se refiere anteriormente, así como los controles de operación, se instalarán
en la caseta donde se localizan las carátulas para el peso de los materiales. Las carátulas de escala, indicadores y dispositivo medidor de agua, serán francamente visibles, sin interferencias que impidan su lectura.

Cuando lo juzgue necesario, la Dirección de la Obra podrá, a través de la Supervisión Técnica, verificar las condiciones de funcionamiento de la planta, para lo cual, la Contratista deberá otorgar las facilidades que se requieran.

El equipo que no llene los requisitos anteriores, será reparado o reemplazado satisfactoriamente, a juicio de la $D\underline{i}$ rección de la Obra.

Mezclado

El equipo y método empleados en la producción de concreto hecho en obra y premezclado, serán los adecuados para obtener uniformidad en las mezclas, en cuanto a consistencia, con tenido de cemento, agua y demás ingredientes, con las mismas proporciones de principio a fin de cada revoltura, en el momento de descargarse.

Se proveerá del equipo suficiente para el mezclado, trans porte y colocación del concreto, a efecto de evitar al máximo posible las juntas frías.

La elaboración del concreto hecho en obra y premezclado, deberá efectuarse con el agua de mezclado a una temperatura igual o menor de 20°C; los agregados tendrán una temperatura inferior a 30°C. La temperatura del concreto, deberá estar comprendida entre 5 y 27°C, en el momento de colado.

1.- Concreto Hecho en Obra.~ Cada revoltura se ajustará a los siguientes tiempos de mezclado:

Tiempo de Revoltura
1.5 minutos minimo
2 minutos minimo
2.5 minutos mínimo

Todas las revolvedoras que se utilicen, independientemente de su tipo, serán capaces de descargar con facilidad el concreto del menor revenimiento solicitado.

2.- Concreto Premezclado. - Cuando se utilicen camiones revolvedores, el tiempo de mezclado se medirá por el número de revoluciones del tambor, y estará comprendido entre un mínimo de 60 y un máximo de 100, girando el tambor a una velocidad de 8 a 12 r.p.m. Una vez completado el ciclo de mezclado, el tambor girará a una velocidad menor de 6 r.p.m.

No se podrá añadir agua a la revoltura una vez que ha salido de la dosificadora; si algún camión requiere agua adicional para permitir una colocación satisfactoria, la mezcla será desechada.

Al descargar el camión revolvedor, deberá evitar la segre gación del agregado grueso, utilizando bandas ó defelecto res, de manera que el concreto caiga verticalmente ó con cierta inclinación, en el recipiente que lo reciba. Se desechará cualquier mezcla que presente segregación.

b.2 COLOCACION DEL CONCRETO

Preparativos

1.- Ninguna porción de concreto será colada hasta que todo el

trabajo de cimbras, armado, instalación de partes que estarán ahogadas, preparación de las superficies de colado, así como el equipo para la colocación y manejo de la mezcla, (artesas, bandas, deflectores, tolvas, embudos, etc.), hayan sido aprobadas por la Dirección de la Obra.

- 2.- En caso de estar lloviendo se podrá colar , siempre y cuando la zona de trabajo se proteja de la lluvia. Si durante el colado se presenta una lluvia que pueda provocar deslaves y/o defectos en el acabado, deberán protegerse convenientemente las superficies de concreto fresco; tampoco se colocará en agua corriente, ni el concreto fresco estará su jeto a su acción, hasta después que haya endurecido.
- 3.- Todas las superficies de la cimbra y materiales ahogados, que hayan quedado cubiertas con pegaduras de mortero seco 6 lechada de concreto, se limpiarán antes de colar el concreto circundante ó adyacente.
- 4.- Superficies de desplante y liga de colado.
 - a) Inmediatamente antes de efectuar el colado, todas las super ficies sobre δ contra las que se cuele concreto, estarán li bres de agua encharcada, lodo y escombros. Además, deberán estar limpias de aceite y sustancias objetables. Las super ficies absorbentes contra las que se colocará concreto, deberán quedar saturadas de agua, previo al colado.

- b) Se define como juntas de construcción las superficies de concreto endurecido, contra las cuales se hará un nuevo co lado. Se harán en los lugares y forma fijados por el proyecto, observándose las siguientes recomendaciones:
 - Las superficies de las juntas de construcción, estarán limpias y humedecidas, al ser cubiertas con concreto fresco. La limpieza consistirá en la remoción de toda nata, concreto suelto ó defectuoso, pegaduras, arena ó cualquier material extraño.
 - En caso de suspender el colado fuera de una junta de construcción, será necesario demoler el concreto hasta llegar a la junta anterior, teniendo la precaución de reajustar las formas, apretándolas bien.
- 5.- En ninguno de los casos se usará revoltura que llegue a su destino después de los 60 minutos siguientes a la incorporación del agua y el cemento a la mezcladora. Tampoco se permitirá que sufran alteraciones las propiedades de la mez cla por falta de limpieza y por condiciones inadecuadas de los medios de transporte.
- 6.- Dentro de los 90 min. posteriores a la incorporación del agua y cemento a la mezcladora, las operaciones de dosifica ción, mezclado, transporte y colocación, deberán quedar con cluídas, de manera que el concreto llene totalmente los

moldes, sin dejar huecos dentro de su masa. Esto se obtendrá con alguno de los procedimientos siguientes:

Mediante el uso de vibradores de inmersión según los elementos estructurales por colar. Deberán emplearse en número suficiente para asegurar un correcto acomodo de la revoltura, de acuerdo con el volumen correspondiente a la etapa que deba colarse. La Dirección de la Obra podrá, en cualquier momento, ordenar el aumento del número de vibradores que sean necesarios, si a su juicio los utilizados por la Contratista se consideran insuficientes. Además la Contratista deberá contar con vibradores de repuesto, cuyo número estará sujeto al criterio de la Dirección de la Obra y al volumen ó estructura que se esté colando.

Colado

No será aceptable la colocación del concreto utilizando bomba. El concreto se depositará en todos los casos, tan cerca como sea posible de su posición final; no se obligará a fluir de manera que el movimiento lateral cause la segregación del agregado grueso, mortero ó agua de la masa del concreto. Los métodos y equipos empleados para despositar el concreto en los moldes, serán tales que no causen amontonamientos del agregado grueso, separados de la masa del concreto, si esto ocurre, serán esparcidos antes de vibrar el concreto.

Vibrado

- 1.- En ningún caso se demorará el colado tanto tiempo que la unidad vibradora no penetre fácilmente por su propio peso en el concreto previamente depositado, al reanudar el colado; el vibrador deberá penetrar en la capa anterior, revibrando el concreto depositado antes de la demora.
- 2.- La superficie de contacto entre ambos concretos deberá estar libre de materiales extraños al concreto, cuando se reanude el colado.
- 3.- El concreto se consolidará hasta la densidad máxima que sea posible alcanzar, de manera que expulse el aire atrapado y que cierre adecuadamente contra todas las superficies de los moldes y materiales ahogados. La consolidación del concreto en diferentes estructuras, se hará con vibradoras de inmersión, de acción eléctrica ó neumática.
- 4.- La consolidación de las capas de concreto se ajustará al uso de vibradores que satisfagan los requisitos descritos anteriormente, así como al siguiente procedimiento:

Los vibradores se operarán en posición vertical; por ningún motivo se aceptará introducir el cabezal en posición horizontal. Cuando el concreto se coloque en diferentes capas, la cabeza vibradora deberá penetrar aproximadamente 5 cm en la capa subyacente, la que estará en estado plástico, sin

haber alcanzado su fraguado inicial. En las áreas en las cuales se deposite concreto fresco sobre concreto previamen te colado, se hará una vibración mayor de la usual especial mente cuando se trate de concreto en masa, penetrando la ca beza vibradora como se indicó anteriormente hasta cerca de los contactos del concreto va vibrado. En toda vibración de concreto en masa, el tiempo de vibrado será aquel, que sin producirse segregación ó sangrado, dé al concreto su má xima densidad. No se colocará más concreto en capas superiores hasta que el concreto previamente colado haya sido completamente vibrado, como se especifica. Se tendrá cuida do en evitar contacto de la cabeza vibradora con la superfi cie de la cimbra. Cuando el concreto se cuele por el proce dimiento de capas, en las áreas extremas, en las cuales no se haya completado el espesor de la capa, se suspenderá el vibrado hasta que ésta haya sido completada en su espesor. La Dirección de la Obra podrá rechazar el equipo de vibrado que a su juicio no satisfaga las condiciones requeridas.

Curado

El curado se mantendrá el tiempo que requiera el concreto para asegurar que se alcanzará la resistencia del proyecto, y no será menor de siete días, conservando la humedad superficial mediante alguno de los procedimientos siguientes:

- a) Manteniendo húmedas las superficies expuestas al aire, en los moldes, mediante riegos adecuados de agua que se apliquen a partir del momento en que estos no marquen huella en dichas superficies.
- b) Aplicando a las superficies expuestas una membrana impermeable que impida la evaporación del agua del concreto.
- c) Cubriendo la superficie expuesta con arena, costales ó mantas, que se mantendrán húmedas mediante riegos.
- d) Mediante otros procedimientos previamente aprobados por la Dirección de la Obra.

Descimbrado

- 1.- El descimbrado deberá hacerse de tal forma, que se logre la completa seguridad de la estructura y cuando ésta se encuen tre adecuadamente soportada en puntales.
- 2.- Previa autorización de la Dirección de la Obra, el descimbrado de los lados de las vigas y trabes, las cimbras de columnas y las cimbras verticales similares podrán retirarse después de 24 horas, siempre y cuando sea el concreto lo suficientemente resistente para que no reciba daño.
- 3.- La cimbra que soporta los elementos postensados se podrá retirar cuando se haya aplicado suficiente preesfuerzo como para que dichos elementos sean capaces de resistir su propio peso y las cargas previstas de construcción.

c) CONTROL DE CALIDAD DEL CONCRETO

c.1 MUESTREO DE CONCRETO FRESCO

Las pruebas que han de realizarse se sujetarán a los procedimientos de muestreo de las Normas D.G.N.-C-161 y 160, en las cuales se describe el procedimiento para obtener muestras representativas de concreto fresco, tal y como se entrega en la obra, sobre las que se realizarán pruebas para determinar si se cumplen los requisitos de calidad de las especificaciones del concreto; además de tener en consideración las siguientes recomendaciones:

- 1.- El tiempo que transcurra entre la obtención de la primera y de la última porción de las muestras compuestas deberá ser tan corto como sea posible, y en ningún caso deberá excederse de 15 min.
- 2.- Las mezclas individuales se transportarán al lugar donde va yan a realizarse las pruebas sobre concreto fresco, ó donde se moldeen los especímenes de prueba; después, deberán combinarse y remezclarse con una pala lo necesario para asegurar uniformidad.
- 3.- Las pruebas de revenimiento, de contenido de aire, o ambas, deberán iniciarse dentro de los primeros 5 min. después de completar el muestreo. Luego, deberán completarse tan rápidamente como sea posible. El moldeado de especimenes para pruebas de resistencia tendrá que comenzarse dentro de los

primeros 15 min. después que se haya tomado la muestra. El tiempo entre la obtención y el empleo de la muestra, será tan corto como sea posible; la muestra deberá protegerse del sol, del viento y de otras causas de evaporación rápida, así como de la contaminación. De requerirse, deberá disponerse de locales apropiados, que mantengan en condiciones de especificación a las muestras recién tomadas.

Tamaño de la Muestra

- Las muestras para pruebas de resistencia deberán ser cuando menos, de 28 lt. Pueden permitirse más pequeñas para pruebas rutinarias de contenido de aire y de revenimiento.
- 2.- Los procedimientos del muestreo deberán incluir el empleo de todas las precauciones que ayuden a obtener muestras ver daderamente representativas de la naturaleza y condición del concreto muestreado.
- 3.- Muestreo en revolvedoras estacionarias.- El concreto se muestreará a dos ó más intervalos espaciados en forma regular durante la descarga de la porción intermedia de la revoltura. Tómense las muestras así obtenidas, dentro de los límites de tiempo especificados y combínense en una sola, para propósitos de ensaye. No deben tomarse muestras de la primera ó de la última porción de la descarga. El muestreo se efectuará pasando un receptáculo a través del chorro completo de descarga, ó desviando completamente ésta a un

recipiente para muestras. Si la descarga del concreto es demasiado rápida para desviarla completamente, entonces se vacía en un recipiente ó unidad de transporte lo suficiente mente grande para acomodar la carga completa, y posteriormente se realiza el muestreo en la forma que ya se indicó. Deberá tenerse cuidado de no restringir el flujo de concreto de la revolvedora, del recipiente o de la unidad de transporte, a fin de evitar la segregación. Estos requisitos se aplicarán a revolvedoras basculantes y no basculantes.

- 4.- Muestreo en revolvedoras o agitadores montados en camiones.Se muestreará el concreto en dos ó más intervalos espaciados en forma regular durante la descarga de la porción intermedia de la revoltura. Tómense las muestras así obtenidas dentro de los límites de tiempo especificados y combinense en una sola, para propósitos de ensaye. En ningún caso debe rán obtenerse muestras antes de agregar toda el agua a la revolvedora, ni tampoco se obtendrán de la primera ó última porción de la descarga. El muestreo se efectuará pasando repetidamente un receptáculo por el chorro completo de descarga, ó desviando completamente ésta a un recipiente para muestras. La velocidad de descarga debe regularse mediante la velocidad de rotación del tambor, y no por el tamaño de la abertura de la compuerta.
- 5.- Muestreo en revolvedoras abiertas en la parte superior,

montadas en camiones, en equipo no agitador o en otro tipo de recipientes abiertos. - Las muestras se tomarán por el procedimiento que sea más aplicable, bajo las condiciones que se presenten, de los descritos anteriormente.

c.2 PRUEBAS DE CALIDAD

El concreto que se emplee deberá cumplir tanto con las especificaciones de diseño, como con las especificaciones de fabricación y normas de calidad citadas en los demás capítulos.

Para determinar las propiedades y características del concreto, la Dirección de la Obra designará el laboratorio que efectúe los ensayes, mismo, que deberá apegarse a los siguientes métodos de prueba:

Prueba	D.G.N.	A.S.T.M.
Revenimiento de concreto hecho con cemento Portland.	C-156	C-143
Peso volumétrico, rendimiento y contenido de aire (gravimétrico) del concreto.		C-138
Contenído del aire en concreto fresco, por el método de presión.	C-157	C-231
Contenido del aire, el peso unitario y el rendimiento del concreto.	C-162	
Tiempo de fraguado de mezclas de concreto, por medio de resistencia a la penetración.	C-166	C-403

Sangrado de concreto		C-232
Resistencia a compresión de cilindros moldeados de concreto.	C- 83	C- 39
Resistencia a la flexión del concreto.	C- 74	C- 78
Resistencia de especímenes, cilindros de concreto a tensión indirecta.	C-163	C-496
Cambio de longitud de concreto	C-172	C-157
Módulo de elasticidad estático y relación de Poisson, en compresión de especímenes cilíndricos de concreto.	C-173	C-469

C.3 FRECUENCIA DE PRUEBAS

Antes de aprobar los proporcionamientos de los diferentes tipos de concretos hechos en obra, que van a ser empleados en la construcción, se deberán hacer las pruebas señaladas anteriormen te, muestreando el concreto de acuerdo con lo especificado, quedando a juicio de la Dirección de la Obra, la aceptación o recha zo de cada uno de los concretos.

Debido a que el concreto empleado en la obra tiene diferentes resistencias de proyecto, revenimientos, tamaño máximo de agregados y diferentes procedencias por lo que respecta a su fabricación, se realizarán determinaciones de la calidad del concreto, mediante los ensayes correspondientes, cada vez que la Dirección de la Obra lo solicite, pero con una frecuencia no menor

a la señalada a continuación:

Prueba	Frecuencia, cada
Consistencia de las mezclas mediante la prueba de revenimiento.	5 m ³
Resistencia a la compresión.	
 Los primeros 5000 m³ para cada tipo y fuente de abastecimiento. 	
Una muestra de 2 cilindros ó	20 m ³ ó fracción
Una muestra de 4 cilindros	40 m ³ ó fracción
 Después de 5000 m³ para cada tipo y fuente de abastecimiento. 	
Una muestra de 2 cilindros ó	40 m ³ ó fracción
Una muestra de 4 cilindros.	80 m ³ ó fracción
Peso volumétrico, rendimiento y contenido de aire (gravimétrico) del concreto.	*
Tiempo de fraguado de mezclas de concreto.	• The state of th
Sangrado de concreto.	*
Resistencia a la flexión del concr <u>e</u> to.	
Cambio de longitud del concreto.	*
Módulo de elasticidad estático y r <u>e</u> lación de Poisson, del concreto.	*

Las pruebas señaladas con *, se realizarán con la frecuencia que juzgue conveniente la Dirección de la Obra.

En las pruebas de resistencia a la compresión invariablemente

se ensayarán 2 cilindros a la edad de 7 días y dos restantes a la edad de 28 días. La Dirección de la Obra podrá ordenar un mayor número de muestras para ensayes a menor edad.

Los resultados de pruebas de revenimiento y resistencia a la compresión de cilindros de concreto, serán entregados oportunamente a la Dirección de la Obra, con objeto de que, si se da el caso de determinar una revoltura de mala calidad, se puedan tomar las medidas para corregir o bien demoler las partes que fueron coladas con dicha revoltura.

Corresponde a la Dirección de la Obra, de acuerdo con los resultados de los ensayes practicados en una determinada revoltura, y utilizada en determinados elementos de la obra, el aceptar, ó rechazar y ordenar demoler y reponer ó reforzar el concreto de fectuoso.

c.4 CRITERIOS DE CALIDAD

Todo el concreto que se emplee en la construcción de elementos postensados del Sistema de Transporte Colectivo (METRO), deberá cumplir con los requisitos especificados, en las Normas del Reglamento de Construcción de Concreto Reforzado A.C.I.-318 y clasificado como concreto de calidad B, según la Norma de la Secretaría de Industria y Comercio D.G.N.-C-155, las cuales nos indican lo siguiente.

Resistencia a la Compresión

- 1.- Se admitirá que las características de resistencia del concreto correspondientes a un día de colado cumplen con la resistencia especificada, f'c, si ninguna pareja de cilindros da una resistencia media inferior a f'c menos 35 kg/cm², y, además, si los promedios de resistencia de todos los conjuntos de tres parejas consecutivas de ese día no son menores que f'c kg/cm².
- 2.- Los materiales de concreto deberán proporcionarse para una resistencia, fcr, mayor que la especificada f'c; para tal fin, dependiendo de la desviación estándar (5) que logre el proveedor al elaborar su concreto, se deberá incrementar la resistencia proyecto f'c, de acuerdo con la siguiente ex presión:

$$fcr = f'c + 1.343$$

Donde: fcr = Resistencia promedio \overline{X} que debe utilizarse como base para elegir las proporciones del concreto, en kg/cm².

f'c = Resistencia especificada según planos.

T = Desviación estándar de las pruebas de resistencia a compresión del concreto, en kg/cm². Su valor se determinará a partir de antecedentes de no menos de 30 parejas de cilindros que representen un concreto cuya resistencia no

difiera en más de 70 kg/cm² de la especificada para el trabajo propuesto, y fabricado con materiales, procedimientos y control similares a las del trabajo en cuestión. Si no se cuenta con tales antecedentes, la desviación estándar podrá tomarse de la siguiente tabla:

Desviación	Estándar	dе	1 a	Resistencia	del	Concreto	en	kg/cm ²

Procedimiento de fabricación	200∠f' c∠300 kg/cm²
Mezclado mecánico, proporcionamien to por peso, corrección por hume- dad y absorción de los agregados. Agregados de una misma fuente y de calidad controlada.	35
Mezclado mecánico, proporcionamie <u>n</u> to por peso.	45
Mezclado mecánico proporcionamien- to por volumen; volúmenes cuidado- samente controlados.	70

Calificación del Muestreo

Para la evaluación de la resistencia a la compresión en mues tras de concreto, se aceptará como máximo coeficiente de variación 5.0 %.

Curado

La Dirección de la Obra, puede solicitar pruebas de resistencia de muestras curadas en condiciones de campo, de acuerdo con el "Método de Fabricación y Curado en Campo de Muestras de Concreto para Pruebas de Flexión y Compresión" (A.S.T.M. C-31), a fin de comprobar el curado y la protección del concreto en la estructura. Para que el concreto sea aceptable, tales muestras deben moldearse al mismo tiempo y provenir del mismo volumen de concreto que las muestras de pruebas curadas en el laboratorio. Cuando la resistencia de los cilindros curados en el campo, a la edad de prueba designada para medir f'c, sea menor de 85 por cien to de la de los cilindros correspondientes curados en el laboratorio deberán mejorarse los procedimientos de protección y curados en el laboratorio sean claramente mayores que f'c, las resistencias de los cilindros curados en el campo no necesitan exceder de f'c, en más de 35 kg/cm², aun cuando no se cumpla el criterio de 85%.

Pruebas de Corazones

Si las pruebas individuales de muestras curadas en el laboratorio producen resistencias inferiores en más de 35 kg/cm² a f'c, o si las pruebas de los cilindros curados en el campo indican deficiencias de protección y curado, deben tomarse medidas para asegurar que la capacidad de carga de la estructura no quede comprometida. Si se confirma que el concreto es de baja resistencia, y los cálculos indican que la capacidad de carga se ha reducido significativamente, se puede requerir la prueba de

corazones extraídos de la zona en duda, de acuerdo con el "Método de Obtención y Prueba de Corazones de Concreto Extraídos con Broca y de Vigas Aserradas de Concreto" (A.S.T.M.-C-42). Deben tomarse tres corazones por cada resultado de prueba de cilindros que esté por debajo de f'c en más de 35 kg/cm². Si el concreto de la estructura va a estar seco durante las condiciones de servicio, los corazones deben secarse al aire (temperatura entre 15 y 30°C; humedad relativa menor de 60 por ciento), durante 7 días antes de la prueba, y deben probarse secos. Si el concreto de la estructura va a estar más que superficialmente húmedo durante las condiciones de servicio, los corazones deben sumergirse en agua por lo menos durante 48 horas y probarse húmedos.

Pruebas de Carga

El concreto de la zona representada por los corazones se considera estructuralmente adecuado si el promedio de los tres corazones es por lo menos igual al 85 por ciento de f'c, y ningún corazón tiene una resistencia menor del 75 por ciento de f'c, (Para comprobar la precisión de la prueba se pueden volver a probar los lugares que representen las resistencias dudosas de los corazones). Si estos criterios de aceptación de resistencia no se cumplen mediante las pruebas de corazones, y si las condiciones estructurales permanecen en duda, la Dirección de la Obra, podrá ordenar que se hagan pruebas de carga, como se expone en el Capítulo LVI, Artículo 360 del Reglamento de Construcciones

del Distrito Federal, para la parte dudosa de la estructura, o tomar otra decisión adecuada a las circunstancias.

d) POSTENSADO

El colado de la trabe se hace en dos etapas; nervaduras, 10 sa de fondo y diafragmas en la primera y losa superior o de piso en la segunda.

Una vez que el segundo colado ha alcanzado la edad de 21 días se aplica la primera carga del primer preesfuerzo con lo cual es autosoportable el elemento (siempre y cuando el concreto tenga una resistencia mínima de 90% de la de proyecto).

Posteriormente y cuando se alcanza la resistencia de proyec to, se aplica la segunda tensión de cables, deben de transcurrir 60 días después de colada la losa superior o de piso.

Para el tensado de las trabes de la línea cuatro, se utilizan los métodos de Frayssinet y B.B.R.V.

El método de Frayssinet se emplea para tensar torones con diámetros de 3/8" ø y ½" ø, la disposición de los torones es de 12 torones de ½ ø por ducto, el anclaje se hace mediante cuñas.

El método B.B.R.V. es usado para tensar alambres con diámetros de 4 mm ø y 7 mm ø, la disposición de los alambres es de 36 alambres de 7 mm ø por ducto, el anclaje es también hecho por

cuñas aunque son diferentes a las usadas en el método Frayssinet.

En ambos métodos se tienen anclajes de dos tipos que son môviles (2) y fijos (1).

En colocación el sistema Frayssinet es más rápido que el B.B.R.V.

e) APOYOS DE NEOPRENO

e.1 PROPIEDADES MECANICAS

Las propiedades mecánicas de los apoyos formados con láminas intercaladas de neopreno y acero se deberán verificar median
te ensayes de laboratorio de dos tipos:

- A) Ensayes destructivos, que se realizarán sobre probetas elaboradas con los mismos materiales y procedimientos de fabri cación empleados para fabricar los apoyos que se colocarán en la estructura.
- B) Ensayes no destructivos, que se realizarán sobre los apoyos de tipo móvil fabricados para colocarse en la estructura.

A.- Ensayes Destructivos

Este tipo de ensayes se realizarán para determinar: el mód<u>u</u> lo de elasticidad transversal G. la resistencia a la ruptura en compresión y la adherencia entre el elastómero y las láminas

separadoras, que se logran con los materiales y el proceso de fabricación empleados para formar los apoyos.

Las probetas necesarias para los ensayes deberán tener el mismo espesor total que las placas del apoyo a controlar, o estar constituidas por lo menos de 2 capas de elastómero y de 3 láminas separadoras de acero; el espesor total del elastómero deberán ser por lo menos de 15 mm. Las probetas deberán tener una dimensión mínima de 150 x 200 mm para la determinación de G y de la adherencia entre neopreno y acero; para la determinación de la resistencia a la ruptura en compresión, se usarán probetas con dimensiones de 100 x 100 mm como mínimo.

- 1.- El valor del módulo de elasticidad transversal obtenido de los ensayes deberá estar comprendido dentro del rango: $9.54 \le G \le 12.90 \text{ kg/cm}^2$
- 2.- La resistencia a la ruptura en compresión debe ser por lo menos igual a 6 veces el esfuerzo de servicio previsto para el apoyo.
- 3.- Para controlar la liga entre el elastómero y las placas separadoras de acero, se debe someter la probeta utilizada para determinar G, a una distorsión horizontal igual a 2T, siendo T el espesor de cada una de las capas de elastómero que formen la probeta. Al producirse esta distorsión, no se deberá presentar ningún desprendimiento entre el

elastómero y las láminas de acero y la curva esfuerzo cortante-distorsión no deberá presentar puntos angulosos ni discontinuidades.

B.- Ensayes no Destructivos

Los apoyos destinados a ser del tipo móvil en la estructura se ensayarán en el laboratorio para certificar que se cumplen las siguientes restricciones:

Proceso de Ensaye. - Al someterse a una secuencia de cargas verticales y deformaciones laterales que reproduzcan el proceso a que se verá sujeto el apoyo móvil por acción de las cargas y deformaciones que le serán impuestas en la estructura real, la deformación vertical del apoyo no deberá exceder del 7% de la suma de espesores de las capas de neopreno (T) y su límite de elasticidad al esfuerzo cortante no deberá exceder de 12.90 K/cm². La secuencia de cargas y deformaciones a aplicar en el ensaye particular de los apoyos móviles será el que se describe enseguida:

- 1.1.- Aplicación de un esfuerzo vertical de 5.1 K/cm².
- 1.2.- Inducción de una deformación lateral de 0.2 T entre las aristas superior e inferior de los lados más largos del apoyo.
- 1.3.- Incremento hasta 30.5 K/cm² en el esfuerzo vertical apli-

- 1.4.- Incremento de la deformación lateral hasta alcanzar 0.4 T de desplazamiento entre las aristas superior e inferior del apoyo antes descritas.
- 1.5.- Incremento hasta 100 K/cm 2 en el esfuerzo vertical aplicado.
- 1.6.- Descarga total de la fuerza aplicada para inducir la deformación lateral, midiendo la recuperación que presente el apoyo en estas condiciones y manteniendo el esfuerzo vertical de 100 Kg/cm².
- 1.7.- Disminución gradual del esfuerzo vertical en el apoyo, has ta su descarga total.
- 1.8.- De los ensayes efectuados deberán elaborarse gráficas esfuerzo-deformación unitaria, calculada ésta siempre en relación al espesor efectivo de láminas de neopreno en el apoyo real.

e.2 CRITERIO DE ACEPTACION PARA APOYOS MOVILES Y FIJOS

Para ser aceptados para colocarse en la estructura elevada de la Línea 4 del METRO, los apoyos móviles de tamaño real, no deberán presentar ningún desgarramiento, desprendimiento o extrusión en ninguna de sus capas de neopreno.

Los apoyos destinados a ser del tipo fijo en la estructura

se ensayarán en el laboratorio para certificar que se cumplen las siguientes restricciones:

- 1.- Al someterse a un esfuerzo de compresión de 100 K/cm², uniformemente distribuido en su área, la deformación del apoyo fijo de tamaño real no deberá exceder de 7% de la suma de los espesores de las capas de neopreno que formen parte de dicho apoyo.
- 2.- En el ensaye no deberán aparecer desgarramientos, desprendimientos ó extrusiones en las capas de neopreno del apoyo.
- 3.- Los apoyos fijos que cumplan las restricciones de los dos incisos anteriores serán aceptados para su colocación en la estructura. El incumplimiento de cualquiera de las restricciones motivará el rechazo del apoyo.

CAPITULO IV PROGRAMAS GENERALES

```
a) Proceso Productivo
                                                    b) Actividades de un Proceso Productivo
                         I.- PROGRAMACION DE OBRA
                                                    c) Planeación de un Proceso Productivo
                                                    d) Programación de un Proceso Productivo
                                                    e) Control de un Proceso Productivo
                         II. - DETERMINACION DE
                              CANTIDADES DE OBRA
                                                    a) Fabricación de Pilotes
                                                    b) Hincado
                                                    c) Descabece
                                                    d) Excavación
                        III .- RECURSOS Y
                                                       Armado y Cimbrado de Zapata Incluyendo Dado
                               RENDIMIENTO
                                                    f) Colado de Zapata y Dado
                                                    g) Armado y Cimbrado de Colúmna
                                                       Colado de Columna
                                                    i) Trabe
                                                                       Movimiento y Montaje de Cimbra
                                                                       Cimbra de Contacto
IV:- PROGRAMAS
                                                                       Armado Nervaduras (Acero de Refuerzo)
    GENERALES
                                                                       Acero de Preesfuerzo
                                                                       Cimbrado Interior (Nervaduras)
                                                                       Armado de la Losa Superior
```

IV. – DURACIONES

EJEMPLO

V.- RUTA CRITICA DE

UN TRAMO COMO

Cimbrado Losa Superior Colado Losa Superior

a) Plano de Red de Actividades

Programa CPM

Programa Base Graficador y Barras

c) Programa Calendario

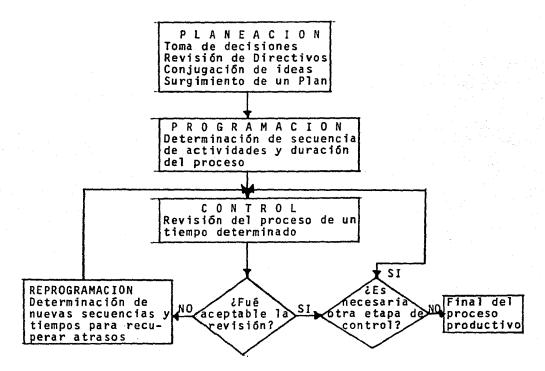
IV. - PROGRAMAS GENERALES

I. - PROGRAMACION DE OBRA

Se mencionarán algunas definiciones que serán de utilidad, para ubicarnos dentro del presente capítulo.

- a) Proceso Productivo. Es el conjunto de trabajos que es necesario efectuar para producir un bien.
- b) Actividades de un Proceso Productivo. Son los trabajos que constituyen al proceso.
- c) Planeación de un Proceso Productivo. Es un conjunto de decisiones que deben elaborarse para realizar en el futuro los objetivos del proceso, de la manera más eficiente posible.
- d) Programación de un Proceso Productivo. Es la elaboración de tablas o gráficas en las que se muestran los tiempos de dura ción, de iniciación y de terminación de las actividades de un proceso.
- e) Control de un Proceso Productivo. Es una revisión periódica a la planeación inicial para detectar en un momento dado, una desviación en el camino óptimo de dicha planeación y poder tomar decisiones precisas para contrarrestar o eliminar aquellos efectos perjudiciales al logro de los objetivos del proceso en cuestión.

Usando un diagrama de flujo, podemos representar de la siguiente manera lo anterior.



La planeación y programación de un proceso productivo requieren la participación de todo el personal directivo encargado de realizar el proceso. Mientras más cuidadosa sea la planeación y la programación de éste, mejor será el aprovechamiento de los recursos disponibles, y por lo tanto, mayor será la eficiencia de la ejecución del proceso.

II. - DETERMINACION DE CANTIDADES DE OBRA

Se propone un tramo de un kilómetro, con una estación intermedia como ejemplo para este capítulo, teniéndose las cantidades de obra en función del mismo.

	Tramo	Estación	Total
I Zapatas	31 pzas	6 pzas	37 pzas
I.1. Pilotes	23x31=713 pzas	23x6= 138 pzas	851 pzas
I.2. Excavación	364.5x31≈11,299.5 M ³	480.5x6=2883.0 M ³	14,182.5 M ³
1.3. Acero	36.45x31=1,129.95 ton	57.66x6≃346 ton	1,475.95 ton
1.4. Concreto	273.38×31=8,474.78M ³	360.38x6≈2,162.28 m ³	10,637.06 M ³
II Columnas			
II.1.Acero	16.25x31=503.75 ton	21x6=126 ton	629.75 ton
II.2.Cimbra	2 juegos x52M ² =104M ²	1 juego x 65M ² =65 M ²	169 M ²
II.3. Concreto	$40 \times 31 = 1,240 \text{ M}^3$	65×6=390 M ³	1,630 M ³
III Trabes			
III.1.Cimbra exterior			
III.1.1.Tubulares	3 juegos x52.5=157.5 ton	3 juegosx65.63ton=196.89 ton	354.39 ton
III.1.2.Estructura les	4 juegosx174≈696.0 ton	4 juegosx217.50 ton=870.00 ton	1566 ton
III.2. Cimbra de Contacto	3 juegos×810m ² =2430 M ²	1 juego x 1066M ²	3496 m ²
III.3. Acero	22 pzasx37=814 ton	46.25 ton	860.25 ton
III.4. Concreto	22 pzas x185≃4070 M ³	231.25 M ³	4302.25 M ³
		the contract of the contract o	

III. - RECURSOS Y RENDIMIENTOS

a) Fabricación de Pilotes.- Se están utilizando pilotes de fricción de sección cuadrada de 50 x 50 cm, y una longitud de 23 mts en promedio; dado que se trata de elementos prefabricados, y por la demanda de los mismos la constructora se vió en la necesidad de crear en zonas adyacentes a la Línea 4, patios para su fabricación, llegándose en ocasiones a curar a vapor dichos elementos, esto con el fin de alcanzar la resistencia requerida en el menor tiempo posible, ya que los programas de obra eran bastante restringidos en su fecha de terminación.

Rendimiento de fabricación 25 pzas / turno.

- b) Hincado.- Para el hincado de pilotes, se cuenta con una perforadora Soil-Mec con broca de 1.8' y una carrera de 50 mts, . una draga nodriza Link-Belt LS 98 y una draga con martillo Link Belt LS 108, el martillo es un Kobe 25 con una masa de 1 ton y una caida libre de 1 mt. Se utilizan dos días para el hincado de pilotes de una zapata.
- c) Descabece.- El descabece de pilotes se hace con 4 perforistas con sus respectivos ayudantes y se cuenta con 4 rompedoras neumáticas Atlas Copco TEX-41 con 110 impactos por minuto y un compresor Atlas Copco de 600 pcm. El rendimiento es de tres días por cada zapata.

- d) Excavación.- La excavación de las zapatas se lleva a cabo por medio de una retroexcavadora Poclaín de 3/4 de yd3., tentendose tres días de duración por cada zapata.
- e) Armado y Cimbrado de Zapata Incluyendo Dado.- Para el armado se cuenta con dos cabos y siete fierreros, para cimbrar intervienen dos cuadrillas de peones, un cabo, dos oficiales y dos ayudantes.
- f) Colado de Zapata y Dado. Se lleva a cabo con concreto premezclado, utilizándose una cuadrilla de ocho gentes. El rendimiento es de una zapata por cada cinco días, incluyendo el dado, utilizándose cuatro días para armado y cimbrado y un día para colado.
- g) Armado y Cimbrado de Columna.- El armado de columna lo hacen un cabo y cuatro fierreros, el cimbrado se hace a base de tableros, con una grúa (Pettibone de 15 toneladas) y una cuadrilla de cuatro maniobristas.
- h) Colado de Columna. El colado se hace con concreto bombeado, fabricado en planta, utilizándose dos ayudantes con vibrador y uno con pala. Se utilizan siete días por cada columna, utilizándose seis días para armado y cimbrado y uno para columna.
- i) Trabe
 i^I) Movimiento y Montaje de Cimbra. Se hace con dos grúas

(Pettibone) y diez parejas de maniobristas.

- i^{II}) Cimbra de Contacto.- La cimbra de contacto se monta con grúas Pettibone de 15 ton de capacidad, utilizando para su reparación entre dos y tres parejas de carpinteros. El tiempo que se utiliza para llevar a cabo estas actividades, es de catorce días a excepción de la cimbra Dorma o Jumbo que ocupa solo siete días.
- i^{III}) Armado Nervaduras (Acero de Refuerzo).- El armado está a cargo de un sobreestante, dos cabos, cuatro oficiales fierreros y cuatro ayudantes. Para la maniobra de subir el acero correspondiente es necesario el apoyo de una grúa (Pettibone).
- i^{IV}) Acero de Preesfuerzo.- Se cuenta con una cuadrilla de ocho personas para la colocación, tanto de los ductos como de los cables de tensado, utilizándose una grúa (Pettibone). El tiempo que se utiliza para realizar el armado, tanto en la cimbra tubular como en la Jumbo, es de siete días.
- i^{V}) Cimbrado Interior (Nervaduras).- El cimbrado interior o de nervaduras, se hace con una grúa e intervienen cinco pare jas de carpinteros, para los dos tipos de cimbra se utilizan tres días.
- i^{VI}) Armado de la Losa Superior.- El armado de la losa superior lo realizan cuatro oficiales y cuatro ayudantes con

ayuda de una grúa (Pettibone).

 i^{VII}) Cimbrado Losa Superior. - El cimbrado lo realizan los mismos carpinteros que cimbran las nervaduras, apoyados con una grúa. Para ambos casos de armado y cimbrado de la losa superior tanto en la cimbra Jumbo como en la Tubular se utilizan siete días.

i^{VIII}) Colado Losa Superior. El colado lo realiza la misma cuadrilla que interviene en el colado de la zapata en las dos etapas, se hace por medio de bombeo utilizándose bombas Whiteman de 4 in de diámetro. En ambos casos para los dos tipos se utiliza un día para realizar el colado.

IV. - DURACIONES

Se considera un tramo de 1 Km de longitud con una estación intermedia, 31 apoyos (columnas) y 30 trabes. Se tiene el siguien te número de cimbras como recursos principales.

1 de Bocina AB No. de usos 2 veces
Cimbras Tubulares 2 de Estación ET No. de usos 3 veces
3 de Tramo T No. de usos 3 veces
Cimbra Estructural (Jumbo) 4 Dormas D No. de usos 3 veces

- Y para columnas se tienen
- 2 cimbras de tramo
- 1 cimbra de estación

Con las siguientes duraciones de proyecto:

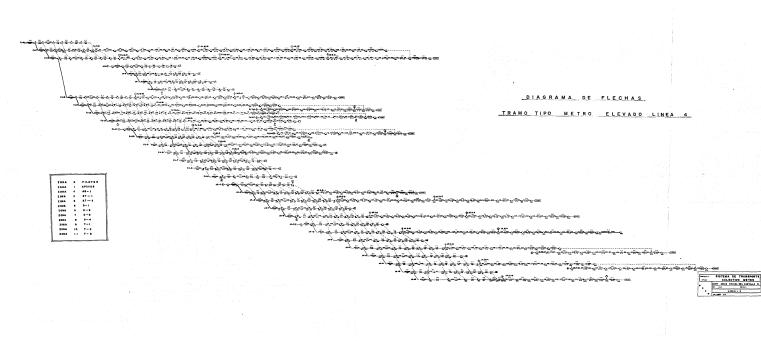
APOYOS

Actividad			No. c	de días	
A Hincado de pilotes				zapata	
B Descabece de pilotes				zapata	
C Excavación			3 por	zapata	
D Zapata y dado	• .			r zapata cimbrado,	(4 armado 1 colado)
E Columna			7 por	zapata	
TRABES					
Actividad	T		Đ	AB	ET
E Movimiento y montaje	14		7	14	14
6 Arm. nervaduras	7		7	12	12
H Cimb. nervaduras	3		3	3	3
I Colado nervaduras	1		1	1	1
J Arm. y cimb. losa sup.	7		7	10	7
K Colado losa superior	1		1	1	1
L Fraguado	14	frag.la.et.	5	14	14
		frag.2a.et.	9		
M Tensado	_1		_1	_1	_1
TOTAL	48		41	56	53

V.- RUTA CRITICA DE UN TRAMO COMO EJEMPLO

Se considera un tramo de un Km. de longitud con una estación intermedia, 31 apoyos (columnas) y 30 trabes. La estación es≈la Jamaica y los tramos son Fray Serv.-Jamaica y Jamaica Santa Anitæ.

a) PLANO DE LA RED DE ACTIVIDADES



b) PROGRAMA CPM

JESUS CELADA DEL C.

CPM DURACION TOTAL DIAS PRIMERA HODO DURA Ü LTIMA HOLGURAS CR RESP ZONA DIAS INICIAR TERMINAR DESCRIPCION INICIAR TERMINAR TOT LIB HINCADO ZAPATA FJ-18 15 EXCAVACION ZAPATA FJ-18 HINCADO ZAPATA FJ-17 ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-18 COLADO ZAPATA FJ-18 ARMADO COLUMNA FJ-18 žĩ CIMBRADO COLUMNA FJ-18 COLADO COLUMNA FJ-18 n HINCADO ZAPATA FJ-16 EXCAVACION ZAPATA FJ-17 ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-17 COLADO ZAPATA FJ-17 ARMADO COLUMNA FJ-17 CIMBRADO COLUMNA FJ-17 COLADO COLUMNA FJ-17 ñ Žī MOV.Y MONT. ETTT FJ 17-18 HINCADO ZAPATA FJ-15 5.7 EXCAVACION ZAPATA FJ-16 1) ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-16 COLADO ZAPATA FJ-16 Ö ARMADO COLUMNA FJ-16 CIMBRAPO COLUMNA FJ-16 COLADO COLUMNA FJ-16 MOV.Y MONT. ET21 FJ 16-17 Ž5 EXCAVACION ZAPATA FJ-15 HINCADO ZAPATA FJ-14 1.0 ARM.Y CIMBR. ZAFATA FJ-15 COLADO ZAFATA FJ-15 ARMADO COLUMNA FJ-15 33 CIMBRADO COLUMNA FJ-15 COLADO COLUMNA FJ-15 Ö MOV.Y MONT. ABI-1 FJ 15-16 HIHCADO ZAPATA FJ-13 EXCAVACION ZAPATA FU-14 ARILY CIMBR. ZAPATA FJ-14 COLADO ZAPATA FJ-14 ARMADO COLUMNA FJ-14 CIMBRADO COLUMNA FJ-14 COLADO COLUMNA FJ-14 138 1228 MOV.Y MONT. D1-1 FJ 14-15 HINCADD ZAPATA FJ-12 29 33 D EXCAVACION ZAPATA FJ-13 ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-13 n COLADO ZAPATA FJ-13 ARMADO COLUMNA FJ-13 Ω CIMBRAGO COLUMNA FU-13

٠,

A LA HOJA

PASA A LA HOJA

TESIS EXAMEN PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

17JUN82 CPM DURACION TOTAL DIAS F E PRIMERA DURA ULTIMA HOLGURAS NODO ZONA DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR TOT LIB CR RESP DESCRIPCION COLADO COLUMNA FJ-13 MOV.Y MONT. D2-1 FJ 13-14 EXCAVACION ZAPATA FJ-12 ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-12 COLADO ZAPATA FJ-12 žī ARMADO COLUMNA FJ-12 20 L CIMBRADO COLUMNA FJ-12 COLADO COLUMNA FJ-12 MOV.Y MONT. D3-1 FJ 12-13 HINCADO ZAPATA JA- 4 EXCAVACION ZAPATA JA-HINCADO ZAPATA JA- 5 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA- 4 COLADO ZAPATA JA- 4 ARMADO COLUMNA JA- 4 CIMBRADO COLUMNA JA- 4 COLADO COLUMNA JA- 4 HINCADO ZAPATA JA- 6 EXCAVACION ZAPATA JA- 5 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA- 5 COLADO ZAPATA JA- 5 ARMADO COLUMNA JA- 5 CIMBRADO COLUMNA JA- 5 COLADO COLUMNA JA- 5 MOV.Y MONT, D4-1 JA 4-5 HINCADO ZAPATA JA- 7 EXCAVACION ZAPATA JA- 6 ARM, Y CIMBR. ZAPATA JA- 6 COLADO ZAPATA JA- 6 ARMADO COLUTINA JA- 6 CIMBRADO COLUMNA JA- 6 COLADO COLUMNA JA- 6 HINCADO ZAPATA JA- 8 25 82 EXCAVACION ZAPATA JA- 7 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA- 7 CULADO ZAPATA JA- 7 ARMADO COLUMNA JA- 7 CIMBRADO COLUMNA JA- 7 COLADO COLUMNA JA- 7 EXCAVACION ZAPATA JA- 8 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA- 8 8 -AL ATATA DAAJOD ARMADO COLUMNA JA- 8 CIMBRADO COLUMNA JA- 8 COLADO COLUMNA JA- 8 O HINCADO ZAPATA JA- 3

TESIS EXAMEN PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

17 JUN82 CELADA DEL C.

CPM DURACION TOTAL 206 DIAS

											F	E	C 11	. A	5		
		O D										IMER		LTIMA	HOL	GURAS	
CR	I	J	RESP	DES	CRI.	PCI	0 11	ZO	AHC	DIAS :	INICIAR	TERMINAR	INICIAR	TERMINAR	ו זמו	. 18	
			_														
	902	405	0	EXCAVAC	ION ZA	PATA	JA- 3		1	3	26	29	57	6.0	31	0	
×	402	423	0	HINCADO	ZAPAT	A JA-	2		0	- 2	26	28	26	28	0	0	
	405	408	0	ARM.Y C	IMBR.	ZAPA	TA JA-	- 3	1	. 4	29	33	60	64	31	0	
	408	411	0	COLADO .	ZAPATA	JA-	3		ì	1	33	34	67	6.8	34	e e	
	411	414	0	ARMADO	COL UMI	A JA-	3		1	3	34	37	68	71	34	0	
	414	417	0	CILIBEVD	o cotu	MMA J	A- 3		1	3	37	48	71	74	34	0	
	417	420	0	COLADO	COLUMN	-AL A	3		1	1	40	41	80	81	40	e	
×	423	462	0	HINCADO	ZAPAT	A JA-	1		0	2	28	30	28	30	0	. 0	
	426	429	0	EXCAVAC	ION ZA	AIAT	JA- 2		1	3	29	32	61	64	32	0	
	432	435	0	ARII.Y C	IMBR.	ZAPA	TA JA-	- 2	. 1	4	33	37	64	68	31	C	
	438	441	0	COLADO .	ZAFATA	JA-	2		1	1	37	38	70	71	33	P	
	444	447	8	ARMADO	CO LUTIII.	A JA-	2		1	3	38	41	71	74	33	0	
	450	453	6	CIMBRAD	O COLU	L ANM	A-2		1	3	41	44	74	71	33	٥	
	456	459	0	COLADO	COLUMN.	A JA-	2		1	1	44	45	81	82	37	O	
*	462	500	0	HINCADO	ZAPAL	A FJ-	19		0	2	30	3.2	30	32	Ö	Ď	
	465	468	0	EXCAVAC	10N ZA	PATA	JA- 1		1	3	32	35	65	68	33	0	
	471	474	G	ARM, Y C	IMBR.	ZAPA	TA JA	- 1	1	4	37	41	6.8	72	31	Ō	
	417	480	0	COLADO	ZAPATA	JA-	1		1	1	41	42	7.3	74	32	O	
	483	486	Q.	ARMADO	COLUMN	A JA-	1		1	3	42	45	74	77	32	0	
	489	492	0	CINBRAD	n calu	MNA J	A-l		1	3	45	48	77	80	32	8	
	495	498	0	COLADO	COLUMN	A JA-	1		1	ī	48	49	82	83	34	3	
	501	504	0	EXCAVAC	ION ZA	PATA	FJ-19		ī	3	35	38	69	72	34	3	
	504	507	0	ARM.Y C	IMBR.	ZAPA	TA FJ.	-19	ī	4	41	45	72	76	31	ō	
	507	510	0	COLADO .	ZAPATA	FJ-1	9		ī	i	45.		76	77	31	õ	
	510	513	0	ARMADO	COLUMN	A FJ-	19		ĩ	3	46	49	77	80	31	0	
	513	516	0	CIMBRAD	O COLU	MNA F	J-19		ĭ	3	49	52	80	83	31	ō	
	516	519	0	COLADO	COLUMN	A FJ-	19		ĩ	ĩ	52	53	8.3	84	31	o ·	
*	521	523	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ-	ïi		õ	ž	32	34	32	34	Ö	Ď	
	523	550	8	HINCADO	ZAPAT	A FJ-	10		ō	2	34	36	36	38	ž	ā	
×	525	527	9	EXCANAC	IOH ZA	PATA	FJ-11		1	3	34	37	' 34	37	2	Ď.	
×	529	531	0	ARM.Y C	IMBR.	ZAPA	TA FJ	- 11	ï	ä	37	41	37	41	ā	ō	
	533	535	0	COLATO	ATATAS	FJ-1	1		ì	1	41	42	44	45	3	ō	
	538	540	0	ARMALO	COLUMN	A FJ-	11		ī	3	42	45	45	48	3	Ó	
	542	544	0	CIMBEAD	D COLU	MHA F	J-11		ì	3	45	48	48	51	3	3	
	546	548	9	COLVDO	COLUMN	A FJ-	11		î	ī	48	49	57	58	9	Ö	
	550	516	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ-	9		Ö	Ž	36	38	40	42	4	ā	
	552	554	0	EXCAVAC	ION ZA	PAIA	FJ-10		1	3	37	40	38	41	i	Ď	
×	556	558	9	ARM.Y C	IMBR.	ZAPA	TA FJ-	- 10	ì	4	41	45	41	45	ä	ă	
	560	562	0	CULADO	ZAPATA	ΓJ-1	0		1	1	45	46	47	43	2	ŏ	
	564	566	0	ARNADO	COLUMN.	A FJ-	10		ī	3	46	49	48	51	ž	č	
	568	570	0	EXCAVACE AVACE AVA	o colu	MHA F	J-10		ĭ	3	49	52	51	54	033394102226862	Ö	
	572	574	0	CULADO	COLUMN	A I'J-	10		ĭ	ĭ	52	53	58	59	6	ā	
	574	1468	0	MOV.Y M	DNT. T	1-1	FJ 10-	-11	9	14	53	67	61	75	ě	ŏ	
	576	602	0	HIHCADO	ZAPAT	A FJ-	8	-	Ó		38	40		46	6	Ď	
	578	580	0	EXCAVAC	ION ZA	PAIA	FJ- 9		i	3	40	43	42	45	2	ō	
×	582	584	0	ARM.Y C	IMBR.	ZAPA	TA FJ-	- 9	ĩ	3	45	49	45	49	ō	ŏ	
								•	-	•		• •	• • • •			A . A 130	1 1

PASA A LA HOJA

TESIS EXAMEN PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

17JUH82

0 206 DIAS CPM DURACION TOTAL

CR	1	1 D D	0 RESP	DESCRIPCION	ZONA	DUR DIAS I	A P R NICIAR	I M E R A TERMINAR	C H U INICIAR	L T I M A TERMINAR	S HOLCUF TOT LIB	RAS	
	586	588		COLADO ZAPATA FJ- 9	1	1	49	50 53	50	51 54	1 (0	
	590	592	0	ARMADO COLUMNA FJ- 9	1	3	50 53	53 56	51 54	57	i	ň	
	594 598	596 600	0	CIMBRADO COLUMNA FJ- 9 COLADO COLUMNA FJ- 9	1	3 1	56	57	59	60	3 3	Ď	
		1514		MOV.Y MUNT. T2-1 FJ 9-10	9		57	ži	6í	75	4 1	Ď	
	602	628	ŏ	HINCADO ZAPATA FJ- 7	á		40	42	79	81	39	Ö	
	604	606	Ŏ	EXCAVACION ZAPATA FJ- 8	1	2 3	43	46	46	49	3 (0	
×	608	610	0	ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-	8 1	4	49	53	49	53	0 (D	
×	612	614	0	COLADO ZAPATA FJ~ 8	i	1	53	54	53	54	0 (
*	616	618	0	ARMADO COLUMNA FJ- 8	1	3	54 57	57 60	54 57	57 60	0 (
×	620	622		CIMBRADU COLUMNA FJ- 8	1	ì	60	61	66	61	ů i	'n	
×	624 626	626 1562	0	COLADO COLUMNA FJ- 8 MOV.Y MONT. T3-1 FJ 8-9	ıi		61	75	61	75	ŏ	ŏ	
-	628	650	ŏ	HINCADO ZAPATA FJ- 6	î		42	44	ši	83	39	ē	
	620	632		EXCAVACION ZAPATA FJ- 7	ĭ	2 3	46	49	87	90	41	6	
	633	634	õ	ARM, Y CIMBR. ZAPATA FJ-	7 Î	4	53	57	90	94	37 (3	
	635	636	0	COLADO ZAPATA FJ- 7	1	1	57	58	94	95	37	0	
	638	640	0	ARMADO COLUMNA FJ- 7	1	3	58	61	95	. 98	37		
	642	644	0	CIMBRADO COLUMNA FJ- 7	1		61	64	98	101 101	37 (37 (U n	
	646	648		COLADO COLUMNA FJ- 7	1	1 2	64 44	65 46	101 83	85	39	n	
	650	672	0	HINCADO ZAPATA FJ- 5 EXCAVACION ZAPATA FJ- 6	1	3 -	49	52	145	148	96	o .	
	652 655	654 656	ő	ARM.Y CINDR. ZAPATA FJ-	٠ i	4	37	61		152	9ĭ i	Ŏ	
	657	658	ŏ	COLADO ZAPATA FJ- 6	î	i	58	59	153	154	95	2	
	650	662	ŏ	ARMADO COLUMNA FJ- 6	ĩ	3	61	64	154	157	93 (0	
	664	666	Õ	CIMBRADO COLUMNA FJ- 6	1	3	5.6	67	157	160	93	0	
	668	670		COLADO COLUMNA FJ~ 6	1.	1	6.7	68	162	163	95	9	
	674	676		EXCAVACION ZAPATA FJ- 5	_ 1	3	52	55	149	152	97	6	
	676	617	0	ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-	5 1	4	61 65	65 66	152 156	156 157	91 (91 (Λ.	
	677	678 680	0	COLADO ZAPATA FJ- 5 ARMADO COLUNHA FJ- 5	ţ	3	66	69	157	160	ýi i	ń	
	678 680	682	0	CIMBRADO COLUMNA FJ- 5	1	3	69	72	160	163	91	ŏ	
	682	684		COLADO COLUMNA FJ- 5	ī	ĩ	72	73	163	164	91	0	
	732	735		HINCADO ZAPATA JA- 9	Ö	ž	46	48	85	87	39	0	
	735	774	Ö	HINCADO ZAPATA JA-10	0	2 2 3 4	48	5 3	89	91	41 1	0	
	738	741	0	EXCAVACION ZAPATA JA- 9	1	3	48	51	87	90	39	0	
	744	747	ō	ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-	9 1		51	:5	90 98	94 99	37 43	ŭ	
	750	753	0	COLADO ZAPATA JA- 9	I	1 3	55 56	56 59	93	102	43	r r	
	756 762	759 765	0	ARMADO COLUMNA JA- 9 CIMBRADO COLUMNA JA- 9		3	59	62	102	105		ũ	
	768	771	Ü	COLADO COLUMNA JA- 9	î	i	62	63	107	ics	45	ē	
	774	813		HIPCADO ZAPATA JA-11	ō	ż	50	52	93	95	43	Ō	
	777	780		EXCAVACION ZAPATA JA-10	ĭ	3	51	54	91	94	40	0	
	783	786		ARM, Y CIMBR. ZAPATA JA-1	o i	4	55	59	94	98	39	0	
	789	792		COLADO ZAPATA JA-10	1	1	59	60	101	102	42	C	
	795	798	Q	ARMADO COLUMNA JA-10	1	3	60	63	102	105		9 	
											PASA A	LAH	u J F

COL HEPVAD. ET11 FJ 17-18

1104 1106

CPM DURACION TOTAL DIAS PRIMERA H O D DURA ULTINA HOLGURAS CR RESP DESCRIPCION ZONA DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR TOT LIB CIMBRADO COLUMNA JA-10 COLADO COLUMNA JA-10 HINCADO ZAPATA JA-12 EXCAVACION ZAPATA JA-11 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-11 COLADO ZAPATA JA-11 ARMADO COLUMNA JA-11 CIMBRADO COLUMNA JA-11 COLADO COLUMNA JA-11 HINCADO ZAPATA JA-13 EXCAVACION ZAPATA JA-12 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-12 COLADO ZAPATA JA-12 ARMADO COLUMNA JA-12 CIMBRADO COLUMNA JA-12 COLADO COLUMNA JA-12 HINCADO ZAPATA JA-14 EXCAVACION ZAPATA JA-13 ARM.Y CIMOR. ZAPATA JA-13 COLADO ZAPATA JA-13 ARMADO COLUMNA JA-13 CIMBRADO COLUMNA JA-13 COLADO COLUMNA JA-13 HINCADO ZAPATA JA-15 58 . EXCAVACION ZAPATA JA-14 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-14 COLADO ZAPATA JA-14 ARMADO COLUMNA JA-14 CIMBRADO COLUMNA JA-14 COLADO COLUMNA JA-14 HANGADO ZAPATA JA-16 EXC. VACION ZAPATA JA-15 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-15 COLADS ZAFATA JA-15 989 1002 ARMADO COLUMNA JA-15 1005 1008 CIMBRADO COLUMNA JA-15 COLADO COLUMNA JA-15 1020 1026 EXCAVACION ZAPATA JA-16 1026 1032 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-16 1032 1038 COLADO ZAPATA JA-16 1038 1044 ARMADO COLUMNA JA-16 1044 1046 CIMBRADO COLUMNA JA-16 1046 1047 COLADO COLUMNA JA-16 ARM.HERVAD. ETTT FJ 17-18 1100 1102 1102 1104 CIM.HERVAD. EVII FJ 17-18

LA HOJA

PASA A

TESIS EXAMEN PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

17JUN82 CPM DURACION TOTAL DIAS PRIMERA LTIMA DURA u HOLGURAS RESP DESCRIPCION ZOHA DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR 1106 1108 AC LOSA SUP.ETII FJ 17-18 1108 1110 COL.LOSA SUP.ETII FJ 17-18 1110 1112 FRAGUADO ETIL FJ 17-18 FRAGUADO ET11 FJ 17-18
HENSADO EF11 FJ 17-18
MOV.Y MONT. ET12 FJ 18-19
ARM.NERVAD. ET12 FJ 18-19
COL.NERVAD. ET12 FJ 18-19
AC LOSA SUP.ET12 FJ 18-19
COL.LOSA SUP.ET12 FJ 18-19
FRAGUADO ET12 FJ 18-19
FRAGUADO ET12 FJ 18-19
FRAGUADO ET12 FJ 18-19
FRAGUADO ET12 FJ 18-19 1112 1114 1114 1116 1116 1118 1118 1120 1120 1122 1122 1124 1124 1126 1126 1128 FRAGURUS E112 FJ 18-19
MOV.Y MONT. E113 JA 1-2
RM.NERVAD. E113 JA 1-2
CIM.HERVAD. E113 JA 1-2
COL.NERVAD. E113 JA 1-2
AC LOSA SUP E113 JA 1-2 1128 1130 1130 1132 1132 1134 1134 1136 1136 1138 1138 1140 COLLOSA SUP.ET13 JA 1-2 FRAGUADO ET13 JA 1-2 TENSADO ET13 JA 1-2 1140 1142 1142 1144 1144 1146 ARM. NERVAD. ET21 FJ 16-17 1148 1150 CIM. NERVAD. E121 FJ 16-17 COL. HERVAD. E121 FJ 16-17 AC LOSA SUP. E121 FJ 16-17 COL. LOSA SUP. E121 FJ 16-17 1150 1152 1152 1154 1154 1156 1156 1158 1158 1160 FRAGUADO ET21 FJ 16-17 TENSADO E121 FJ 16-17
MOV.Y MOHJ. E122 FJ16-JA1
ARM.NERVAD. E122 FJ16-JA1
CIM.NERVAD. ET22 FJ16-JA1 1160 1162 1162 1164 1164 1166 1166 1163 1168 1170 COL.HERVAD. ET22 FJ16-JA1 AC LOSA SUP.ET22 FJ16-JA1 1170 1172 COL.LOSA 5UP.ET22 FJ16-JA1 FRAGUADO E122 FJ 17 JA 1 TENSADO E122 FJ 19 JA 1 MOV.Y MONT. ET23 JA 2-3 1172 1174 1176 1176 1176 1178 1178 1180 1180 1182 ARM. HERVAD. ET23 JA 2-3 CIM.HERVAD. E123 JA 2-3 COL.HERVAD. E123 JA 2-3 AC LOSA SUP.E123 JA 2-3 1182 1184 1184 1186 1186 1188 1188 1190 COL.LOSA SUP.ET23 JA 2-3 FRAGUADO ET23 JA 2-3 1198 1192 1192 1194 TENSADO ET23 JA 2-3 ARM. NERVAD. ABI-1 FJ 15-16 1196 1198

55 .

1198 1200

1200 1202

CIM.HERVAD, ABI-1 FJ 15-16

COL. NERVAD. ABI-1 FJ 15-16

LA HOJA

17JUN82

1298 1300

FRAGUADO ZET D1-4 JA 12-13

- - - -

CFM DURACION TOTAL DIAS NODD DURA PRIMĒRA ÜLTÏMA HOLGURAS J RESP DESCRIPCION ZONA DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR TOT LIB AC LOSA SUP ABI-1 FJ 15-16 1202 1204 1204 1286 COL.LOSA SUP.ABI-1 FJ15-16 1206 1208 FRAGUADO ABI-1 FJ 15-16 1208 1210 Ó TENSADO AB1-1 FJ 15-16 MOV.Y MONT. AB1-2 JA 3-4 ARM.HERVAD. AB1-2 JA 3-4 1210 1212 1212 1214 CIM.NERVAD. AB1-2 JA 3-4 1214 1216 COL. NERVAD. AB1-2 JA 3-4 1216 1218 AC LOSA SUP. AB1-2 JA 3-4 1218 1220 COL.LOSA SUP.AB1-2 JA3-4 1220 1222 FRAGUADO ABI-2 JA 3-4 TENSADO ABI-2 JA 3-4 ARM.NERVAD. DI-1 FJ 14-15 1222 1224 1224 1226 1228 1230 1230 1232 CIM.NERVAD. D1-1 FJ 14-15 1232 1234 COL. NERVAD. D1-1 FJ 14-15 1234 1236 AC LOSA SUP. D1-1 FJ 14-15 1236 1238 Ö COL.LOSA SUP.DI-1 FJ 14-15 FRAGUADO 1ET DI-1 FJ 14-15 1238 1240 1240 1242 FRAGUADO 2ET D1-1 FJ 14-15 1242 1244 TENSADO D1-1 FJ 14-15 MOV.Y MONT. D1-2 FJ 7-8 1246 1248 ARM.NERVAD. D1-2 FJ 7-8 CIM.NERVAD. D1-2 FJ 7-8 1248 1250 1250 1252 Ω 1252 1254 COL. NERVAD. D1-2 FJ 7-8 82. 1254 1256 AC LOSA SUP.D1-2 FJ 7-8 1256 1258 COL.LOSA SUP.D1-2 FJ 7-8 1253 1260 FRAGUADO 1ET D1-2 FJ 7-8 FRAGUADO SET DI-2 FJ 7-8 1260 1262 1262 1264 Đ TENSADO DI-2 FJ 7-8 MOV.Y MONT. D1-3 JA 11-12 1265 1266 ARM. NERVAD. DI-3 JA 11-12 1266 1268 1268 1270 CIM. HERVAD. D1-3 JA 11-12 COL.NERVAD. D1-3 JA 11-12 1270 1272 AC LOSA SUP. D1-3 JA 11-12 1272 1274 COL.LOSA SUP.D1-3 JA 11-12 FRAGUADO 1ET D1-3 JA 11-12 1274 1276 1276 1278 FRAGUADO 2ET DI-3 JA 11-12 1278 1280 TENSADO D1-3 JA 11-12 MOV.Y MONT. D1-4 JA 12-13 1280 1282 1284 1286 ARM. HERVAD. D1-4 JA 12-13 CIM. HERVAD. D1-4 JA 12-13 1286 1288 n 1238 1290 1290 1292 COL.NERVAD. D1-4 JA 12-13 1292 1294 AC LOSA SUP. D1-4 JA 12-13 1294 1296 COL.1.05A SUP. D1-4 JA 12-13 FRAGUADO 1ET D1-4 JA 12-13 1296 1298

PASA A LA HOJA

JESUS CELADA DEL C.

DURACION TOTAL CPM DIAS DURA PRIMERA ZONA DIAS INICIAR TERMINAR 0 D LTIMA HOLGURAS RESP INICIAR TERMINAR DESCRIPCION TOT LIB 1300 1302 TENSADO D1-4 JA 12-13 1304 1306 ARM. HERVAD. D2-1 FJ 13-14 1306 1308 CIM. NERVAD. D2-1 FJ 13-14 1308 1310 COL.NERVAD. D2-1 FJ 13-14 AC LOSA SUP.D2-1 FJ 13-14 COL.LOSA SUP.D2-1 FJ 13-14 1310 1312 1312 1314 1314 1316 FRAGUADO 1ET D2-1 FJ 13-14 FRAGUADO 2ET D2-1 FJ 13-14 1316 1318 1318 1320 TENSADO D2-1 FJ 13-14 MOV.Y MONT. D2-2 1321 1322 FJ 6-7 1322 1324 ARM. NERVAD. D2-2 FJ 6-7 1324 1326 CIM. NERVAD. D2-2 FJ 6-7 COL. HERVAD. DZ-2 FJ 6-7 1326 1328 1328 1330 AC LOSA SUP. DZ-2 FJ 6-7 COL.LOSA SUP.D2-2 FJ 6-7 1330 1332 FRAGUADO 1ET D2-2 FJ 6-7 1332 1334 FRAGUADO 2ET D2-2 FJ 6-7 TENSADO D2-2 FJ 6-7 1334 1336 1336 1338 MOV.Y MONT. D2-3 1339 1340 JA 13-14 1340 1342 ARM. HERVAD. D2-3 JA 13-14 CIM. NERVAD. D2-3 1342 1344 JA 13-14 COL. NERVAD. D2-3 AC LOSA SUP.D2-3 1344 1346 n JA 13-14 JA 13-14 COL.LOSA SUP. D2-3 JA 13-14 1348 1350 1350 1352 FRAGUADO 1ET D2-3 JA 13-14 1352 1354 FRAGUADO 2ET D2-3 JA 13-14 TENSADO D2-3 JA 13-14 MOV.Y MONT. D2-4 JA 10 1354 1356 JA 14-15 ARM, HERVAD. D2-4 JA 14-15 CIM. HERVAD. DZ-4 1362 1364 JA 14-15 1364 1366 COL.HERVAD. D2-4 AC LOSA SUP. DZ-4 1366 1368 JA 14-15 1368 1370 COL.LOSA SUP. D2-4 JA 14-15 FRAGUADO 1ET D2-4 JA 14-15 1372 1374 FRAGUADO 2ET D2-4 JA 14-15 1374 1376 TENSADO D2-4 JA 14-15 1378 1380 ARM. NERVAD. D3-1 FJ 12-13 CIM. HERVAD. D3-1 FJ 12-13 O COL. NERVAD. D3-1 FJ 12-13 53 AC LOSA SUP. D3-1 FJ 12-13 1386 1388 COL.LOSA SUP. D3-1 FJ 12-13 FRAGUADO 1ET D3-1 FJ 12-13 FRAGUADO 2ET D3-1 FJ 12-13 1390 1392 TEHSADO D3-1 FJ 12-13 MOV.Y MONT. D3-2 JA 15-16 62 ARM. NERVAD. D3-2 JA 15-16 1376 1398

LA HOJA

17JUN32 CPM DURACION TOTAL 206 DIAS F E PRIMERA H A ULTIMA HODD DURA HOLGURAS ZONA DIAS INICIAR TERMINAR DESCRIPCION INICIAR TERMINAR TOT LIB 1398 1400 CIM.NERVAD. D3-2 COL.NERVAD. D3-2 119 178 131 1400 1402 119 120 181 182 1402 1404 AC LOSA SUP. D3-2 JA 15-16 120 127 132 1.87 1404 1406 COL.LOSA SUP. D3-2 JA 15-16 127 128 187 190 FRAGUADO 1ET D3-2 JA 15-16 FRAGUADO 2ET D3-2 JA 15-16 TENSADO D3-2 FJ 15-16 1406 1408 O 128 133 199 195 1408 1410 195 133 142 204 1410 1412 142 143 204 205 1414 1416 ARM, HERVAD. D4-1 JA 4-5 109 42 116 1416 1418 CIM. NERVAD. D4-1 JA 4-5 49 52 116 119 1418 1420 COL. NERVAD. D4-1 JA 4-5 AC LOSA SUP. D4-1 JA 4-5 119 1420 1422 53 60 120 127 COL.LOSA SUP.D4-1 JA 4-5 1422 1424 60 61 127 128 FRAGUADO 1ET D4-1 JA 4-5 1424 1426 128 133 1426 1428 FRAGUADO 2ET D4-1 JA 4-5 195 66 204 1428 1430 TENSADO D4-1 JA 4-5 MOV.Y MONT. D4-2 FJ 11-12 75 284 205 1431 1432 133 140 1432 1434 ARM. HERVAD. D4-2 FJ 11-12 73 80 140 147 CIM.NERVAD. D4-2 FJ 11-12 COL.NERVAD. D4-2 FJ 11-12 1434 1436 30 83 147 150 1436 1438 83 84 150 1438 1440 AC 105A SUP. 04-2 FJ 11-12 151 153 91 1440 1442 COL.105A SUP.D4-2 FJ 11-12 FRAGUADO 1ET D4-2 FJ 11-12 91 92 153 159 1942 1944 92 159 164 1444 1446 FRAGUADO ZET D4-2 FJ 11-12 97 174 105 203 TENSADO D4-1 FJ 11-12 MOV.Y MONT. D4-3 FJ 5-6 1446 1448 106 107 203 204 1449 1450 97 104 164 171 1450 1452 ARM. HERVAD. D4-3 FJ 5-6 104 111 171 178 1452 1454 CIM.NERVAD, D4-3 FJ 5-6 173 181 111 114 COL. NERVAD. D4-3 FJ 5-6 1454 1456 114 115 181 182 1456 1458 1458 1460 AC LOSA SUP. D4-3 FJ 5-6 n 139 115 122 182 COL.LOSA SUP.D4-3 FJ 5-6 FRAGUADD 1ET.D4-3 FJ 5-6 123 190 122 189 1460 1462 123 190 195 1462 1464 FRAGUADO 2ET.D4-3 FJ 5-6 128 137 195 204 TENSADO D4-3 FJ 5-6 1464 1465 137 138 204 205 1468 1470 ARM.NERVAD. 11-1 FJ 10-11 O CIM. NERVAD. 11-1 FJ 10-11 COL. NERVAD. 11-1 FJ 10-11 AC LOSA SUP. 11-1 FJ 10-11 1470 1472 74 77 82 1472 1474 0 77 85 1474 14/6 86 COL.LOSA SUP. 11-1 FJ 10-11 FRAGUADO T1-1 FJ 10-11 1476 1478 93 1478 1480 0 94 108 TENSARO TI-1 FJ 10-11 MOV.Y MONT. 11-2 JA 5-6 1480 1482 0 100 101 108 1483 1484 1484 1486 101 115 109 123 ARM. NERVAD. T1-2 JA 5-6 115 122 123 130 1486 1488 CIM. NERVAD. T1-2 JA 5-6 122 125 130 133 1488 1490 COL.NERVAD. 11-2 JA 5-6 125 126 133 134 AC LOSA SUP.TI-2 1490 1492 JA 5-6 126 133 134 141 1492 1494 COL.LOSA SUP.TI-2 JA 5-6 142

PASA A LA HOJA 10

17JUN82

1494 1496

1496 1498

1498 1499

1499 1500

1500 1502

1502 1504

1504 1506

1506 1508

1508 1510

1510 1512

1514 1516

1516 1518

1518 1520

1520 1522

1522 1524

1524 1526

1526 1528

1529 1530

1530 1532

1532 1534

1534 1536

1536 1538

1538 1540

1540 1542

1542 1544

1544 1546

1546 1548

1548 1550

1550 1552

1552 1554

1554 1556

1556 1558

1558 1560

× 1562 1564

× 1564 1566

1566 1568

× 1568 1570

* 1570 1572

¥ 1572 1574

× 1574 1576

× 1577 1578

× 1578 1580

¥ 1580 1582

* 1582 1584

× 1584 1586

× 1586 1588

Λ

ō

RESP

DESCRIPCION

MOV.Y MONT. TI-3 JA 6-7

ARM. NERVAD. TI-3 JA 6-7

CIM. NERVAD. T1-3 JA 6-7

COL.NERVAD. T1-3 JA 6-7 AC LOSA SUP.T1-3 JA 6-7

COL.LOSA SUP.TI-3 JA 6-7

ARM, NERVAD. T2-1 FJ 9-10

CIM. NERVAD. 12-1 FJ 9-10

COL. HERVAD. 12-1 FJ 9-10

AC LOSA SUP. 12-1 FJ 9-10

FRAGUADO 12-1 FJ 9-10 TENSADO T2-1 FJ 9-10

MOV. Y MONT. T2-2 JA 7-8

ARM. NERVAD. T2-2 JA 7-8

CIM. HERVAD. T2-2 JA 7-8

COL. HERVAD. 12-2 JA 7-8

AC LOSA SUP. T2-2 JA 7-8

COL.LOSA SUP.12-2 JA 7-8

MOV.Y MONT. T2-3 JA 8-9

ARM. HERVAD. 12-3 JA 8-9

CIM. NERVAD. T2-3 JA 8-9

COL. HERVAD. T2-3 JA 8-9

AC LUSA SUP. 12-3 JA 8-9

COL.LOSA SUP.T2-3 JA 8-9

FRAGUADO 12-3 JA 8-9

ARM. HERVAD. T3-1 FJ 8-9

CIM. HERVAD. T3-1 FJ 8-9

COL.NERVAD. T3-1 FJ 8-9 AC LOSA SUP.T3-1 FJ 8-9 COL.LOSA SUP.T3-1 FJ 8-9 FRAGUADO T3-1 FJ 8-9

MOV.Y MONT. T3-2 JA 9-10

ARM. HERVAD. T3-2 JA 9-10

CIM. HERVAD. 13-2 JA 9-10

COL.HERVAD. T3-2 JA 9-10 AC LUSA SUP.T3-2 JA 9-10

COL.LOSA SUP.13-2 JA 9-10

TENSADO 12-3 JA 8-9

TENSADO T3-1 FJ 8-9

FRAGUADO 12-2 JA 7-8 TENSADO 12-2 JA 7-8

COL.LOSA SUP.T2-1 FJ 9-10

FRAGUADO T1-3 JA 6-7 TENSADO T1-3 JA 6-7

FRAGUADO 11-2 JA 5-6 TENSADO 11-2 JA 5-6

CPM

DURA

PASA A LA HOJA

ō

ū

	17301	182			c	PM		DURAC10	A TOTAL	500 DIV 0	5
CR	1	a 0 K	O RESP	DESCRIPCION ;	ZONA	DURA DIAS INI		F E R I M E R A TERMINAR	C H U INICIAR	L I I M A TERMINAR	S HOLGURAS TOT LIB
×	1588	1590	0	FRAGUADO T3-2 JA 9-10	11	14	142	156	142	156	a a
×	1590	1592	0	1ENSADO 13-2 JA 9-10	ii	"i	156	157	156	157	0 0
×	1592	1594	0	MOV. Y MOHI. 13-3 JA 10-11	īī	14	157	171	157	171	0 0
¥	1594	1576	0	ARM. HERVAD. 13-3 JA 10-11	īī	ij	171	178	171	178	ň
*	1596	1598	ō	CIM.NERVAD. 13-3 JA 10-11	ii	i	178	181	178	าร์เ	
×	1598	1600	Ō	COL. HERVAD. 13-3 JA 10-11	îî	ĭ	181	182	181	182	0 0
*	1600	1602	ō	AC LOSA SUP. 13-3 JA 10-11	îî	,	182	189	182	189	0 0
¥	1602	1604	ñ	COL .LOSA SUP. 13-3 JA 10-11	ii	í	189	190	189	190	
	1604		ñ	FRAGUADO T3-3 JA 10-11	ii	14	190	204	190	204	0 0
	1606		ň	TENSADO T3-3 JA 10-11	îi						0 0
	2000		ŏ	TERMINACION OBRA CIVIL	12	ì	204 205	205 206	2.4 2.1	205 206	0 0

c) PROGRAMA CALENDARIO

CALENDARIO

TESIS EXAMEN PROFESIONAL J.DEL.C.G...

DECENA	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9
0	11-AGD/80	12-AG0/80	13-AGO/80	14-AGO/80	15-AGO/80	16-AGO/80	18-AGD/30	19-AGO/80	20-400780	21-AGO/80
1	22-AGD/80	23-AGD/80	25-AGD/80	26-AGO/80	27~AGU/80	28-AGO/80	29-AGU/80	30-AGO/80	1-511/80	2-5[[/80
2 .	3-SEP/80	4-SEP/80	5-SEP/80	6-SEP/80	8-SEP/80	9-5EP/80	10-5EP/80	11-SEP/80	12-SEP/80	13-5EF/80
3	15-5EP/80	17-SEP/80	18-5EP/80	19-SEF/80	20-SEP/80	22-SEP/80	23-SEF/80	24-SEP/80	25-SEP/80	26~SEP/80
4	27~SEP/80	29-5EP/80	30-5EP/80	1-0CT/80	2-001/80	2-DC1/80	4-0CT/80	6-0C1/80	7-0CT/80	3-001/30 20-001/80
5	9-001/80	10-001/80	11-001/80	13-001/80	14-0CT/80	15-001/80	16-0CI/80	17-0C1/80	13-001/80	31-0CT/80
6	21-0cT/80	22-0CT/80	23-001/80	24-001/80	25-0CI/80	27-001/80	28-0CT/80	29-0CT/80 11-NOV/80	30-0CT/80 12-NOV/80	13-NOV/80
7	3-NOV/81	4-NOV/80	5-HDV/80	6-NDV/80	7-HDV/80	8-NOV/80	10-804-80	24-NOV/80	25-NOV/80	26-NOV/80
8	14-HOV/80	15-NOV/80	17-NOV/80	18-HOV/80	19-MOV/80	21-NOV/80	22-NUV/80 4-DIC/80	5-DIC/80	08V2IG-9	08V010-8
. 9	27-NOV/80	28-NOV/80	29-NOV/80	1-DIC/80	2~DIC/80	3-D1C/80	17-DIC/80	18-DIC/80	19-D1C/80	20-DIC/80
10	9-DIC/80	10-DIC/80	11-DIC/80	13-DIC/80	15-DIC/80 27-DIC/80	16-DIC/80 29-DIC/80	30-D1C/80	31-DIC/80	2-ENE/81	3-ENE/81
!1	22-DIC/80	23-DIC/80	24-DIC/80	26-DIC/80 8-EHE/81	9-ENE/81	10-EHE/81	12-ENE/81	13-ENE/81	14-ENE/81	15-ENE/81
15	5-ENE/81	6-ENE/81	7-ENE/81	20-ENE/81	21-ENE/81	22-ENE/81	23-ENE/81	24 - ENE / 81	26-ENE/81	27-ENL/81
13	16-EHE/81	17-ENE/81 29-ENE/81	19-ENE/81 30-ENE/81	31-ENE/81	2-FEB/81	3-FEB/81	4-FEB/81	6-[1:0/81	7-110/81	9 FLB 81
14	28-ENE/81	11-FEB/81	12-FEB/81	13-FEB/81	14-FEB/81	16-FEB/81	17-FEB/81	18-FEB/81	19-FEB/81	20-1EP-81
15 16	10-FEB/81 21-FEB/81	23-FED/81	24-FEB/81	25-FEB/81	26-FEB/81	27-FEB/81	28-FEB/81	2-MAR/81	3-M/R/81	4-MAR/81
17	5-MAR/81	6-MAR/81	7-MAR/81	9-MAR/81	10-MAR/81	11-MAR/81	12-MAR/81	13-MAR/81	14-MAR/81	16-MAR/81
18	17-MAR/81	18-MAR/81	19-MAR/81	20-MAR/81	23-MAR/81	24-MAR/81	25-MAR/81	26-MAR/81	27-MAR/81	28 - MAR / 81
19	30-MAR/81	31-MAR/8:	1-ABR/81	2-ABR/81	3-ABR/81	4-ABR/81	6-ABR/81	7-ABR/81	3-ABR/81	9-ABR/81
źó	10-ABR/81	11-ABR/81	13-ABR/81	14-ABR/81	15-ABR/81	16-ABR/81	17-ABR/81	18-ABR/81	20-ABR/81	71-ABR/81
21	22~ABR/81	27-ABR/81	28-ABR/81	29-ABR/81	30 ABR/81	2-MAY/81	4-MAY/81	5-MAY/81	6 MAY/81	7-MAY/81
22	8-MAY/81	9-MAY/81	11-MAY/81	12-MAY/81	13-MAY/81	14-MAY/81	15-MAY/81	16-MAY/81	18-MAY/81	19-MAY/81
23	20-MAY/81	21-MAY/81	22-MAY/81	23-MAY/81	25-MAY/81	26-11AY/81	27-MAY/81	28-MAY/81	29-MAY/81	30-MAY/81
24	1-JUH/81	2-1111/81	3-JUH/81	4-JUH/81	5-JUN/81	6-JUN/81	8-JUH-81	9-JUN/81	10-JUN/81	11-308/81
25	12-JUN/81	13-JUN/81	15-JUH/81	16-JUN/81	17-JUN/81	18-JUN/81	19-JUN/81	18\NUL-05	22-JUN/81	23-JUH-81
26	24-JUN/81	25-JUN/81	26-JUH/81	27-JUN/81	29-JUN/81	30-JUN/81	1-JUL/81	2~JUL/81	3-101/81	4-1111/31
27	6-JUL/81	7-JUL/81	8-JUL/81	9-JUL/81	10-JUL/81	11-JUL/81	13-JUL/81	14-JUL/31	15-JUL/81	16-JUL/81
28	17-JUL/81	18-JUL/81	20-JUL/81	21-JUL/81	22-JUL/81	23-JUL/81	24-JUL/81	25~JUL/81	27-JUL/81	28- JUL/81
29	29-JUL/81	30-JUL/81	31-JUL/81	1-AG0/81	3-AGO/81	4-AG0/81	5-AGO/81	6-AG0/81	7-AG0/81	8-AG0/81 20-AG0/81
30	10-AGO/81	11-AGO/81	12-AGD/81	13-AGO/81	14-AGO/81	15-AG0/81	17-AGO/81	18-AG0/81	19-AGO/81 31-AGO/81	1-SEP/81
31	21-AGO/81	22-AGO/81	24-AG0/81	25-AG0/81	26-AGO/81	27-AG0/81	28-AGO/81	29-AGO/81 10-SEP/81	11-8EP/81	12-SEP/81
32	2-5EP/81	3-SEP/81	4-5EP/81	5-SEP/81	7-5EP/81	8-SEP/81	9-SEP/81	23~SEF/81	24-5EP/81	25-5EF/81
33	14-5EP/81	15-SEP/81	17-5EP/81	18-5EP/81	19-SEP/81	21-SEP/81	22-SEC/81	5-0CT/81	6-0CT/81	7-001/81
34	26-SEP/81	28-SEP/81	29-SEP/81	30-SET/81	1-001/81	2-001/81	3-001/81 15-001/81	16-001/81	17-001/81	19-001/81
35	8-007/81	9-001/81	10-001/81	12-007/81	13-0CT/81	14-001/81	27-001/81	28-00T/81	29-001/81	30-001/81
36	20-001/81	21-001/81	22-0CT/81	23-001/81	24-001/81	26-0CT/81 6-NOV/81	7-NOV/81	18 VV0N-6	10-100/81	11-HOV/81
37	31-0CT/81	2-H0V/81	3-HOV/81	4-NOV/81	5-HOV/81 17-NOV/81	18-HOV/81	19-NOV/81	20-NOV-81	21 NOV/81	23-NOV/81
38	12-HOV/81	13-NOV/81	14-NOV/81	16-NOV/81	28-NOV/81	30-HOV/81	1-DIC/81	2-DIC/81	3-DIC/81	4-DIC/81
39	24-HOV/81	25-NOV/81	26-NUV/81 8-DIC/81	27-NOV/81 9-DIC/81	10-DIC/81	11-DIC/81	12-DIC/81	14-D1C/81	15-D1C/81	16-DIC/81
40 41	5-DIC/81 17-DIC/81	7~DIC/81 18~DIC/81	19-DIC/81	21-DIC/81	22-DIC/81	23-DIC/81	24-DIC/81	25-DIC/81	26-DIC-81	28-PIC/81
42	29-DIC/81	30-DIC/81	31-DIC/81	1-ENE/82	2-ENE/82	4-ENE/82	5-ENE/82	6-ENE/82	7-FNE/82	8-186783
43	9-ENE/82	11-ENE/81	12-ENE/82	13-ENE/82	14-ENE/82	15-ENE/82	16-ENE/82	18-ENE/82	19-ENE/82	20-EHE/83
44	21-ENE/82	22-ENE/82	23-ENE/82	25-ENE/82	26-ENE/82	27-ENE/82	28-ENE/82	29-ENE/82	30-ENE/82	1-FEP/82
45	2-FEB/82	3-FEB/82	4~FEB/82	5-FEB/82	6-FEB/82	8-FEB/82	9-FED/82	10-FEB/82	O-LNE/80	0-1111/80
,,	L . L.Dr.O.C	3 1 237 32	1 11.0202	2	J , LD, (/L				rasa A	LA HOJA 2

CALENDARIO

TESIS EXAMEN PROFESIONAL J.DEL.C.G...

DECENA 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9
ULTIMA HOJA

d) PROGRAMA BASE

JESUS CELADA DEL C.

24/JUH82

BASE

CR	NO. ACTIV	H O	DO	RESP	PDES	CRI	PCIO	H ZONA	DURACION EN DIAS		E C M E R A TERMINAR	H A 5 ULTIMA INICIAR TERMINAR	HOLGUE	
¥	0	1	3	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ-18	0	2	11/AG080	13/AG080	11/AG080 13/AG080	8	0
×	0	3	21	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ-17	. 0	2	13/AG080	15/AG080	13/AG080 15/AG080	0	C
×	0	21	57	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ-16	0	2	15/AG080	18/AGD80	15/AGD80 18/AG080	0	0
×	0	57	81	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ-15	0	2	18/AG080	20/AGD80	18/AG080 20/AG080	0	0
×	0	81	102	6	HINCADO	ZAPAT	A FJ-14	0	2	20/AG080	22/AG080	20/AG080 22/AG080	0 .	0
×	0	102	141	0	HIHCADO	ZAPAT	A FJ-13	0	2	22/AGD80	10 25/AG080	8 10 22/AG080 25/AG080	. 0	0
×	8	141	180	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ-12	0	2	10 25/AGO80	12 27/AG080	10 12 25/AG080 27/AG080	0	9
×	0	219	222	0	HINCADO	ZAPAT.	A JA- 4	0	2	12 27/AG080	14 29/AGD80	12 14 27/AG080 29/AG080	0	0
×	0	222	243	0	HIHCADO	ZAPAT	A JA- 5	0	2	14 29/AG080	16 1/SEP80	14 16 29/AGD80 1/5EP80	0	8
×	. 0	243	282	0	HINCADO	ZAPAT	A JA- 6	0	2	16 1/5EP80	18 3/5Er80	16 18 1/SEP80 3/SEP80	D	C
×	ū	282	321	0	HINCADO	ZAPAT	A JA- 7	0	2	18 3/SEP80	20 5/SEP80	18 20 3/SEP80 5/SEP80	0	a
¥ .	0	321	360		HIHCADO			0	2	20 5/SEP80	22 8/SEP80	20 22 5/SEP80 8/SEP80	n	6
×	0	399	402	_	HINCADO				2	22	24 10/SEP80	22 24 8/SEP80 10/SEP80	n	^
 ¥	0	402	423		HINCADO				2	24	26 12/SEP80	24 26 10/SEP80 12/SEP80	^	•
<u>~</u>		423	462		HINCADO				. 2	26	28 15/SEP80	26 28 12/SEP80 15/SEP80	•	•
~ ¥	0	462	500	_	HINCADO		• • • •		2	28	39 18/SEP80	28 30	8	•
~	•								_	30	32	15/5EP80 18/SEP80 39 32	-	
. *	0	521	523		HINCADO				2	32	20/SEP80 34	18/SEP80 20/SEP80 32 34		.0
	0	523	550	0	HINCADO	ZAPAT	A FJ~10	0	2	20/SEP80 34	23/SEP80 36	23/SEP80 25/SEP80 36 38	2	G
	0	550	576	0	HIHCADO	ZAPAT	A FJ- 9	0	. 2	23/SEP80 36	25/SEP80 38	27/5EF88 38/5EP80 48 42	4	0
	0	576	602	0	HINCADO	ZAPAT	8 -L7 A	, 0	2	25/SEP80	27/SEP80	2/00180 4/00180 44 46	6	0.
	0	602	628	0	HIHCADO	ZAPAT	A FJ- 7	0	2	27/SEP80	30/SEP80	13/NOV80 15/NOV80	39	0
	0	628	650	0	HIHCADO	ZAPAT	A FJ- 6	. 0	. 2	30/SEP80	2/00180	15/HOV80 16/HOV80	39	0
	0	650	672	0	HIMCADO	ZAPAT	A FJ- 5	0	2	2/00T80	4/0CT80	18/HOV80 21/HOV80	39	0

BASE

								_	_				
	NO.		ס ס כ				DURACION		MERA	H N Y			SURAS
CK	ACTIV	I	3	RESP DE S	CRIPCIO	N ZONA	EN DIAS	INICIAN	TERMINAR	INICIAR	TERMIHAR	TOT.	LIB.
	0	732	735	0 HINCADO	ZAPATA JA- 9	0	2	4/0CT80 46	7/0CT80 48	21/HOV80 85	24/NOV80 87	39	0
	- D	735	774	0 hi#CADO	ZAPATA JA-10	0	2	7/0CT80	9/0CT80	56/NOA80	28/NOV80	41	0
	0	774	813	0 HINCADO	ZAPATA JA-11	0	2		11/00780	1/DIC80	3/DIC80	43	Q
	0	815	851	0 HINCADO	ZAPATA JA-12	0	2	11/00180	14/0CT80	5/DIC80	8.'DIC80	45	9
	0	851	890	G HIHCADO	ZAPATA JA-13	0	2	14/0CT80	16/0CT80	97 10/DIC80		47	0
	0	899	929	0 FINCADO	ZAPATA JA-14	O.	2	16/0CT80	18/0CT80	101 30/DIC80	103 2/ENE81	6 C	0
	0	929	968	0 HINCADO	ZAPATA JA-15	0	2	56 18/0CT80	58 21/0CT80	116 31/ENE81	118 5/FEB81	8.5	0
	. 0	968	1020	C STREADO	ZAPATA JA-16	G	2	58 21/0CT80	60 23/0CT80	143 6/FEB81	145 9/FE881	87	23
	8	3	6	U ERSAVAC	IOH ZAPATA FJ-1	B 1	3	60 13/AG080	62 16/AGD80	147 25/AGD80	147	10	0
	0	6	9		IMBR. ZAPATA F		4	2	5 21/AGD80	12 28/AG080	7.5 SEP8.0	11	۸
	0	24	27		IOH ZAPATA FJ-1		•	5	20/AG080	15 29/AGO80	19		•
	. 0	60	63		ION ZAPATA FJ-1	_	•	5	8	16	75EP80	11	ų -
						-	3	8	23/AG080 11	26/SEF80 39	42	31	2
	U	18	84		ION ZAPATA FJ-I	5 1	3	8	23/AG080 11	1/5EP8C 18	475EP80 21	10	0
	0	9	12	D CELADO	ZAPATA FJ-18	1	1	21/AGD80	22/AG080	3/SEP80 20	/SEP80	11	0
	0	28	30	0 ARM.Y C	IMBR. ZAPATA F.	J-17 1	4	21/AGD80	26/AG030	2/5EP80	1.5Er80 23	10	q
	0	12	15	0 ARMADO	COLUMNA FJ-18	1	3	22/AG080	26/AG080	4/ŜÉPBC 21	/5 EP80	11	G
	Đ	84	87	0 ARM.Y C	IMBR. ZAPATA F.	J-15 1	4		28/AG080	4/SEF80	SEPRO	10	Ģ
	0	185	108	0 EXCAVAC	I-LR ATAGAS HOL	4 1	3		27/AG089	5/5EP&1	25 'SEP80	11	G
	0	15	18	O CIMBRAD	O COLUMNA FJ-18	1	3	26/AG080	29/AG080	8/SEF80	25 /SEP80	11	0
	. 0	33	36	0 COLADO	ZAPATA FJ-17	1	1		27/AG080	24 6/5EP80	27 3/5EP80	10	0
	e	63	66	0 ARMLY C	IMBR. ZAPATA F.	J-16 I	4		30/AGD80	23 30/5EP80	4/30T80	29	8
	0	39	42	G ARMADO	COLUMNA FJ-17	1	3	13 27/AG080	17 30/AG080	42 8/5EP80	46 31/5EP80	10	0
	6	144	147	O EXCAVAC	ION ZAPATA FJ-1	3 1	3	27/AG080 14	30/AG080 17	10/5Er80 26	27	12	0

0.	
	11/46030
BASE	17/ABR8:
D.1.0.C	***************************************

NO.		ם ָם כ				DURACION		E C MERA		5 I it A	Hore	
CR ACTIV	I	J	RESP DESCK1	PCION	ZONA	EN DIAS	INICIAR	TERMINAR	INICIAR	TERMINAR	TOT.	LIB.
O	87	90	O COLADO ZAPATA	FJ-15	1	1	28/AG080	29/AG080 16	18/SEP80 32	/5EP80 33	17	0
0	111	114	O ARM, Y CIMBR.	ZAPATA FJ-10	1	4	28/AG080	Z/5EP80	9/5EP86	- TEP80	10	0
0	18	51	O COLADO COLUMNA	FJ-18	1	1		30/AG080	25 13/5EC80		13	3
. 0	90	93	O ARMADO COLUMNA	FJ-15	1	3	16 29/AG080	17 2/5EP80	27 19/5EF80	130 11.25€P80	17	0
0	222	225	U EXCAVACION ZAP	ATA JA- 4	1	3	16 29/AG080	19 2/5EF80	33 29/00180	. 40V80	51	0
. 0	45	48	O CIMBRADO COLUM	INA FJ-17	1	3	16 30/AG080	19 3/SEP80	67 11/SEP80	70 . SEP80	10	0
0	66	69			1	1	17 30/AG080	20 1/5EP80	27 4/00180	30 6/00180	29	0
0	183	186			1	3	17 30/AG080	18 3/5EF80	46 15/5EP80	SEPRO	13	0
a	69	72	•		1	3	17 1/SEP80	20 4/5EP80	30 6/0CT80	33 00180	29	0
0	93	96			÷	3	18 2/5EP80	21 5/SEF80	47 23/5EP80	2.0	17	n
_	_	•					19	2.2	36	<u>.</u> 9		
0	117	120			1	1	2/5EP80 19	3/SEP80 20	22/SEP80 35	_ 0EP80 _3	16	0
. 0	150	153	O ARM.Y CIMBR.	ZAPATA FJ-13	3 1	4	2/SEP80 19	6/SEP80 23	13/5EP81 23	. /∍EP80 33	10	0
0	225	228	O ARM.Y CIMBR.	ZAPATA JA-	4 1	4	2/5EP80	6/SEP80 23	3/HOV8:	740V80	51	0
0	246	249	O EXCAVACION ZAP	ATA JA- 5	1	3	2/\$ÉP80	5/SEP80 22	4/HÖV80 71	7/NOV80	52	0
0	51	54	O COLADO COLUMNA	FJ-17	1	1	3/SEP80	4/5EF80 21	15/SEP80		10	0
0	123	126	O ARMADO COLUMNA	FJ-14	1	3	20 3/SEP80	6/5EF80	23/5EF80	26/SEP80	16	0
0	72	75	O CIMBRADO COLUM	IHA FJ-16	1	3	20 4/5EP80	23 8/SEP80	9/0C180		29	0
0	96	99	O COLADO COLUMNA	FJ-15	1	1	21 5/SEP80	24 6/5EF80	50 13/00180	53 1 50180	31	2
. 0	285	288	O EXCAVACION ZAP	ATA JA- 6	1	3	22 5/SEP80	23 9/5EP80	53 8/H0V80	54 12/NOV80	53	8
0	129	132	O CIMBRADO COLUM	INA FJ-14	1	3	22 6/SEF80	25 10/SEP80	75 26/SEF80	78 30/5EP80	16	0
0	156	159		FJ-13	1	1	23 6/SEP80	26 8/5EP80	39 25/5EP80	42	15	6
^	189	192			-	-	23	24 11/5EF80	38 19/5EP80	39	10	
^	228	231				,	23	27	33	۵7	-	
ď	660	231	O COLADO ZAPATA	JA → ¶	1	1	6/5EF80 23	8/SEF80 24	18/NOV80 83	1 37 NUV8U 84	60	Ø.

TESIS PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C. 24/JUH82

3	CECADA D		• •		11/AG080
		1	BASE	v	17/ABR83

	No.	ы о	D O				DURACION	F	E C MERA	Н	SIMA	HOL	GURAS	
CR	ACTIV	ï		RESP DESCRI	PCION	ZONA	EN DIAS		TERMÎHÂR		TERMINAR		LIB.	
	0	252	255	O ARM.Y CIMBR.	ZAPATA JA-	5 1	, · · · •		11/SEP80	7/NOV80	12/HOV80	51	0	
	0	75	78	6 COLADO COLUMNA	FJ-16	1	1		9/5EP80	13/0CT80	14/0CT80	29	0	
	. 0	162	165	O ARMADO COLUMNA	FJ-13	1	3		11/5EP80	26/SEP80		15	0	
	0	231	234	O ARMADO COLUMNA	JA- 4	1	3	8/5EP80	11/SEP80	19/HOV80		60	0	
	0	324	327	0 EXCAVACION ZAP	ATA JA- 7	1	3	9/5EP80	27 12/SEP80	13/NOV80		54	0	
	0	135	138	O COLADO COLUMNA	FJ-14	1	1	10/5EP80	11/SEP80	79 14/00T80	15/0CT80	28	0	
	0	402	405	0 EXCAVACION ZAP	ATA JA- 3	1	3		13/SEP80	17/0CT80		31	0	
	0	168	171	O CIMBRADO COLUM	HA FJ-13	1	3	11/5EP80	15/SEP80	57 30/SEP80		15	0	
	0	175	198	O COLADO ZAPATA	FJ-12	1	1	11/SEP80	12/5EP80	29/SEP80		14	0	
	. 0	234	237	O CIMBRADO COLUM	NA JA- 4	1	3		15/SEP80	24/HOV80		60	0	
	0,*	258	261	O COLADO ZAPATA	JA- 5	1	1	27 11/5EP80	12/5EP80	22/HOV80		59	0	
	0	291	294	O ARM.Y CIMBR.	ZAPATA JA-	6 1	. 4	27 11/5EP80	17/SEP80			51	6	
	. 0	201	204	B ARMADO COLUMNA	FJ-12	1	3	12/5EP80	17/5EP80		3/3C180	14	8	
	0	264	267	O ARMADO COLUMNA	JA- 5	1	3		17/SEP80			59	0	
	0	363	366	B EXCAVACION ZAP	ATA JA- 8	1	3	12/SEP80	17/SEP80	18/NOV80		55	8	
	0	405	408	O ARM.Y CIMBR.	ZAPATA JA-	3 1	4	13/SEP80	19/SEP80	21/0CT80		31	0	
	o`	426	429	O EXCAVACION ZAP	ATA JA- 2	1	3		33 18/5EP80	22/0CT80		32	0	
	0	174	177	O COLADO COLUMNA	FJ-13	1	1		32 17/SEP80	15/0CT80		25	٥	
	0	237	240	O COLADO COLUMNA	JA- 4	1	1		17/SEP80		10/DIC80	70	0	
	0	207	210	O CIMBRADO COLUM	NA FJ-12	1	3		20/SEP80	100 3/0CT80	7/0CT80	14	0	
	0	270	273	G CIMBRADO COLUM	NA JA- 5	1	3		20/5EP80		:/DIC80	59	0	
	0	297	300	O COLADO ZAPATA	JA- 6	1	1		18/SEP80	26/HQ/90		58	0	
	0	330	333	O ARM.Y CIMBR.	ZAPATA JA-	7 1	4		22/SEP80	89 17/NOVa.	20V80	51	0	
								31	35	82	PASA	à LA	HOJA	5

24/JUN82

JESUS CELADA DEL C.

BASE

	NO.		D O						DURACION	FRI	E C MERA	HUL	S T'I M A	HOL	GURAS
CR	ACTIV	1	· J	RESF	PESCRI	PCIO	H Z	AHO	EN DIAS	IHICIAR	TERMINAR	IHICIÁR	TERMINAR	TOT.	LIB.
	0	303	306	0	ARMADO COLUMNA	1 JA- 6		1	3		22/SEP80	27/H0V80		58	3
	0	465	468	0	EXCAVACION ZAP	ATA JA-	1	1	. 3	18/SEP80	22/SEP80	27/0CT80		33	0
	0	408	411	0	COLADO ZAPATA	JA- 3		1	. 1	19/5EP80		29/0CT80		34	ð
	6	432	435	0	ARM.Y CIMBR.	ZAPATA J	A- 2	1	4	33 19/5EP80	34 24/SEP80	67 25/0CT80	30/0CT88	31	0
	0	213	216	0	COLADO COLUMNA	FJ-12		1	. 1	33 20/SEP80	37 22/5EP80	16/0CT80	68 17/00788	22	o
	. 0	276	279	C	COLADO COLUMNA	JA- 5		1	1	34 20/SEP80	35 22/SEP88	56 19/DIC88	57 11/DIC88	67	
	8	411	414	G	ARMADO COLUMNA	JA- 3		1	3	34 20/SEP80	35 24/SEP80	191 30/0CT80	102 4/NOV89	34	
×		525	527		EXCAVACION ZAP		3	1	3	34 20/SEP80	37	68 29/SEP80	71	6	
	0	309	312		CIMBRADO COLUM		_	1	3	34 22/SEP80	37	34 1/DIC80	37 4/DIC80	58	•
	0	336	339							35	38	93	96		•
	_		•	_	COLADO ZAPATA			1	1	22/SEP80 35	36	29/HOV80 92	1/DIC89 93	57	Ū
	0	369	372	0	ARM.Y CIMBR.	ZAPATA J	A- 8	1	4	22/SEP80 35	26/SEP80 39	22/HOV80 86	27/HOV80	51	0
	. •	501	504	8	EXCAVACION ZAP	ATA FJ-1	9	1	3	22/SEP80 35	25/SÉP80 38	31/0CT80	5/NOV86 72	34	3
	C	342	345	0	ARMADO COLUMNA	JA- 7		1	3	23/SEP80		1/DÍC80	4/DĨC88	57	0
	0	414	417	0	CIMERADO COLUM	1HA JA- 3		1	3	24/5EP80		4/HOV80	7/HOY89	34	0
	0	438	441	0	COLADO ZAPATA	JA- 2		1	1	24/5EP80		71 3/HOV80	74 4/NOV80	33	0
	0	471	474	. 0	ARM.Y CIMBR.	ZAPATA J	A- 1	1	4	24/5EP80	29/SEP80	70 30/00180	71 5/HOV&0	31	0
×	0	529	531	0	ARM.Y CIMBR.	ZAPATA F	J-11	1	4	37 24/5EP80	29/SEP80	68 24/SEP80	72 29/5EP80	0	o
	0	552	554	0	EXCAVACION ZAP	ATA FJ-L	9 .	1	3	37 24/SEP80	41 27/SEP80	37 25/SEP80	41 29/SEP80	1	0
	0	315	318	0	COLADO COLUMNA	JA- 6		1	1	37 25/SEP80	40 26/SEP80	38 15/DIC80	41 16/DIC88	66	a
		444	447	0	ARMADO COLUMNA	JA- 2		1	3	38 25/SEP80	39 29/5FP80	104 4/HDV80	105 7/HOV86	33	
	0	348	351		CIMBRADO COLUM			1	3	38 26/SEP80	41	71 4/DIC80	74 8/DIC88	57	•
	0	375	378		COLADO ZAPATA			•	1	39 26/SEP80	42	96 3/DIC8()	99 4/DIC39		
			384						•	39	40	95	96	56	•
	•	381	304		ARMADO COLUMNA	. JA- 8			Ş	27/SEP80	1/0CT88 43	4/DIC88 96	3/DIC88	56	

11/AGO80 17/ABR81

CR	ND. ACTIV	H O	0 و	RESP DESCRIPCION Z	OHA	DURACION EN DIAS		E C M E R A TERMINAR	H A S ULTIMA Iniciar terminar		GURAS LIB.	
	0	417	420	0 COLADO COLUMNA JA- 3	1	1		29/5EP80	14/NOV80 15/HOV80	40	0	
	0	578	580	O EXCAVACION ZAPATA FJ- 9	1	3	27/SEP80	1/0CT80	30/5EP80 5/GCT80	2	0	
	0	450	453	0 CIMBRADO COLUMNA JA- 2	1	3	29/5EP80	2/0CT80	7/HQV83 :./HQV80	33	0	
	0	477	480	O COLADO ZAPATA JA- 1	1	1		30/5EP80	74 6/HOV86 7/HOV80	32	0	
	0	504	507	O ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-19	1	4	29/5EP80	3/00180	73 5/110V80 1:/HOV80	31	0	
	0	533	535	O COLADO ZAPATA FJ-11	1	1		30/5EP80	2/0C180 5/0C180	3	0	
×	0	556	558	O ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ-10	1	4	29/SEP80	42 3/00180	29/5EP80 J/0CT80	0	0	
	0	354	357	0 COLADO COLUMNA JA- 7	1	1	30/SEP80	1/0CT80	16/DIC80 17/DIC80	63	0	
	0	483	486	O ARMADO COLUMNA JA- 1	1	3	30/SEP80	3/0CT80	105 7/H0V80 11/H0V80	32	0	
	0	538	540	0 ARMADO COLUMNA FJ-11	1	3	30/SEP80	3/0CT80	3/0CT80 7/0CT80	3	0	
	0	387	390	0 CIMBRADO COLUMNA JA- 8	1	3	1/00180	4/0CT80	8/DIC80 11/DIC80	56	0	
	0	604	606	0 EXCAVACION ZAPATA FJ- 8	1	3	1/00180	4/0CT80	99 102 4/00180 8/00180	3	0	
	9	456	459	O CULADO COLUMNA JA- 2	ì	1	2/00180	3/0CT80	15/HOV80 17/HOV80	37	0	
	.0	489	492	O CIMBRADO COLUMNA JA- 1	1	3	3/05180	7/00180	11/H0V80 14/H0V80	32	G	
	0	507	510	O COLADO ZAPATA FJ-19	1	1	3/0CT80 45	4/0CT80	77 80 10/H0V80 11/H0V80	31	0	
	0	542	544	0 CIMBRADO COLUMNA FJ-11	1	3	3/0CT80	7/0CT80	7/0CT86 10/0CT80	3	0	
	0	560	562	O COLADO ZAPATA FJ-10	1	1	3/0CT80	4/0CT80 4/0CT80	48 51 6/00188 7/00188 47 48	2	0	
×	0	582	584	0 ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ- 9	1	4	3/02180	8/00180	3/00180 8/00180	0	0	
	0	393	396	0 COLADO COLUMNA JA- 8	1	1	4/0CT80	6/0CT80	17/DIC80 18/DIC80	60	0	
	. 0	510	513	0 ARMADO COLUMNA FJ-19	1	3	4/0CT80	8/05180	106 107 11/NOV80 14/NOV80 77 80	31	0	
	0	564	566	O ARMADO COLUMNA FJ-10	1	3	4/0CT80	8/0¢180	7/00180 10/00180	2	0	
	0	630	632	0 EXCAVACION ZAPATA FJ- 7	1	3	4/00180	8/00180	24/NOV80 27/NOV80	41	0	
	0	495	498	O COLADO COLUMNA JA- 1	1	. 1	7/00180 48	8/0¢180	17/HOV60 15/HOV80 82 83 FASA	34 A LA	0 ALOH	7

BASE

BASE

CR	NO. ACTIV	H O	D O		ZONA	DURACION EN DIAS		E C M E R A TERMINAR	H A S ULTIMA INICIAR TERMINAF		LGURAS . LIB.	
	0	546	548	O COLADO COLUMNA FJ-11	1	1	7/0CT80	8/0CT80	17/0CT80 18/0CT80	9	0	
	0	738	741	O EXCAVACION ZAPATA JA- 9	1	3		10/0CT80	57 24/NOV80 ,27/NOV81	39	0	
	0	513	516	6 CIMBRADO COLUMNA FJ-19	1	3		11/0CT80	87 90 14/MOV86 18/MOV81	31	0	
	0	568	570	O CIMBRADO COLUMNA FJ-10	1	3		11/0CT80	10/0C180 .3/0CT8) 2	0	
	0	586	588	O COLADO ZAPATA FJ- 9	1	1	8/0CT80	52 9/00180	9/00180 1/00181	1	0	
×	0	608	610	0 ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ- 8	1	4		13/00180	50 8/00180 13/00181	0	0	
	0	652	654	0 EXCAVACION ZAPATA FJ- 6	1	3		11/0CT80	49 53 3/FEB81 7/FEB81	L 96	. 0	
	0	590	592	O ARMADO COLUMNA FJ- 9	1	3		13/00 180	145 148 10/00780 14/00780 51 54	1	0	
	0	744	747	. 0 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA- 9	1	4	50 10/0CT80 51	15/0CT80	51 54 27/NOV80 2/DIC81 90 94	1 39	0	
	0	77 7	789	O EXCAVACION ZAPATA JA-10	1	3		14/0CT80	28/NOV80 2/DIC80	40	0	
	0	516	519	0 COLADO COLUMNA FJ-19	1	1	11/00180	13/0C180	18/NOV80 19/NOV80 83 84	31	0	
	0	572	574	0 COLADO COLUMNA FJ-10	1	1	52 11/0CT80 52	13/0C180	18/00T80 20/00T80	6	0	
	0	674	676	O EXCAVACION ZAPATA FJ- 5	1	3	11/00180		9/FEB81 12/FEB8: 149 152	97	6	
	0	594	596	O CIMBRADO COLUMNA FJ- 9	1	3		16/0C180	14/06/80 17/06/80	1	0	
×	0	612	614	8 COLADO ZAPATA FJ- 8	1	1		14/00180	13/0CT80 14/0CT80	0	0	
	0	633	634	G ARM.Y CIMBR. ZAPATA FJ- 7	1	4		17/0CT80	27/HÖV80 2/DIC8	37	0	
×	0	616	618	0 ARMADO COLUMNA FJ- 8	1	3		17/0C180	14/00180 .7/00180	0	8	
	0	816	819	9 EXCAVACION ZAPATA JA-11	1	3	14/00180		3/pican 3/pica	41	. 0	
	O	750	753	O COLADO ZAPATA JA- 9	1	1	15/0C180		6/01080 C/DIC80	43	0	
	0	783	786	0 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-10	1	4	15/0CT80		2/DIC80 6/DIC80	39	0	
	0	598	600	0 COLADO COLUMNA FJ- 9	1	1		17/0¢180	20/0CT80 21/0CT80	3	0	
	. 0	756	753	0 ARMADO COLUPINA JA- 9	1	3	16/0C180		8/DÍC80 11/DÍC80 99 102	43	0	
¥	0	620	622	© CIMBRADO COLUMNA FJ- 8	1	3	17/0C180 57		17/0CT80 21/0CT86 57 60		0	
									PASA	A LA	RUJA	8

TESIS PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

24/JUH82

11/AG080 BASE 17/ABR81

NO. HODO DURACION PRIMERA ULIIMA HOLGURAS CR ACTIV Ţ J RESP DESCRIPCION ZONA EN DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR TUI. LIB. 635 636 8 COLADO ZAPATA FJ- 7 17/0CT80 18/0CT80 2/DIC80 3/DIC80 58 94 95 655 656 0 FKM.Y CIMBR. ZAPATA FJ- 6 17/0CT80 22/0CT80 12/FEB81 7/FEB81 31 148 152 854 857 0 EXCAVACION ZAPATA JA-12 17/00180 21/00180 8/DICSC 11/DICSO 42 99 i 02 638 640 O ARMADO COLUMNA FJ- 7 18/DCT80 22/DC180 3/DIC80 .DICSO 37 61 95 98 657 658 O CCLADO ZAPATA FJ- 6 18/DCT80 20/DCT80 13/FEB8: 4/FEB81 95 59 153 154 762 765 0 CIMBRADO COLUMNA JA- 9 20/DCT80 23/OCT80 11/DIC80 __/DIC80 43 62 102 : 05 789 792 O COLADO ZAPATA JA-10 10/DICSC _ 20/OCT80 21/OCT80 DICSO 42 101 822 825 O ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-11 20/0CT80 24/0CT80 6/DICSC _ DICSD 39 6.3 98 112 624 626 0 CULADO COLUMNA FJ- 8 21/00180 22/00180 21/0CF86 22/UCT86 61 60 795 773 0 ARMADO COLUMNA JA-10 1 3 21/0CT86 24/0CT80 11/DICSG _J/DICSG 63 102 896 893 D EXCAVACION ZAPATA JA-13 21/00180 24/00180 13/DIC80 .7/DIC80 43 63 103 106 642 644 O CIMBRADO COLUMNA FJ- 7 22/0CT80 25/0CT80 3 6/DIC80 10/DIC80 37 64 98 101 O ARMADO COLUMNA FJ- 6 662 22/DCT80 25/OCT80 14/FEB81 18/FEB81 73 154 157 677 0 ARM.Y CIMBR. ZAPAJA FJ- 5 22/0CT80 27/0C180 12/FEB81 .7/FEB81 51 65 152 156 768 771 O COLADO COLUMNA JA- 9 23/00180 24/00180 18/DIC80 19/DIC80 107 6.3 804 0 CIMBRADO COLUMNA JA-10 24/0CT80 28/0CT80 16/DIC8G 19/DIC8G 63 66 105 108 828 831 O COLADO ZAPATA JA-11 1 24/DCT80 25/0CT80 15/DIC80 16/DIC80 41 64 104 863 860 0 ARM.Y CIMBR. ZAPATA JA-12 24/DCT80 29/DCT80 11/EIC80 17/DIC80 39 106 646 648 0 COLADO COLUMNA FJ- 7 25/0C180 27/0C180 10/DICEO 1. /DICEO 37 65 101 102 664 665 O CIMBRADO COLUMNA FJ- 6 25/DCT80 29/0CT80 18/FEB81 21/FEB81 67 157 O ARMADO COLUMNA JA-11 834 837 25/0CT80 29/0CT80 16/DIC80 19/DIC80 64 67 105 677 673 O COLADO ZAPATA FJ- 5 27/0C180 28/0CT80 17/FEBS1 18/FEBS1 66 156 157 678 680 O ARMADO COLUMNA FJ- 5 28/0CT80 31/0CT80 18/FEB81 21/FER81 157 69 160

PASA A LA HOJA

11/AGD80 17/ABR81

										_			_		
C D	NO. ACTIV	Ņ I	0.0						DURACION		E C MERA		. L M A	HOLO	GURAS
CK	ACIIV	· I	J	KESP	DES	CRII	PCION	ZONA	EN DIAS	INICIAR	TERMINAR	INICIAR	TERMINAR	101.	LIB.
	0	807	810	0 (COLADO C	OLUMNA	JA-10	1	1	28/0CT80	29/0C180 67		20/01080	42	0
	0	668	670	0 (COLADO C	OLUMNA	FJ- 6	1	1	29/0CT80	30/00130	108 24/FEB8.		75	0
	0	840	843	0 (CIMBRADO	COLUM	NA JA-11	1	3	29/0C180	68 3/NOV80		163 23/DIC80	41	0
	. 0	866	869	0 (COLADO Z	ATATA	JA-12	1	1	67 29/0C180	70 30/00186	108 18/DIC80	111 19/DIC80	40	0
	0	899	902	0 /	ARM.Y CI	MBR. 2	ZAPATA JA-1	3 1	4	67 29/0CT80	68 4/NOV80	107 17/DIC80	103 22/DIC80	39	0
	0	872	875	0	ARMADO C	OI UMNA	14-12	1	3	67 30/0CT80	71 4/HOV30	106	110 23/DICA0	40	0
									-	68	71	108	111	•	_
	0	680	682	0 6	CIMBEVIO	COLUM	NΛ FJ- 5 ·	1	3	31/0C180	5/HOV80 72	21/FE081 160	25/FEB81 163	91	0
	0	845	848	0	COLADO C	OLUMNA	JA-11	1	1	3/HÓV80	4/HÖV89		20/DIC80	45	0
	0	878	881	. 9 (CIMBRADO	COLUM	NA JA-12	1	3	4/H0V80	7/NOV8 0	23/D1C80	77/01C80	40	0
	0	905	908	0 (COLADO Z	AFATA.	JA-13	1	1	71 4/HOV80	74 5/NOV80	111 22/DIC80	114 .3/DIC80	39	0
	. 0	682	684	0 (COLADO C	OLUMNA	FJ- 5	1	1	71 5/NOV80	72 6/NOV80	110 25/FEB81	111 20/FE881	91	0
	0	911	914	0 /	ARMADO C	A HMILLO	14-13	1	3	72 5/NOV80	73 8/HQV80	163	164 2//DIC88	39	0
	_							-	•	72	75	131	114	37	·
	0	884	887	0 (COLADO C	OLUMNA	JA-12	1	1	7/HOV80 74	8/HOV&0 75	30/DIC86 116	117	42	0
	0	917	920	0 (CIMBRADO	COLUM	HA JA-13	1	3		12/HOV80 78	27/DIC80	/DIC80	39	0
	0	923	926	0 0	COLADO C	OLUMNA	JA-13	1	1	12/HOV80	13/NOV80	114 31/DIC88	.17 (2NUS1	39	0
	0	932	935	0 (EXCAVACI	ON ZAP	ATA JA-14	1	3	78 13/HOV80		117 2/ENF81	.18 ./CHE81	39	0
	0	938	941	0 /	ARM.Y CI	MBR. 2	ZAPATA JA-1	4 1	4	79 17/NOV80	82 22/NOV30	118 6/ENE81	`21 _i	39	0
	0	971	974	0 1	EXCAVACI	ON ZAPA	Λ1Λ JΛ-15	1	3	82 17/HOV80	86 21/NGVS0	121 3/FEB81	.25 EB81	63	0
	G	1020	1026				ATA JA-16	1	3	82 21/HOV80	85	145 9/FEB81	. 8 EB31	64	-
								•	3	85	88	149		0.4	2
	0	944	947	0 (COLADO Z	APATA .	JA-14	1	1	22/HOV80	24/H6V80 87	10/EHE81 125	1:72NE81	39	0
	0	977	980	0	ARM.Y CI	MBR. 2	ZAPATA JA-1	5 1	4	22/NOV80		7/FEB81	: EB81	62	0
	0	950	953	0 /	A7MADO C	AHMUJO	JA-14	1	3	24/HOV80	27/HOV80	12/UNES1	EHEST	39	U
	0	956	959	0 (CIMBRADO	COLUM	A JA-14	1	3	87 27/HDV80 90	1/DIC80	126 15/ENE81 129	29 FNES1	39	0

BASE

TESIS PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

24/JUN82 BASE

CR	NO. ACTIV	H (ס ֶם כ	RES	P D	E S	C R	I P	c I	0 N	ZOHA	DURACION EN DIAS	F P R I INICIAR	E C M E R A TERMINAR	H A U L Iniciak	S TM A EXMINAR		GURAS	
	0	983	986	0	COL	DO	ZAPAT	A J	A-15		1	1	27/NDV30	28/H0V80 91	13/FEB81 153	14/FE831	63	n	
	0	1026	1032	0	ARM.	Υ (IMBR.	21	APATA	1-AL A	6 1	4	27/NOV80	2/ĎÍC80	12/FEB81 152		62	0	
	0	989	1002	0	ARMA	00/	COLUM	INA .	JA-1	5	1	3	28/N0V80	2/pic80	14/FEB81	18/FEBS1	63	0	
	0	962	965	0	COL	\D0	כסו ער	MA.	JA-14	4	1	1	1/DIC80	2/DIC80		157 1./ENE81	39	0	
	0	1005	1008	0	CIMI	BRAD	O COL	UMN	A JA-	-15	1	3	5\Dicso	5/DIC80		133 2./FEB81	63	0	
	0	1032	1038	0	COL.	DO	ZAPAT	۸ ا	1-16		1	1	2/DIC80	3/DIC80		160 15/FEB81	62	0	
	0	1038	1044	0	ARM/	ססו	COLUM	HA .	JA-16	6	1	3	3/DIC80	6/DIC80		157 a_/FEB81	62	0	
	0	1011	1014	0	COL	DO	COLUM	HA.	JA-1:	5	1	1	5/DIC80	6/DIC80		169 25/FEB81	65	0	
	0	1044	1046	0	CIME	RAD	0 COL	UMNZ	A JA-	-16	1	3		98 10/DIC80		103 .5/FEB81	62	0	
	0	1046	1047	0	COLA	DO	COLUM	INA .	JA-16	6	1	1	38 10/D1C80		160 25/FEB81	163 20/FEB81	62	0	
	0	54	1100	0	MOV.	Y M	OHT.	ETII	L FJ	17-18	2	14	101 4/5EP80	102 22/SEF80	163 17/SEF80	164 3/0¢180	10	0	
	0	1100	1102	0	ARM.	HER	VAD.	ETL	L FJ	17-18	2	12	21 22/5EP80	35 6/00188	31 3/00180	45 _7/00188	10	0	
	0	1102	1104	0	CIM.	HER	VAD.	ETII	L FJ	17-18	2	3	35 6/00180	47 9/0CT80	45 17/00180	57 21/00780	10	0	
	0	1104	1106	0	COL.	NER	VAD.	ET11	LFJ	17-18	2	1	47 9/00180	50 10/0CT80	57 21/00T86	60 22/00130	10	0	
	0	1106	1108	0	AC L	DSA	SUP.	E111	LFJ	17-18	2	7	50 10/0C180	51 18/0C [80	60 22/00T80	61 30/GCT80	10	0	
	0	1108	1110	0	COL.	L 05	A SUP	. ET 1	ll F.	J 17-1	8 2	1	51 18/0CT80	58 20/0CT80	61 30/0CT80	68 31/00180	10	0	
	0	1110	1112	0	FRAC	UAD	0 E11	1 F.	1 17-	-18	2	14	58 20/0CT80	59 6/NOV80	68	69 18/NOV80	10	0	
	C	1112	1114	0	TENS	ÁĐO	ET1	1 F.	J 17-	-18	2	1	59 6/NOV80	73 7/NOV80	67	83 19/10/80	10	0	
	0	1114	1116							18-19	2	14	73	74 25/HOV80	83 19/HOV80	84 6/DICS0	10	0	
	0	1116	1118							18-19	2	12	74 25/80V80	9/DIC30	84	98 22/1/1089	10	۸	
		1118					-			18-19	2	3	83	100 13/DIC80	98	110 26/DISSD	10	0	
		1120					_			18-19	2	1	100 13/DIC80	103	110	113 27/DIC88	10	0	
		1122								18-19	2	7	103 15/DIC80	104	113	114		•	
	v			·	NO L	JJA	201.	. 12		10-17	2	,	104	111	27/DIC80 114	121	10		
																PASA	A LA	HUJA	11

11/AG080 17/ABR81

8/	15	F		

HODO DURACION PRIMERĂ ULTIMA HOLGURAS CR ACTIV J RESP DESCRIPCION ZONA EN DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR TOT. LIB. 0 1124 1126 0 COL.LOSA SUP.ET12 FJ 18-19 23/DIC80 24/DIC80 6/EHE81 7/EHE81 10 0 111 112 121 122 0 1126 1128 0 FRAGUADO E112 FJ 18-19 2 14 24/D1C80 12/ENE81 7/ENES1 23/ENES1 10 0 112 126 122 1.36 0 1128 1130 0 TENSADO ET12 FJ 18-19 2 1 12/ENEB1 13/ENE81 23/ENE81 24/ENE81 0 10 127 126 136 137 0 NOV.Y MONT. ET13 JA 1-2 0 1130 1132 2 14 13/ENE81 29/ENE81 24/ENE81 11/FEB81 10 0 127 141 137 1:151 0 1132 1134 O ARM. NERVAD, ET13 JA 1-2 2 12 29/ENE81 13/FEE81 11/FEB81 25/FEB81 10 153 151 163 0 1134 1136 0 CIM. HERVAD. ET13 JA 1-2 2 13/FEB81 17/FEB81 25/FER81 12-FEB81 10 0 156 153 163 166 0 1136 1138 O COL.NERVAD. ET13 JA 1-2 2 17/FEB81 18/FEB81 287FEB81 27MAR81 10 ก 156 157 166 167 0 1138 1140 0 AC LOSA SUP ET13 JA 1-2 2 7 18/FEB81 26/FEB81 2/MAR81 16 (MAR81 n 10 167 157 164 174 0 1140 1142 0 COL.LOSA SUP.ET13 JA 1-2 2 26/FEB81 27/FEB81 10/MAR8 _ HAR81 10 0 -75 164 165 174 0 1142 1144 0 FRAGUADO ET13 JA 1-2 2 14 27/FEB81 16/MAR81 11/MAR81 SUZMAR81 10 0 179 175 139 0 1144 1146 0 TENSADO ET13 JA 1-2 2 1 16/MAR81 17/MARS1 28/MAR81 30/MAR81 10 0 180 189 190 78 1148 0 MOV.Y MONT. ET21 FJ 16-17 3 14 9/SEP80 26/SEP80 16/00180 37NOV80 31 0 25 39 56 70 0 1148 1150 O ARM, HERVAD, ET21 FJ 16-17 3 15 26/SEF80 10/0CT80 3/NOV8. .7/NOV80 31 0 51 39 70 52 0 1150 1152 0 CIM. HERVAD. ET21 FJ 16-17 3 10/0CT80 14/0CT80 17/HOV80 21/HOV80 31 0 54 82 0 1152 1154 0 COL. NERVAD. E121 FJ 16-17 14/0CT80 15/0CT80 21/NOV80 22/NOV80 31 0 55 85 85 0 1154 1156 0 AC LOSA SUP.EY21 FJ 16-17 15/0CT80 23/0CT80 22/NOV80 - :/DIC80 U 31 55 62 8.5 93 0 1156 1158 0 COL.LOSA SUP.ET21 FJ 16-17 3 1 23/0CT80 24/0CT80 1/DIC80 2/DIC80 31 0 62 63 93 24 0 1158 1160 0 FRAGUADO ET21 FJ 16-17 3 14 24/0CT80 11/NOV80 2/D1080 19/D1080 31 77 6.3 . 94 . 105 0 TENSADO ET21 FJ 16-17 0 :160 1162 3 1 11/NOV80 12/NOV80 19/DICSC 20/DICSO 31 0 7.8 108 107 0 1162 1164 0 MOV.Y MOHT, ET22 FJ16-JA1 3 14 12/NUVB0 29/NOVB0 20/DIC80 8/ENES1 31 n 92 109 123 0 1164 1166 0 ARM.NERVAD. ET22 FJ16-JA1 3 12 29/NOV80 15/DIC80 8/ENES1 22/ENES1 0 31 104 123 135 O CIM. NERVAD. E122 FJ16-JA1 0 1166 1168 3 3 15/DIC80 18/DIC80 22/ENE81 26/ENE81 0 31 107 104 135 133 0 1168 1170 O COL. NERVAD. ET22 FJ16-JA1 18/DIC80 19/DIC80 26/EHE8: 27/ENE81 31

107

108

138

. 139

PASA A LA HOJA 12

24/JUN82

BASE

								_	- 4		•			
но.		0 0 0					DURACION		E C MERA	H A	: 1 M A		GURAS	
CR ACTIV	I	J	RESP DES	CRIPC	1 0 N	ZUNA	EH DIAS	INICIAR	TERMINAR	INICIAR	TERMINAR	101.	LIB.	
. 0	1170	1172	O AC LOSA	SUP.ET22	FJ16-JA1	3	7	19/DIC80 108	29/D1C80 115	27/ENE81 139	~/FEB81 146	31	0	
0	1172	1174	0 COL.LOS	A SUP.ET22	FJ16-JA	1 3	1	29/DIC80	30/DIC80	4/FEB8i	. FEB81	31	0	
0	1174	1176	0 FRAGUADO	ET22 FJ	19 JA 1	3	14		116 16/ENE81		23/FEB81	31	0	
. 0	1176	1178	0 YENSADO	ET22 FJ	19 JA 1	3	1		130 17/ENE81	147 23/FEB81	21 EB81	31	0	
0	1178	1130	0 MOV.Y M	DNT. ET23	JA 2-3	3	14	130 17/ENE81	131 3/FEB81	161 24/FEB81	_52 12/MAR81	31	0	
ı.	1180	3182	0 ARM.NER	AN FT25	JA 2-3	3	2	131 3/FEB81	145 6/FEB81	162 12/MARK1	176 14/MAR81	31	۵	
	1182					3	3	145	147	176	178		0	
					JA 2-3	_	-	147	10/FEB81 150	178	18/MAR81 181	31	-	
. 0	1184	1186	0 COL. HER	VAD. ET23	JA 2-3	3	1	10/FEB81 150	11/FEB81 151	18/MAR8_ 181	19/MAR81 182	31	0	
. 0	1186	1188	O AC LOSA	SUP.ET23	JA 2-3	3	7	11/FEB81 151	19/FEB81 158	19/MAR8: 182	189	31	0	
0	1188	1190	O COL.LOS	A SUP.ET23	JA 2-3	3	1		20/FEB81 159		JU/MAR81	31	21	
0	1190	1192	O FRAGUADO	ET23 JA	2-3	3	14	17/MAR81	3/ABRE1	30/MAR81		10	0	
0	1192	1194	O TENSADO	ET23 JA	2-3	3	1	180 3/ABR81	194 4/ABR81		204 "J/ABR81	10	0	
0	99	1196	0 NOV.Y M	DNT. AB1-1	FJ 15-16	5 4	14	194 9/SEP80	195 26/5EP80		205 :6/DIC80	68	0	
0	1196	1198	O ARM, NER	VAD. AB1-1	FJ 15-16	5 4	12	25 26/SEP80	39 10/0CT80	93 18/DIC85	107 3/ENE81	68	0	
0	1198	1200	O CIM NER	VAD. AB1-1	F.J. 15-17	5 4	3	39 10/00T80	51 14/0CT80	107 3/ENE8	119 :/ENE81	68	a	
	1200			VAD. ABI-1			1	51	54 15/0CT80	119 7/ENESI	122 5/ENE81	68	n	
							=	54	5.5	122	123		•	
	1202		O AC LOSA	SUP ABI-1	FJ 15-46	5 4	10	15/0C180 55	27/0CT80 65	123	20/ENE81 133	68	0	
0	1284	1206	0 COL.LOS	A SUP.AB1-	1 FJ15-1	5 4	1	27/0CT80 65	28/DCT80 66	20/EHE81 133	2./EHE81 134	68	0	
0	1206	1208	O FRAGUADI	3 AB1-1 FJ	15-16	4	14		14/NOV80	21/EHC81	**F881 48	68	0	
. 0	1208	1210	O TENSADO	AB1-1 FJ	15-16	4	1	14/NOV80	15/NOV80	7/FEB81	FEB81	68	0	
0	1210	1212	n MOV.Y M	DHT. AB1-2	JA 3-4	4	14	15/NOV80	3/D1C80	148 9/FEB21	149 5/FEB81	6.8	0	
0	1212	1214	O ARM.HER	VAD. AB1-2	JA 3-4	4	12		95 18/DIC80		103 MAR81	68	0	
0	1214	1216	0 CIM.HER	VAD. AB1-2	JA 3-4	4	3	95 18/DIC80	107 22/DIC80	163 11/MAR81	175 MAR81	68	0	
								107	110	175	178 PASA	A LA	ALOH	13
														• •

JESUS CELADA DEL C.

24/JUN82

BASE

11/AGUSO 17/ABRS

110											F	E ¢	H A	S		
OR ACTIV	I	0 D 0	RESP	D E S	CP	т Р	r ı	n u	7084	DURACION EN DIAS		M E R A TERMINAR		I M A		SURAS
	-								ZONK	FW DIVE	INICIAN	I ERITTIAR	INICIAR	FRMINAR	101.	LIB.
0	1216	1218	0 (OL. NER	VAD.	AB1-	2 JA	3-4	4	1		23/DIC80	14/MAR81		6.8	0
0	1218	1220	0 4	C LOSA	SUP	. AB1 -	2 JA	3-4	4	10	110 23/DIC80	111 6/ENE81	178 16/MAE81	179 MARRI	68	0
_									•	=	111	121	179	89	0.0	٠
υ	1220	1222	0 0	OL.LOS	A SUI	'. AB 1	-2 J	A3-4	4	1	6/ENE81 121	3/ENE81 122	28/MAR81 189	187MAR81	68	0
0	1222	1224	0 F	RAGUAD	O AB	l-2 J	A 3-	4	4	14		23/ENES1	30/MAR81		68	٥
0	1224	1224		ENSADO	4.0						122	136	190	204		_
v				CHONDU	A II	1-2 J	Λ 3-	4	4	1	136	24/EHE81 137	15/ABR81 204	205	68	O
0	138	1228	0 1	OV.Y M	ONT.	D1-1	FJ	14-15	5	7	11/5EF80	20/5EF80		12/HOV80	44	0
0	1228	1230	0 4	RM. NER	UAD.	D1 -1	E.J	14-15	- 5	7	27	34 29/5EP80	71 12/NOV80	78 5. (NOV80	44	0
									_	•	34	41	78	85	77	U
0	1230	1232	0 0	IM. HER	VAD.	D1-1	FJ	14-15	5	3	29/SEP80	2/OCT80	21/10/80		44	0
0	1232	1234	0 0	OL . NER	VAD.	D1 - 1	FJ	14-15	5	1	41 2/00183	44 3/00180	85 25/NOV80	88 25780V80	44	0
	1016	1074							_	_	44	45	8.8	89		
U	1234	1520	י ט	C LOSA	501	DI - 1	F.J	14-15	5	7	3/0CT80 45	11/0CT80 52	26/NOV80 89	1/DIC80	44	0
0	1236	1238	0 0	OL.LOS	A SUI	'. D1-	1 FJ	14-1	5 5	1		23/0CT80	4/DIC80	5/01080	44	0
n	1238	1260	0 5	RAGUAD	0 151	n1_		16-1	E 6	5	52	53	96	97	.,	
			٠.	KNOOND	O IE	1 1/1-	1 17	14-1	5 5		53	18/0CT80 58	97	102	44	0
0	1240	1242	0 F	RAGUAD	0 2E1	D1-	1 FJ	14-1	5 5	9	18/00180	29/00180	3/ABRE_	14/ABE81	136	0
0	1246	1248	1 0	10V.Y M	ONT.	D1-2	ГJ	7-8	5	7	58 27/00188	67 5/HUV80	194 11/DICSO	203	37	0
									-	•	65	72	102	109	.,,	٠
U	1242	1244	0 1	ENSADO	pi-	·1 FJ	14-	15	5	1		30/00180	14/ABR8_		136	0
0	1248	1250	G A	RM. NER	VAD.	D1-2	FJ	7-8	5	7	67 5/NOV86	68 33/NOV80	203 20/DIC80	234 30/DIC80	37	0
	1250	1262		TM NED	IA D		٠.		_	_	72	79	109	116		
•	12.70	1232		IM. HER	VAU.	01-2	FJ	7-8	5	3	13/NUV80	17/HOV80 82	30/DIC80 116	1/VINE81	37	0
0	1252	1254	0 0	OL. NER	VAD.	D1-2	FJ	7-8	5	1	17/NGV80	18/HOV80	3/ENE81	∋20HE81	37	0
0	1254	1256	0 A	C LOSA	SHP	D1-2	F.I	7 - R	5	7	82 18780V30	83 27/HOV80	119 5/ENER1	0 NE81	37	0
						•					83	90	120	. 27	31	٠
ū	1256	1258	0 0	OL.LOS	A SUF	. 1)1 -	2 FJ	7-8	5	1	27/NDVS@	28/HJV80	13/LNE81		37	0
0	1258	1260	0 F	RAGUADO) 1E1	D1-	2 FJ	7-8	5	5		91 4/D1080	127 14/ENES1	128 5072NE81	37	0
n	1260	1242	0 5	PACHAN			a			•	91	96	178	3		
			U F	RAGUAD	, 2E	01-	2 FJ	/-8	5	9	4/DICX®	16/DIC80 105	4/ABRB: 195	36 BR81	99	0
0	1265	1266	0 M	IOV.Y M	DNT.	D1-3	JA	11-12	5	7	4/D1C80	13/DIC80	20/ENE81		37	0
											96	103	133	. +0		

TESIS PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

24/JUN82

BASE

11/AC 17/AT.

CR	NO.	H	O D O		P D	E S	5 C	R I	[P	c ı	0 N	ZONA	DURACION EN DIAS		E C M E R A TERMINAR		S I M A TERMINAR		GURAS LIB.	
	0	1266	1268	0	ARM	. HE	RVAD). I	1-3	JA	11-12	5	7		22/DIC80	28/ENE81	6. Ev81	37	0	
	. 0	1262	1264	0	TEN	SAD	0	1-2	? FJ	7-8		5	1		110 17/DIC80	140 15/ABR81	132 R81	99	0	
	0	1268	1270	0	CIM	. HE	RVAD). t	1-3	JA	11-12	5	3		56\DIC80		EB81	37	0	
	0	1270	1272	0	COL	, NE	RVAD). I	1-3	JA	11-12	5	1	110 26/DIC80	113 27/D1C80	147 10/FEB81	_1/ E881	37	0	
	0	1272	1274	a	AC	LOS	A 50	IP.I	11 - 3	JA	11-12	5	7	113 27/DIC80	114 6/ENE81	150 11/FE881	.9 :381	37	0	
			1276								11-12	2 5	1	114 6/ENE81	121 7/ENE81	151 19/FEB8_	148 7 FEB81	37	0	
			1278								11-1		5	121	122 13/ENE81	158 20/FEB81	. 59	37	0	
													,	122	127	159 3/ABR81	R81	67	n	
			1280								11-12		,	13/EHE81 127	136	194	753		n	
	.0	1284	1285	0	MOV	۱ ۲.	10 N T	. 1)1-4	JA	12-13	3 5	7	127	21/ENE81 134	26/FEB81 164	AR81	37	•	
•	0	1286	1288	0	ARM	. NE	RVAD). [1-4	JA	12-13	3 5	7	21/EHE81 134	29/ENE81 141	6/MAR8. 171	1. √nAR81 . 78	37	0	
	0	1280	1282	0	TEN	SAD	0 0	1-3	۸L	11-	12	5	1	23/ENE81	24/ENE81 137	14/ABR81 203	15/ABR81 234	67	0	
	0	1288	1290	0	CIM	. NE	RVAD). E	1-4	JA	12-13	3 5	3	29/ENE81	2/FEB81 144	14/MAR81 178	16.7MAR81	37	0	
	0	1290	1292	0	COL	. NEF	RVAD). E	1-4	AL	12-13	3 5	1	2/FEB81	3/FEB81 145	18/MAR81 181		37	0	
	0	1292	1294	0	AC	L05/	\ SU	P. [1-4	JA	12-13	3 5	7	3/FEB81	12/FEB81	19/MAR81	26/MAR81	37	0	
	0	1294	1296	0	COL	. L 0	A S	UP.	D1-	4 JA	12-13	3 5	1	145 12/FEB81		182 28/MAR81		37	0	
	0	1296	1298	0	FRA	GUAI	00 1	ET	D1-	4 JA	12-13	3 5	5	152 13/FEB81		189 30/MAR81	90 ABR81	37	0	
	0	1298	1300	0	FRA	GUAI	00 Z	Eſ	D1-	4 JA	12-13	3 5	9	153 19/FEB81	158 2/MAR81	190 4/ABR81	195 . ABRS1	37	0	
	0	1300	1302	0	TEN	SADO	ם כ	1-4	JA	12-	13	5	1	158 2/MAR81	167 3/MAR81	195 15/ABR81	204 /ABR81	37	0	
	. 0	177	1304	a	VOM	. Y 1	10 N T	. r	2-1	FJ	13-14	6	7	167 17/SEP80	168 25/SEP80	204 47HOV80	205 ./HQV82	40	0	
			1306								13-14	5	7	31 25/SEP80	38 3/0CT80	71 12/HDV62	78 1.2NOV80	40	0	
			1308								13-14	6	3	38 3/0C180	45 7/00180	78	15 10V80	40	0	
													1	45 7/00180	.48 8/0C180	85	88 50/NOV80	40	n	
			1310								13-14			48	49	88 26/HOV80	29 201089	40	•	
	0	1310	1312	0	AC	, U 5/	1 50	IP.I	12-1	. FJ	13-14	6	7	49	16/0CT80 56	89	: 6	A LA	NO 14	15
																	FRJA	A	110 J M	13

TESIS PROFESIONAL JESUS CELADA DEL C.

24/JUN82

BASE

CR	NO.	N (ם ס		DES	c R T	P C	ī r	n N	70NA	DURACION EN DIAS		E C M E R A TERMINAR	H A ULT INICIAR :			GURAS L1B.
•			1314		L.LOSA						1		17/00180	4/DICEG	54DIC80	48	0
			1316		AGUADO						5	56	57 23/00180	96 5/DIC80	97 ./DIC80	40	
			1318		AGUADO						9	57 23/00180	62 4/NOV80	97 3/ABR81	102	132	0
		_	1322		V.Y MO		_			. 6	7	62	71 31/00180	144 11/DIC80 2	03	40	0
			1324		M.HERV		-	-	-	6	7	62	69 10/NOV80		167	40	n
			1320		NSADO						•	69	76	109	116	_	•
										6	1	4/HOV80 71	5/NOV80 72	14/ADRS1 :	204	132	0
			1326		1. NERV					6	3	76	13/NOV80 79	30/DIC80	3/ENES1	40	0
			1328		L.HERV		_	-	6-7	6	1	79	14/NOV80 80	3/ENE81 119	5/ENE81 120	40	0
	. 0	1328	1330	0 AC	LOSA	SUP.D2	- 2	FJ	6-7	6	7	14/NOV80 80	24/NOV80 87	5/ENE81 1 120	.3/ENE&1 	40	0
	0	1330	1332	0 CUI	L.LOSA	SUP.D	2-2	FJ	67	6	1	24/NOV80 37	25/NDV80 83	13/EHER1 1 127	476NE81 128	40	0
	0	1332	1334	0 FR	AGUADO	1ET D	2-2	FJ	6-7	6	5	25/NOV80	1/DIC80	14/ENE8% 2	0/ENES1 133	40	0
	0	1334	1336	O FR	AGUADO	SEL D	2-2	FJ	6-7	6	.9		11/DIC80 102	4/AB981 /		182	0
	0	1339	1340	0 MO	V.Y MO	NT. DZ	-3	JA	13-14	6.	7		10/01080	20/ÉNE81 2		39	0
	0	1340	1342	0 ARI	M.HERV	AD. D2	- 3	۸L	13-14	6	7		19/DIC80	28/ENE81		39	0
	0	1336	1338	0 TE	NSADO	D2-2	FJ 6	-7		6	1	11/DIC80	13/DIC80	15/ABR81 1	SZABRS 1	102	0
	0	1342	1344	0 C I	1. NERV	AD. DZ	- 3	JA	13-1	6	3 -	102 19/DIC80			205 3/FER81	39	0
	0	1344	1346	0 CO	L.NERV	AD. D2	-3	JA	13-14	6	1	23/DIC80			150 /26881	39	0
	0	1346	1348	0 AC	LOSA	SUP.D2	- 3	JΑ	13-1	6	7	111 24/DIC80		150 11/FEB81 1	151 9/FER81	39	0
	0	1348	1350	0 CO	L.LOSA	SUP.D	2-3	JA	13-14	. 6	1	112 3/ENE81	119 5/ENE81	151 19/FEB81 2	-158 G/FEB81	39	0
	0	1350	1352	0 FR/	AGUADO	1ET D	2-3	J۸	13-1	. 6	5	119 5/ENE81	120 10/ENE81	158 20/FER81 :	159 87FEB81	39	0
	0	1352	1354	0 FR/	AGUADO	2ET D	2-3	JΑ	13-1	i 6	9	120 10/ENE81	125 21/ENE81	159 3/ABR81 :	164 57ABR81	69	0
	n	1358	1360	0 M01	V.Y MO	NT. D2	-4	J۸	14-1	5 6	7	125	134 19/ENE81		203 6/MARS1	39	0
	0	1360	1362		1. NERV	-			14-1		7	125	132 27/ENE81	164 6/MAR81 1	171	39	0
		•					•	٠	•	. •	•	132	139	172	178 FASA	•	•

11/AG080

171

178

116

17/ABR81.

DURACION PRIMERA ULTIMA HOLGURAS HODO CR ACTIV RESP DESCRIPCION ZONA EN DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR TOT. LIB. 21/ENE81 22/ENE81 14/ABR81 13/ABR81 0 1354 1356 0 TENSADO D2-3 JA 13-14 69 135 203 . 204 134 27/ENE81 30/ENE81 14/MARS . . Z/MAR81 6 1362 1369 0 CIM.NERVAD. D2-4 JA 14-15 39 139 142 178 . 181 0 1364 1366 8 COL.HERVAD. D2-4 JA 14-15 30/ENE81 31/ENE81 18/MAR81 . 1/MAR81 39 142 143 181 .82 0 1366 1368 0 AC LOSA SUP. D2-4 JA 14-15 31/ENE81 10/FEB81 19/MAR81 MAR81 39 150 182 .83 143 0 1368 1370 0 COL.LOSA SUP.D2-4 JA 14-15 10/FEB81 11/FEB81 28/MAR81 237MAR81 39 150 151 189 190 30/MAR81 0 1370 1372 0 FRAGUADO 1ET D2-4 JA 14-15 6 11/FEB81 17/FEB81 '/ABRBI 39

190 .95 151 156 17/FEB81 27/FEB81 3/ABR81 @ 1372 1374 0 FPAGUADO 2ET D2-4 JA 14-15 6 4/ABR81 39 156 195 204 0 1374 1376 0 TERSADO D2-4 JA 14-15 27/FEB81 28/FEB81 15/ABR81 ... /ABR81 39 165 166 204 205 22/SEP80 30/SEP80 20/ENE81 ... /ENE81 # 216 1378 0 MOV.Y MONT. D3-1 FJ 12-13 7 98 35 42 133 140 30/SEP80 8/00180 0 1378 1380 0 ARM. HERVAD, D3-1 FJ 12-13 28/ENE81 J/FEB81 98 49 140 147 6/FEB81 98 0 CIM. NERVAD. D3-1 FJ 12-13 7 3 8/0CT80 11/0CT80 1.0/FEB81

5 1380 1382 147 150 11/0CT80 13/0C180 10/FEB81 11/FEB81 3 1382 1384 0 COL.NERVAD. D3-1 FJ 12-13 7 98 53 150 151 @ 1384 1386 0 AC LOSA SUP. D3-1 FJ 12-13 7 13/00180 21/00180 11/FEB81 19/FEB81 98 60

21/0CT80 22/0CT80 19/FEB81 23/FEB81 98 0 1386 1388 0 COL.LOSA SUP.D3-1 FJ 12-13 7 158 :59 6.0 61 22/00180 28/00180 20/FEB81 * JFEB81 @ 1338 1390 O FRAGUADO 1ET D3-1 FJ 12-13 7 98 66 159 :64 8/H0Y80 . /ABR81 0 1390 1392 O FRAGUADO 2ET D3-1 FJ 12-13 7 9 28/0CT80 3/ABR81 128 66 75 194 ~ C 3

0 1392 1394 0 TEMSADO D3-1 FJ 12-13 8/H0V80 10/H0V80 14/ABR81 ... /ABP81 128 75 76 203 204 0 1395 1396 0 MOV.Y MONT. D3-2 JA 15-16 11/DIC80 20/DIC80 26/FEP81 6/MAR81 52 71 102 109 166 @ 1395 1398 0 ARM. NERVAD. D3-2 JA 15-16 7 20/DIC80 30/DIC80 6/M4R81 1 / MAR81 62

3 1398 1400 0 CIM.NERVAD, D3-2 JA 15-16 30/DIC80 3/ENE81 14/MAR81 18/MAR81 0 62 178 116 119 181 \$ 1400 1402 0 CGL. HERVAD. D3-2 JA 15-16 3/ENE81 5/ENE81 18/MARE: '9/MAR81 62 ก 120 181 32 119

0 1402 1404 O AC LOSA SUP. D3-2 JA 15-16 5/ENE81 13/ENE81 19/MAR81 20 MAR81 62 127 182 .89 120 13/ENE81 14/ENE81 28/MAR81 55/MAR81 3 1404 1406 0 COL.LOSA SUP.D3-2 JA 15-16 7 62 127 128 189

PASA A LA HOJA 17

n

0

0

n

0

0

0

ŋ

0

5

11/AGO80 17/ABRS1

CR	NO. ACTIV	N	0 0 0	RESF	DES	CRIPC	ION	ZONA	DURACION EN DIAS	F P R I INICIAR	E C M E R A TERMINAR		S I I M A LERMINAR		LGURAS . LIB.	
	O	1406	1408	0	FRAGUADO	1ET D3-2	! JA 15-1	16 7	5		20/ENE81	30/MAR81	4. ABR81	62	0	
	0	1408	1410	0	FRAGUADO	2ET 03-2	JA 15-1	16 7	9		133 30/ENE81	190 4/ABR61		62	9	
	0	1410	1412	0	TENSADO	D3-2 FJ	15-16	7	1		142 31/ENE81		204 16/ABP81	62	0	
	0	279	1414	0	MOV.Y MO	NT. D4-1	JA 4-5	8	7		143 30/5EP80		205 20/DICSO	67	0	
	0	1414	1416	0	ARM. NERV	AD. D4-1	JA 4-5	8	7	30/5EP80	42 8/00180		109 30/DIC80	67	0	
	0	1416	1418	0	CIM. HERV	AD. D4-1	JA 4-5	8	3		11/00180	109 30/01080	116 3/ ENF81	67	0	
	0	1418	1420	0	COL.NERV	AD. D4-1	JA 4-5	8	1		52 13/00180	116 3/EHE81	119 5/EN[81	67	0	
	0	1420	1422	0	AC LOSA	SUP.D4-1	JA 4-5	8	7		21/0CT80		-37FME81	67	0	
	0	1422	1424	0	COL.LOSA	5UP.D4-1	JA 4-5	8	1		22/0CT80	120 13/ENC8	127 14/ENE81	67	0	
	0	1424	1426	0	FRAGUADO	1E1 D4-1	JA 4-5	8	5		28/0C180		20/ENES1	67	ū	
	0	1426	1428	0	FRAGUADO	2ET 04-1	JA 4-5	8	9	28/0CT80	8780 VB0		133 15/ABR81	129	0	
	0	1631	1432	0	MOV.Y MO	NT. D4-2	FJ 11-1	12 8	7	28/0C180	75 6/HUV80		204 16/ENE81	67	ū	
	0	1432	1434	0	ARM, NERV	AD. D4-2	FJ 11-1	12 8	7		73 14/NOV80	133 28/ENE8.	140 6/FEB81	67	0	
	0	1428	1430	0	TENSADO	D4-1 JA	4-5	8	1		10/HOV80		147 15/ADR81	129	0	
	0	1434	1436	8	CIM. NERV	AD. D4-2	FJ 11-1	12 8	3		76 18/HQV81		205 17/FE881	67	0	
	0	1436	1438	0	COL . NERV	AD. D4-2	FJ 11-1	12 8	1		83 19/HOV80	147 10/FEB81	150 171 E881	67	0	
	0	1438	1440	0	AC LOSA	SUP. D4-2	FJ 11-1	12 8	7		84 28/NOV80		151 19/FEB81	67	0	
	0	1440	1442	0	CUL.LOSA	SUP . D4-2	FJ 11-1	12 8	1		9). 29/NOV80		158 20/FEB81	6 ?	0	
	0	1442	1444	0	FRAGUADO	1ET D4-2	FJ 11-1	12 8	5	29/HOV80	92 5/DIC80		159 26/FEB81	67	0	
	0	1444	1446	D	FRAGUADO	2ET D4-2	FJ 11-1	12 8	9		97 17/DIC80		164 14/ABR81	97	0	
	0	1449	1450	0	MOV.Y MO	NT. D4-3	FJ 5-6	8	7		106 15/DIC80	194 26/FEB81	- 203 6/11/R81	67	0	
	0	1450	1452	0	ARM. NERV	AD. D4-3	FJ 5-6	8	7		104 23/DIC80		171 14/MAE81	67	0	
	0	1446	1448	0	TEHSADO	D4-1 FJ	11-12	8	1		111 15/01080		178 15/ABR81	97	0	
										106	107	203	; 204 PASA	A LA	HDJA	1.5

TESIS PROFESIONAL

JESUS CELADA DEL C.

24/JUN82

BASE

CR	NO.		1 0	D _J O	RES	P D	E	5	C F	1	P C	I	ОН	ZONA	DURACION EN DIAS		E C M E R A TERMINAR		S TIM A TERMINAR	HOLE	GURAS LIB.
		14	2	1454	0	CIM	1. N	ERV	AD.	D4	-3	F.	5-6	8	3		27/DIC80		18/MAR81	67	0
		145	4	1456	U	COL	. N	ERV	AD.	D4	-3	F.	5-6	8	1		29/DIC80		181 19/MAR81	67	0
		14	6	1458	0	AC	LOS	5 1	SUF	. D4	-3	F	5-6	8	7	29/DIC80	115 7/ENE81		182 28/MAR81	67	0
		14:	8	1460	0	COL)SA	St	P.D	4 – 3	FJ	5-6	8	1	115 7/EHE81	122 8/EHE81		189 30/MAR81	67	0
		146	9	1462	0	FRA	GU	A DO	1 6	T.D	4 - 3	FJ	5-6	8	5		123 14/EHE81	189 30/MAR81	190 4/ABR81	67	6
		146	2	1464	0	FRA	GU	ADO	28	T.D	4 - 3	F.	5-6	8	9		128 24/ENE81		195 15/ABR81	67	0
		146	4	1466	0	TEN	ISAI	00	D4	-3	FJ	5-6	i	8	1		137 26/ENE81 138	195 15/ABR81 204	204 16/ABR81 205	67	0
		57	4	1468	0	MOV	Υ.Υ	MO	HT.	11	-1	F.	10-1	1 9	14	137 13/0CT80 53	29/0CT80	22/0CT80	8/NOV80	8	0
		0 60	0	1514	0	HOV	γ.Υ	мо	ĦŦ.	12	~ I	FJ	9-10	9	14	17/0CT80	4/HOV80	22/0CT80	3/NOV80	4	0
		146	8	1470	0	ARM	I. NI	ERV	۸D.	11	-1	FJ	10-1	1 9	. 1	29/0CT80	7/ห์อังลอ		17/NDV80	8	0
		151	4	1516	0	ARM	1. N	ERV	AD.	12	-1	FJ	9-10	9	7		12/HUV80		17/HOV80	4	0
		14	0	1472	0	CIM	1. HI	ERV	۸Đ.	T 1	-1	FJ	10-1	1 9	3		11/HOV80		21/NOV80	8	0
		147	2	1474	0	COL	. 11	ERV.	AD.	11	-1	FJ	10-1	1 9	1		12/HÓV80 78		22/NOV80	8	0
		147	4	1476	0	AC	LOS	A c	SUF	.11	-1	FJ	10-1	1 9	7		21/HCV80	22/KÖV80	1/DIC80	8	0
		151	6	1518	0	CIM	I. NI	ERV	AD.	T 2	-1	FJ	9-10	9	3		15/HOV80		21/NOV80	4	0
		151	8	1520	0	COL	. NI	ERV	۸D.	T 2	-1	FJ	9-10	9	1		17/NOV80 82		22/NOV80 86	4	0
		152	0	1522	0	AC	LOS	A	SUP	.12	1	FJ	9-10	9	7		26/NOV80	22/NOV80	1/DIC80	4	. 0
		147	6	1478	0	COL	. L)5A	St	P.T	1-1	FJ	10-1	1 9	1		22/HÓV80 86	1/DIC80	2/01C80	8	0
		147	8	1480	0	FRA	GU	פסו	11	-1	FJ	10-	11	9	14	25\NOV80	9/DIC80 100		19/DIC80	8	0
	•	148	0	1482	0	TEN	SAI	00	TI	-1	FJ	10-	11	9	1		10/DIC80 101		20/D1C80	8	0
	1	148	3	1484	0	MOV	. Y	011	HT.	T1	-2	J	5-6	9	14		29/DIC80	20/DIC80 109	8/ENE81 123	8	0
		148	4	1486	0	ARM	I. HI	ERV	AD.	T 3	-2	JA	5-6	9	7	29/DIC80 115	7/ENE81 172		16/ENE81 130	8	D
	!	148	36	1488	0	CIM	i. H	ERV	AD.	T 1	-2	JA	5-6	9	3		10/ENE81 125		29/ENE81 133	8	D
																- ·· -	-		DACA		10 IA 1

_

BASE

CR ACTIV I O D O RESP DESCRIPCION ZONA ENDIAS INICIAR TERMINAR INCLAR TERMINAR														
125 126 133 134 136 137 136 137	CR	NO. ACTIV				ION ZOI			MERA	ິ ປ ໄ	TIMA			
0 1490 1492 0 AC LOSA SUP.TI-2 JA 5-6 9 7 12/EMESI 20/EMESI 21/EMESI 29/EMESI 8 0 1492 1494 0 COL.LOSA SUP.TI-2 JA 5-6 9 1 20/EMESI 21/EMESI 29/EMESI 30/EMESI 30/EME		. 0	1488	1490	0 COL.NERVAD. T1-2	JA 5-6	; 1					8	0	
0 1492 1494 0 COL.LOSA SUP.II-2 JA 5-6 9 1 20/ENEB1 22/ENEB1 30/ENEB1 8 0 1494 1496 0 FRAGUADO II-2 JA 5-6 9 14 21/ENEB1 7/FEBB1 30/ENEB1 8 0 1494 1496 0 FRAGUADO II-2 JA 5-6 9 14 21/ENEB1 7/FEBB1 30/ENEB1 17/FEBB1 56 156 156 1498 1499 0 MOV.Y MONI. II-3 JA 6-7 9 14 9/FEBB1 25/FEBB1 18/FEBB1 8 0 1499 1500 0 ARM.NERVAD. II-3 JA 6-7 9 7 25/FEBB1 5/MARB1 18/FEBB1 6/MARB1 18/MARB1 1		0	1490	1492	O AC LOSA SUP.T1-2	JA 5-6	. 7	12/ENE81	20/ENE81	21/EHE81	29/ENE81	8	0	
0 1494 1496 0 FRAGUADO T1-2 JA 5-6 9 14 21/ENEB1 7/FERB1 30/ENEB1 17/FEBB1 8 125 156 157 154 148 149 156 157 157 158 158 159 159 159 159 159 159 159 159 159 159		0	1492	1494	0 COL.LOSA SUP.11-2	JA 5-6	; 1	20/ENE81	21/ENE81	29/ENE81	30/ENE81	8	0	
0 1496 1498 0 TENSADO T1-2 JA 5-6 9 1 7/FEBB1 3/FEBB1 17/FEBB1 18/FEBB1 8 0 1498 1499 0 MOV.Y MONI. T1-3 JA 6-7 9 14 9/FEBB1 25/FEBB1 18/FEBB1 6/MARA1 8 0 150 1500 1500 0 ARM.HERVAD. T1-3 JA 6-7 9 7 25/FEBB1 5/MAR81 6/MAR81 14/MAR81 8 0 150 1500 1502 0 CIM.HERVAD. T1-3 JA 6-7 9 3 5/MAR81 9/MAR81 14/MAR81 18/MAR81 8 0 17/0 173 178 181 182 182 183 183 183 183 183 183 183 183 183 183		0	1494	1496	O FRAGUADO 11-2 JA	5-6) 14	21/ENE81	7/FER81	30/ENE81	17/FEB81	8	0	
0 1498 1499 0 MOV.Y MONI. T1-3 JA 6-7 9 14 9/EB81 25/EB81 6/MAR81 8 0 1499 1500 0 ARM. NERVAD. T1-3 JA 6-7 9 7 25/EB81 5/MAR81 14/MAR81 18/MAR81 18		. 0	1496	1498	O TENSADO T1-2 JA 5-	-6) 1	7/FEB81	9/FEB81	17/FEB81	18/FEBS1	8	. 0	
0 1499 1500 0 ARM.NERVAD. T1-3 JA 6-7 9 7 25 FEB81 5 MAR81 14 MAR81 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17		0	1498	1499	0 MOV.Y MONT. T1-3 .	JA 6-7	9 14	9/FEB81	25/FEB81	18/FEB81	6/MARA1	8	0	
0 1500 1502 0 CIM. NERVAD. T1-3 JA 6-7 9 3 5/MAR81 9/MAR81 14/MAR81 18/MAR81 8 0 173 173 173 181 18/MAR81 8 0 173 173 181 18/MAR81 8 0 173 173 181 18/MAR81 8 0 174 181 182 182 182 182 184 182 182 182 183 184 184 184 184 184 184 184 184 184 184		0	1499	1500	0 ARM.HERVAD. T1-3.	JA 6-7	, ,	25/FEB81	5/MAR81	6/MAR51	14/MAR81	8	0	
0 1502 1504 0 COL.NERVAD. T1-3 JA 6-7 9 1 9/MAR81 10/MAR81 19/MAR81 19/MAR81 8 0 1504 1506 0 AC LOSA SHP.T1-3 JA 6-7 9 7 10/MAR81 18/MAR81 19/MAR81 28/MAR81 8 0 1506 1508 0 COL.LOSA SUP.T1-3 JA 6-7 9 1 18/MAR81 19/MAR81 28/MAR81 8 0 1506 1508 0 COL.LOSA SUP.T1-3 JA 6-7 9 1 18/MAR81 19/MAR81 28/MAR81 8 0 1508 1510 0 FRAGUADO T1-3 JA 6-7 9 14 19/MAR81 16/MAR81 15/MAR81 15/MAR81 15/MAR81 8 0 150 1512 0 TENSADO T1-3 JA 6-7 9 1 6/MBR81 7/MBR81 15/MBR81 15/MBR81 8 0 150 1512 0 TENSADO T1-3 JA 6-7 9 1 6/MBR81 7/MBR81 15/MBR81 15/MBR81 8 0 150 1512 0 TENSADO T1-3 JA 6-7 9 1 6/MBR81 7/MBR81 15/MBR81 15/MBR81 8 0 150 1512 0 TENSADO T1-3 JA 6-7 9 1 6/MBR81 7/MBR81 15/MBR81 15/MBR81 8 0 150 1512 0 TENSADO T1-3 JA 6-7 9 1 6/MBR81 7/MBR81 15/MBR81 15/MBR81 8 0 150 1512 0 TENSADO T1-3 JA 6-7 9 1 6/MBR81 7/MBR81 15/MBR81 8 0 150 1512 0 TENSADO T2-1 FJ 9-10 10 1 26/MDV80 27/MDV80 17/D1C80 27/D1C80 4 0 106 197 108 0 150 150 150 150 150 150 150 150 150 1		. 0	1500	1502	0 CIM. NERVAD, T1-3	JA 6-7	3	5/MAR81	9/MAR81	14/MAR81	18/MARS1	8	0	
0 1504 1506 0 AC LOSA SUP.TI-3 JA 6-7 9 7 10 MARRS 1 18/MARRS 1 28/MARRS 1 8 0 1506 1508 0 COL.LOSA SUP.TI-3 JA 6-7 9 1 18/MARRS 1 19/MARRS 1 28/MARRS 1 8 0 1508 1510 0 FRAGUADO TI-3 JA 6-7 9 14 19/MARRS 1 6/ABRRS 1 30/MARRS 1 8 0 1508 1510 0 FRAGUADO TI-3 JA 6-7 9 14 19/MARRS 1 6/ABRRS 1 30/MARRS 1 8 0 150 1512 0 TENSADO TI-3 JA 6-7 9 1 19/MARRS 1 6/ABRS 1 7/ABRS 1 16/ABRS 1 8 0 150 1512 0 TENSADO TI-3 JA 6-7 9 1 6/ABRS 1 7/ABRS 1 16/ABRS 1 8 0 190 204 205 204 205 190 204 205 204 205 204 205 204 205 204 205 204 205		0	1502	1504	0 COL.NERVAD. T1-3	JA 6-7	9 1	9/MAR81	10/MAR81	18/MAR81	19/MAR81	8	0	
0 1506 1508 0 COL.LOSA SUP.TI-3 JA 6-7 9 1 18/MAR81 19/MAR81 28/MAR81 30/MAR81 8 0 181 182 189 190 190 1508 1510 0 FRAGUADO TI-3 JA 6-7 9 14 19/MAR81 6/ABR81 30/MAR81 15/ABR81 8 0 180 190 190 190 190 190 190 190 190 190 19		0	1504	1506	0 AC LOSA SUP.T1-3 .	JA 6-7	9 7	10/MAR81	18/MAR81	19/MAR81	28/MAR81	8	0	
0 1508 1510 0 FRAGUADO II-3 JA 6-7 9 14 197MAR81 67881 307MAR81 157ABR81 8 0 182 196 190 204 205 196 190 204 205 196 197 204 205 197 204 108 197 207 207 207 207 207 207 207 207 207 20		Û	1506	1508	0 COL.LOSA SUP.T1-3	JA 6-7	, 1	18/MAR81	19/MAR81	28/MAR81	30/MAR81	8	. 0	
0 1510 1512 0 TENSADO [1-3] JA 6-7 9 1 6/ABR81 7/ABR81 15/ABR81 16/ABR81 8 0 196 197 205 204 205 204 205 204 205 204 205 205 204 205 205 204 205 205 204 205 205 205 205 205 205 205 205 205 205		0	1508	1510	0 FRAGUADO T1-3 JA	6-7	2 14	19/MAR81	6/ABR81	30/MAR81	15/ABR31	8	0	
0 1522 1524 0 COL.LOSA SUP.T2-1 FJ 9-10 10 1 26 MOVARO 27 HOVAO 17 DICRO 2 DICRO 93 94 95 95 96 95 96 97 97 97 97 97 97 97 97 97 97 97 97 97		0	1510	1512	O TENSADO 11-3 JA	6-7	, 1	6/ABR81	7/ABR81	15/ABR81	16/ABR81	8	. 0	
0 1524 1526 0 FRAGUADO T2-1 FJ 9-10 10 14 27/MOV80 15/DIC80 2/DIC80 19/DIC80 4 0 109 104 105 108 109 104 105 108 109 109 109 109 109 109 109 109 109 109		0	1522	1524	0 COL.LOSA SUP.T2-1	FJ 9-10 1) 1	26/NOV80	27/HOV80	1/DIC80	2/DIC80	4	0	
0 1526 1528 0 TENSADO T2-1 FJ 9-10 10 1 15/DÍCSO 16/DÍCSO 19/DÍCSO 20/DÍCSO 4 0 104 105 108 109 108 109 108 109 108 109 109 123 109 123 125 125 125 125 125 125 125 125 125 125		. 0	1524	1526	O FRAGUADO T2-1 FJ	9-10 1	14	27/NOV80	15/D1C80	2/DIC80	19/DIC80	. 4	0	
0 1529 1530 0 MOV.Y MONT. T2-2 JA 7-8 10 14 167DIGSO 37ENES1 207DIGSO 87ENES1 4 0 105 119 109 123 109 123 109 123 129 129 129 129 129 129 129 129 129 129		8	1526	1528	0 TENSADO T2-1 FJ	9-10 1) 1	15/DIC80	16/DIC80	19/DIC80	20. DIC80	4	0	
0 1530 1532		. 0	1529	1530	0 MOV.Y MONT, 12-2	JA 7-8 1	14	16/DIC80	3/ENE81	20/DIC80	8/ENE81	4	0	
0 1532 1534 0 CIM.NERVAD. T2-2 JA 7-8 10 3 12/ÉNE81 15/ÉNE81 16/ÉNE81 20/ÉNE81 4 0 129 130 133 134 1536 0 COL.NERVAD. T2-2 JA 7-8 10 1 5/ÉNE81 16/ÉNE81 20/ÉNE81 21/ÉNE81 21/ÉNE81 4 0 1536 1538 0 AC LOSA SUP.T2-2 JA 7-8 10 7 16/ÉNE81 24/ÉNE81 21/ÉNE81 29/ÉNE81 4 0 1538 1540 0 COL.LOSA SUP.T2-2 JA 7-8 10 1 24/ÉNE81 24/ÉNE81 29/ÉNE81 29/ÉNE81 4 0 1538 1540 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 14 26/ÉNE81 12/ÉNE81 29/ÉNE81 30/ÉNES2 17/ÉTOS1 4 0 1540 1542 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 14 26/ÉNE81 12/ÉNE81 30/ÉNES2 17/ÉTOS1 4 0 1540 1542 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 14 26/ÉNE81 12/ÉNES1 30/ÉNES2 17/ÉTOS1 4 0 1540 1542 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 14 26/ÉNES1 12/ÉNES1 30/ÉNES2 17/ÉTOS1 4 0 1560 1542 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 14 26/ÉNES1 12/ÉNES1 12/ÉNES1 17/ÉTOS1 142 156		0	1530	1532	0 ARM.NERVAD. T2-2	JA 7-8 1) 7	3/ENE81	12/ENE81	8/ENE81	16/EHE81	4	0	
0 1536 1538 0 AC LOSA SUP.T2-2 JA 7-8 10 7 16/EHE81 24/EHE81 21/EHE81 29/EHE81 4 0 1538 1540 0 COL.LOSA SUP.T2-2 JA 7-8 10 1 24/EHE81 26/EHE81 29/EHE81 30/EHE81 4 0 1538 1540 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 1 26/EHE81 12/EHB81 30/EHE81 142 156		D	1532	1534	0 CIM.NERVAD. 12-2	JA 7-8 1) 3	12/ENE81	15/ENE81			4	D	
0 1538 1540 0 COL.LOSA SUP.T2-2 JA 7-8 10 1 24/EHE81 26/EHE81 29/EHE81 30/EHE81 4 0 137 138 141 142 0 1540 1542 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 14 26/EHE81 12/FEB81 30/EHES1 17/FEB81 30/EHES1 17/FEB		0	1534	15.36	0 COL. NERVAD. 12-2	JA 7-8 1) 1					4	0	
0 1538 1540 0 COL.LOSA SUP.T2-2 JA 7-8 10 1 24/EHE81 26/EHE81 29/EHE81 30/EHE81 4 0 137 138 141 142 0 1540 1542 0 FRAGUADO 12-2 JA 7-8 10 14 26/EHE81 12/FEB81 30/EHES1 17/FEB81 4 0 138 152 142 156		0	1536	1538	0 AC LOSA SUP.T2-2	JA 7-8 1	7	16/EHE81				4	0	
138 152 142 156						JA 7-8 1) 1	24/ENE81 137	138	141	142	4	0	
		0	1540	1542	0 FRAGUADO 12-2 JA	7-8 1	14	26/ENE81	12/FEB81		156	4 A LA :	0 AUDH	20

24/JUN82

BASE

PRIMERA HITIMA HOLGURAS DURACION INICIAR TERMINAR CR ACTIV J RESP DESCRIPCION ZONA EN DIAS INICIAR TERMINAR TOT. LIB. I 12/FEB81 13/FEB81 17/FEB81 18/FEB81 0 1542 1544 0 TENSADO 12-2 JA 7-8 10 157 152 153 156 18/FEB81 6/MAR81 13/FEB81 2/MAR81 0 1544 1546 @ MOV.Y MONT. T2-3 JA 8-9 10 153 167 157 171 2/MAR81 10/MAR81 6/MAR81 14/MAR81 0 1546 1548 6 ARM. HERVAD. 12-3 JA 8-9 10 167 174 171 178 10/MAR81 13/MAR81 14/MAR81 18/MAR81 0 0 1548 1550 O CIM.NERVAD. T2-3 JA 8-9 10 177 178 181 174 18/MAR81 19/MAR81 13/MAR81 14/MAR81 0 1550 1552 0 COL. NERVAD. T2-3 JA 8-9 10 178 181 182 177 19/MAR81 28/MAR81 14/MAR81 24/MAR81 0 1552 1554 O AC LOSA SUP.T2-3 JA 8-9 10 182 189 178 185 24/MAR81 25/MAR81 28/MAR81 30/MAR81 8 1554 1556 0 COL.LOSA SUP.T2-3 JA 8-9 10 189 190 185 186 30/MAR81 15/ABR81 25/MAR81 10/ABR81 0 1556 1558 0 FRAGUADO T2-3 JA 8-9 10 14 130 204 186 200 0 0 1558 1560 0 TENSADO T2-3 JA 8-9 10 10/ABR81 11/ABR81 15/ABP81 16/ABR81 205 200 201 204 8/NOV80 0 626 1562 0 MOV.Y MONT. T3-1 FJ 8-9 11 14 22/0CT80 8/HOV80 22/00180 75 61 75 11 8/HOV80 17/HOV80 8/HOV80 17/NOV80 a 0 1562 1564 0 ARM.NERVAD. T3-1 FJ 8-9 82 75 82 75 0 CIM.NERVAD. 13-1 FJ 8-9 17/NOV88 21/NOV80 17/HOV80 21/NUV80 Ω 0 1564 1566 11 82 82 85 85 21/NOV80 - 22/NOV80 21/HOV80 22/HOV80 0 1566 1568 9 COL, NERVAD. 13-1 FJ 8-9 11 86 85 86 85 22/NOV8G 1/DIC80 22/HOV80 1/DIC80 n 0 1568 1570 0 AC LOSA SUP.13-1 FJ 8-9 11 86 93 85 93 0 COL.LOSA SUP.T3-1 FJ 8-9 0 1570 1572 11 1/DIC80 2/D1C80 1/DIC80 2/DIC80 93 94 93 2/DIC80 19/DIC80 2/DICS0 19/DIC80 0 1572 1574 0 FRAGUADO 13-1 FJ 8-9 11 14 108 94 108 19/DIC80 20/DIC80 19/DIC80 20/DIC80 n 0 1574 1576 0 TENSADO 13-1 FJ 8-9 11 108 109 108 109 0 MOV, Y MONT. T3-2 JA 9-10 0 1577 1578 11 14 20/DIC80 8/ENE81 20/DIC80 8/ENE81 D 109 123 100 123 8/ENE81 16/ENE81 8/ENE81 16/EHE81 0 1578 1580 0 ARM, NERVAD, 13-2 JA 9-10 11 123 130 152 130 0 1580 1582 16/ENE81 20/ENE81 16/EME81 20/EME81 0 0 CIM. NERVAD. T3-2 JA 9-10 11 1 3 0 133 130 133 20/EHE81 21/EHE81 20/ENEB1 21/ENE81 0 1582 1584 8 COL.NERVAD. 13-2 JA 9-10 11 134 153 21/EHE81 29/EHE81 21/ENES1 29/ENES1 0 1584 1586 9 AC LOSA SUP.T3-2 JA 9-10 11 141 134 134 29/ENE81 30/ENE81 29/ENES1 30/ENES1 0 1586 1588 O COL.LOSA SUP.T3-2 JA 9-10 141 142 141

20

142

PASA A LA HOJA 21

JESUS CELADA DEL C.

24/JUN82

11/AGG80 17/ABR81 BASE

H A ULTIMA PRIMERA DURACION HOLGURAS CR ACTIV J RESP DESCRIPCION ZONA EN DIAS INICIAR TERMINAR INICIAR TERMINAR TOT. LIB. 0 1588 1590 0 FRAGUADO T3-2 11 30/ENE81 17/FEB81 30/ENE81 17/FEB81 142 156 142 156 0 1590 1592 0 TENSADO T3-2 JA 9-10 11 17/FEB81 18/FEB81 17/FEB81 18/FEB81 156 157 156 157 0 1592 1594 0 MOV.Y MONT. T3-3 JA 10-11 11 18/FEB81 6/MAR81 6/MAR81 14 18/FEB81 0 0 171 157 171 157 0 1594 1596 0 ARM. NERVAD. T3-3 JA 10-11 11 6/MAR81 14/MAR81 6/MAR81 14/MAR81 0 8 171 178 171 178 0 1596 1598 CIM.HERVAD. T3-3 JA 10-11 11 14/MAR81 18/MAR81 14/MAR81 18/MAR81 178 181 178 181 18/MAR81 19/MAR81 0 1598 1600 0 COL.HERVAD, T3-3 JA 10-11 11 18/MAR81 19/MAR81 181 182 181 182 0 1600 1602 0 AC LOSA SUP.73-3 JA 10-11 11 19/MAR81 28/MAR81 19/MAR81 28/MAR81 n 0 182 189 182 189 0 1602 1604 0 COL.LOSA SUP.T3-3 JA 10-11 11 28/MAR81 30/MAR81 28/MAR81 30/MAR81 0 189 190 189 190 0 FR: GUADO T3-3 JA 10-11 11 0 1604 1606 30/MAR81 15/ABR81 30/MAR. 5/ABR81 0 190 190 204 284 0 1606 1608 0 TEASADO T3-3 JA 10-11 11 15/ABR81 16/ABR81 15/ABR8: 16/ABR81 204 205 204 205 16/ABR81 17/ABR81 0 2000 2002 O TERMINACION OBRA CIVIL 12 16/ABR81 17/ABR81 205 206 205 206 ULTIMA HOJA e) GRAFICADOR Y BARRAS

TESTS FROFESTOWN JESUS CELADA DEL C. TECH DE INTERCION LE SAN BE aise MANUAL SECRETARY 2 2 -ACOUNT DATE OF S 20 (4) - 5/20 (100/1 11:) 622 da de la companya della companya della companya de la companya della CIZ HEREIGN TUDISHED C.7.4 73 ### 1327 (1.222 124 ara : ---3 THE TAX COMMENT OF THE ACT OF THE TAX COMMENT OF TH The Construction of the Co ___ 62 PS PROCES E SISTEMS DE IMPORTE DE S. S. A. TESTS PROFESTOWAL

HOW OF INICIACION 11 14 61

JESUS CELADA DEL C.

2 2 2 E2 2 822 12221 21 20002 1222 2021 D E2002 E2002 E2002 E2003 E2004 E2004 E2004 E4:22 ED EZZ3 P227 0 61 mission bearing the second To the second se 524

2155

TESIS PRIMESIONAL JESUS ESTATA DEL C. SECRETAR INSTACEMENT use AND BY LANGE PROCESSOR And St. Control Control

Control Control Control

Control Control Control

Control Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

Control

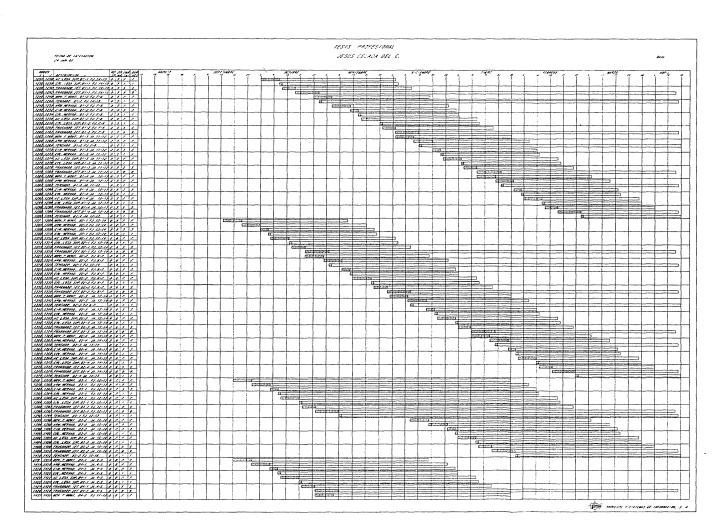
Control

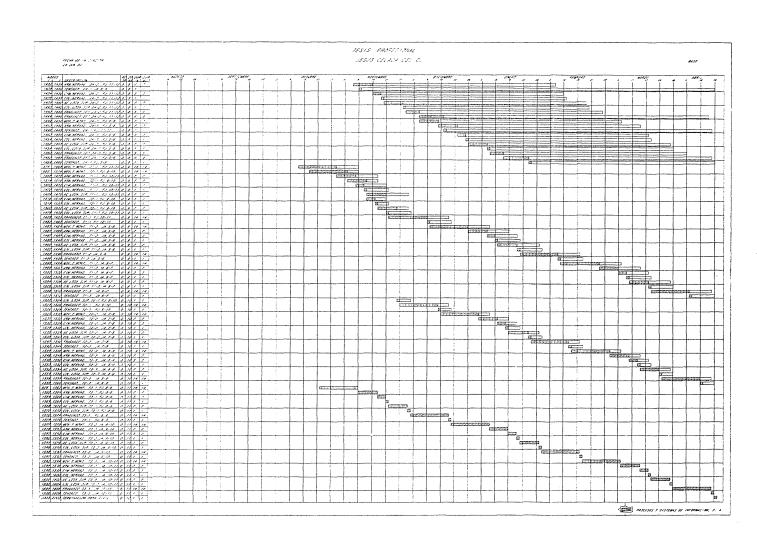
Control

Control

Control

C 172 The property of the property o Tell H EL 201 221 CL 12 AL TOOL ON A STEER STEEL ST 100000001 (1) G2222 222 O TOTAL C3220222 201 6234 222222 بماساس 2322 2323 223 SE TOM MET LEWIS CONTROL TO THE TOWN TH desir 222 "atrodusta 222 2324237324304 112C ---(22222 CONTRACTOR S 2000 *a Farmer and American Association and an extended the same of th 2727 2227 2 PER PARESTS - SISTEMAS DE INCOMPRICIONE S. A.





CAPITULO V

CONCLUSIONES

V.- CONCLUSIONES

La ampliación de las líneas del Metro existentes, así como la creación de nuevas líneas era necesaria como consecuencia de la saturación y demanda de las mismas. Una de estas nuevas líneas es la línea elevada, esta es un nuevo diseño de línea que no se había construido en México y en Latinoamérica, el proyecto de este tipo de Línea se desarrolló, después de una serie de estudios previos en diversos países, como Francia, Japón, Estados Unidos, etc., en los cuales se vieron las conveniencias para una solución adecuada a las características de la ciudad de México.

Dentro del proyecto hubieron de ser considerados todos los pros y contras, siendo los primeros los determinantes en la construcción de la línea, por ejemplo la línea elevada era la solución más indicada, esto derivado al espacio de vialidad en que debía construirse, más también por ser menos costosa que la subterránea y sumando a esto que estéticamente mejora en gran parte el contex to urbano durante todo su recorrido.

La utilización de las cimbras tubular y la estructural (Dorma) también llamada "Jumbo", dieron los resultados óptimos que se esperaban en la construcción de las trabes de la Línea 4.

Por tratarse de un nuevo tipo de línea, se ha trabajado con factores muy altos de seguridad, esto es justificable ya que tratándose de un medio de transporte del cual harán uso miles de

personas diariamente, ninguna medida de seguridad está por demás.

Una de las características principales del sub-suelo donde se construyó la Línea, es la de suelo limo-arcilloso de resistencia media-baja aunado a los altos contenidos de humedad en sitio. Localizándose los mantos duros a más de 50 mts. de profundidad por lo que se determinó el tipo de cimentación a base de pilotes de fricción así como por las solicitudes de carga de la línea elevada.

El concreto y acero que se utilizaron para la construcción de la línea cumplieron con las especificaciones propuestas por ISTME, tanto en la construcción como en el control de calidad.

Por lo tanto podemos decir que la construcción de la Línea elevada del Metro (Línea 4), dá la pauta a seguir para que se sigan construyendo este tipo de líneas, en los lugares donde las condiciones existentes así lo requieran, ya sea aquí mismo en la ciudad de México o en el interior de la República e incluso en el extranjero, donde exista el problema masivo de transporte, ya que la tecnología mexicana demuestra que está capacitada para resolver problemas de ingeniería de transporte, en una forma por demás satisfactoria, buscando siempre un mayor beneficio a un costo menor.

BIBLIOGRAFIA

- a) GUION DE AUDIOVISUAL DE PROCESO CONSTRUCTIVO DE LINEA ELEVADA
 DEL METRO.COVITUR.
- b) TRATADO DE PROCEDIMIENTOS GENERALES DE CONSTRUCCION OBRAS DE FABRICA Y METALICAS. PAUL GALABRU.
- c) GUIA PRACTICA DE LA CONSTRUCCION METALICA. R. DAUSSY.
- d) CIMBRAS DISEÑO (J.G. RICHARDSON) IMCYC.
- e) CIMBRAS Y MOLDES (J.G. RICHARDSON) IMCYC.
- f) ALGUNAS CONSIDERACIONES EN EL DISENO ESTRUCTURAL DE LA ZONA ELEVADA PARA LA AMPLIACION DEL "METRO". .ING. CARLOS MARTINEZ MOLINA (ISTME). REVISTA GRUPO ICA. REUNION TECNICA '74.
- g) FALLAS EN OBRAS FALSAS (REVISTA IMCYC, VOL. 17 No. 97/MARZO-ABRIL/1979).
- h) ESPECIFICACIONES PARA ELEMENTOS DE CONCRETO APARENTE (ESPECIF<u>I</u> CACIONES ISTME).
- i) PROYECTO Y CONSTRUCCION DE CIMBRAS. ING. PABLO GUZMAN ZALAPA. (IMCYC).
- j) REVISTAS DE LA DIRECCION GENERAL DE RELACIONES PUBLICAS DEL DDF (No. 1 Y 2).

- k) ESPECIFICACIONES DE CONCRETO HIDRAULICO PARA ELEMENTOS POSTENSADOS. (ESPECIFICACIONES ISTME).
- 1) ESPECIFICACIONES PARA APOYOS DE NEOPRENO. (ISTME)