



**CENTRO DE INFORMACIÓN DE RECURSOS NATURALES**

**“ESTUDIO DE REGULACIÓN Y GESTIÓN DE LAS AGUAS DE RIEGO MAULE  
NORTE, VII REGIÓN”**

**TRANQUE SAN FRANCISCO DE PELARCO CENTRO**

**PROYECTO  
ANDRES EDUARDO GONZALEZ URRUTIA  
INGENIERO CIVIL**

**JULIO 2012**

## **INDICE**

- 1.- Antecedentes
- 2.- Informe Topográfico
  - 2.1. - Obras Existentes
  - 2.2.- Puntos de Referencia
- 3.- Determinación de la Capacidad Actual
- 4.- Determinación de embancamiento.
- 5.- Diseño de Obras.
  - 5.1.- Determinación caudal de diseño y cálculos hidráulicos.
  - 5.2.- Cálculos estructurales.

## **ANEXOS**

1. Cálculos Hidráulicos
2. Cálculos Estructurales
3. Especificaciones Técnicas
4. Presupuesto Estimativo
5. Planos

## 1.- Antecedentes.

El presente informe corresponde a la reposición de la compuerta de entrega del Tranque San Francisco de Pelarco Centro, responde a lo requerido en contrato de prestación de servicios a honorarios N° 105/11 para 16 tranques del área de riego del Sistema Canal Maule Norte, administrado pro la Asociación Canal Maule. El tranque San Francisco de Pelarco Centro perteneciente a la Comunidad de Aguas Canal San Francisco, se ubica en la Comuna de Pelarco, sector denominado San Francisco, Provincia de Talca, VII Región del Maule, distante 7 km al Oriente de la ciudad de Pelarco por camino Pelarco-Huencuecho, acceso permanente y en buenas condiciones durante todo el año.

## 2.- Topografía.

Para el desarrollo del presente informe se utilizó el levantamiento topográfico de las obras existentes y del área de emplazamiento del tranque con curvas de nivel a 0,50 metros, realizado por la empresa RTC Ingenieros Ltda.

### 2.1.- Obras Existentes.

- Obra de Toma : Las aguas acceden directamente por un canal en tierra, no existiendo una obra de regulación para el acceso directo al tranque.
- Cortina : Corresponde a muros de tierra, en buen estado, con presencia de abundante vegetación.
- Obra de Entrega : Existen dos obras de entrega al riego, correspondientes a compuertas metálicas tipo tornillo, la cual se encuentra empotrada en muros de hormigón. La entrega se realiza a canal de riego mediante tubería de CCC. Las compuertas se encuentra en regular estado y para una de ellas la tubería de CCC se encuentra colapsada (entrega 2).
- Obra de Seguridad : Vertedero de hormigón aledaño a una compuerta de entrega (entrega 1), la obra se encuentra en buen estado.

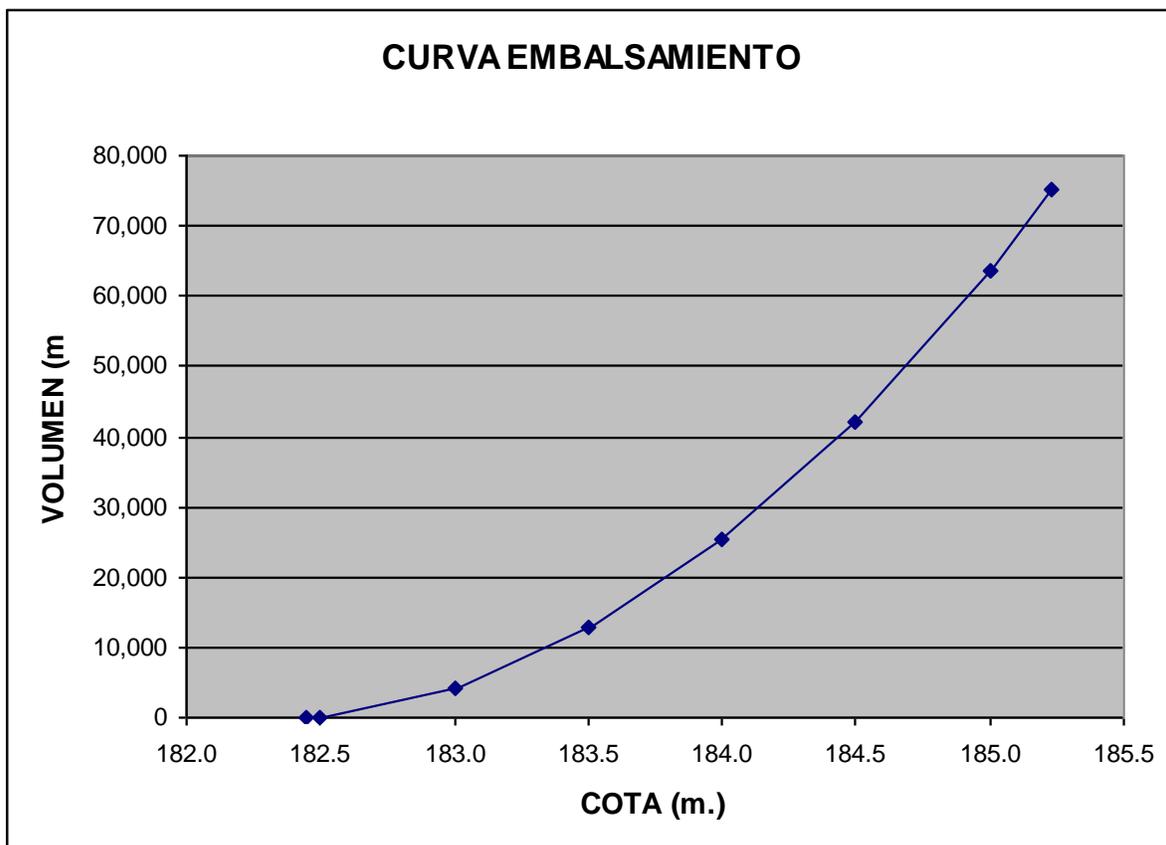
### 2.2.- Puntos de Referencia (PR).

PR. N°	DESCRIPCION	COTA M.S.N.M	COORDENADAS UTM DATUM WGS 84 USO 19
1	Clavo Hilti en muro de hormigón obra de entrega al riego 2.	185,74	Norte : 6.081.433,57 Este : 282.490,12
2	Clavo Hilti en muro de hormigón obra de entrega al riego 1 y vertedero.	186,26	Norte : 6.081.593,39 Este : 282.552,21

### 3.- Determinación de capacidad Actual

De acuerdo a levantamiento topográfico realizado y plano con curvas de nivel se determina la capacidad de embalsamiento actual para el tranque.

CURVA	SUPERFICIE ESPEJO MOJADO (m <sup>2</sup> .)	VOLUMEN ACTUAL (m <sup>3</sup> .)
185.23	51,780.7	75,106
185.00	48,229.1	63,605
184.50	38,264.3	41,982
184.00	28,065.5	25,400
183.50	21,694.2	12,960
183.00	14,075.7	4,018
182.50	1,817.7	45
182.45	0.0	
<b>VOLUMEN TOTAL (m<sup>3</sup>)</b>		<b>75,106</b>



#### 4.- Determinación embancamiento

PERFIL	DISTANCIA PARCIAL (m.)	AREA CORTE (m <sup>2</sup> .)	VOLUMEN CORTE (m <sup>3</sup> .)
		0.00	
1	2	26.45	18
2	20	130.76	1,440
3	20	85.74	2,149
4	20	76.50	1,622
5	20	158.69	2,302
6	20	57.64	2,080
7	20	76.68	1,339
8	20	104.99	1,809
9	20	15.82	1,077
10	20	88.01	941
11	20	18.85	984
12	20	29.17	476
13	20	82.43	1,071
14	20	84.93	1,674
	2	0.00	57
<b>VOLUMEN DE CORTE TOTAL (m<sup>3</sup>.)</b>			<b>19,038</b>

#### FORMULA CUBICACION VOLUMEN TRONCO PIRAMIDE

$$\text{VOLUMEN CORTE} = (L/3) \times (A1 + A2 + (A1 \times A2)^{1/2})$$

donde

L = Distancia entre perfiles  
 A1 = Área de corte perfil 1  
 A2 = Área de corte perfil 2

## **5.- Diseño de Obras**

De acuerdo al estudio realizado por la empresa RTC Ingenieros limitada, el tranque San Francisco de Pelarco Centro requiere de la reposición de su compuerta de entrega al riego sector poniente y construcción de losa de maniobra; para su compuerta de entrega al riego Sur, se proyecta la reposición de su compuerta y estructura soportante, además de la colocación de tubos de ccc (2 m.) inmediatamente detrás de la compuerta.

### **5.1.- Determinación caudal de diseño y cálculos hidráulicos.**

El Canal San Francisco de Pelarco posee derechos de aguas correspondientes a **65,65** acciones, con una tasa accionaria de 15 lt/s/acc.; esto nos entrega un caudal de **985** l/s. El Tranque corresponde a un tranque de acumulación de fin de semana.

Las compuertas corresponden a la reposición de las compuertas existentes por cuanto se determinara la capacidad de descarga de ambas.

### **5.2.- Cálculos estructurales.**

Se adjuntan en anexo los cálculos estructurales correspondientes.

**Ecuaciones:**

$$Q = C_d b a \sqrt{2g y_1} \quad m^3/s$$

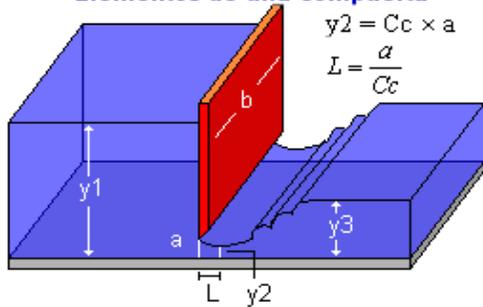
donde:

$$C_d = \frac{C_c C_v}{\sqrt{1 + \frac{C_c a}{y_1}}}$$

$b$  = ancho compuerta, m  
 $a$  = abertura compuerta, m  
 $y_1$  = tirante aguas arriba compuerta, m  
 $C_d$  = coeficiente descarga  
 $C_c$  = coeficiente contracción  
 $C_v$  = coeficiente velocidad

para fines prácticos:  
 $C_c = 0.62$   
 $C_v = 0.96 + 0.079 \frac{a}{y_1}$

**Elementos de una compuerta**



**DATOS**

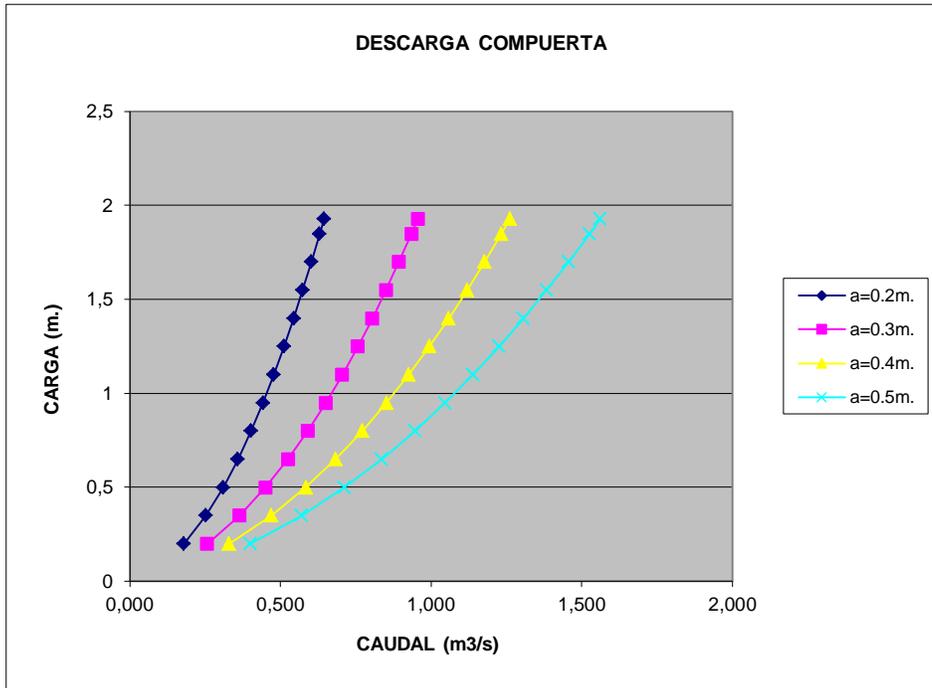
$b = 0,90 \text{ m.}$

a = 0,2	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,180
0,35	0,252
0,5	0,310
0,65	0,359
0,8	0,403
0,95	0,442
1,1	0,479
1,25	0,512
1,4	0,544
1,55	0,574
1,7	0,603
1,85	0,630
1,93	0,644

a = 0,3	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,257
0,35	0,364
0,5	0,451
0,65	0,525
0,8	0,591
0,95	0,651
1,1	0,706
1,25	0,757
1,4	0,805
1,55	0,850
1,7	0,893
1,85	0,935
1,93	0,956

a = 0,4	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,330
0,35	0,470
0,5	0,585
0,65	0,684
0,8	0,772
0,95	0,852
1,1	0,926
1,25	0,994
1,4	1,059
1,55	1,120
1,7	1,178
1,85	1,233
1,93	1,262

a = 0,5	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,400
0,35	0,571
0,5	0,713
0,65	0,836
0,8	0,947
0,95	1,047
1,1	1,140
1,25	1,226
1,4	1,307
1,55	1,383
1,7	1,456
1,85	1,526
1,93	1,562



**Ecuaciones:**

$$Q = C_d b a \sqrt{2g y_1} \quad \text{m}^3/\text{s}$$

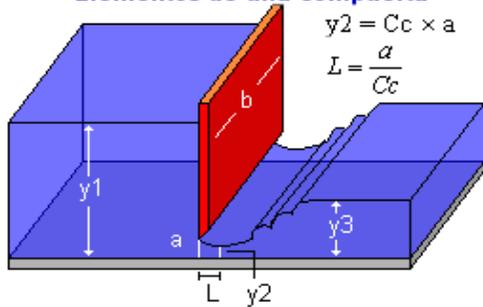
donde:

$$C_d = \frac{C_c C_v}{\sqrt{1 + \frac{C_c a}{y_1}}}$$

$b$  = ancho compuerta, m  
 $a$  = abertura compuerta, m  
 $y_1$  = tirante aguas arriba compuerta, m  
 $C_d$  = coeficiente descarga  
 $C_c$  = coeficiente contracción  
 $C_v$  = coeficiente velocidad

para fines prácticos:  
 $C_c = 0.62$   
 $C_v = 0.96 + 0.079 \frac{a}{y_1}$

**Elementos de una compuerta**



**DATOS**

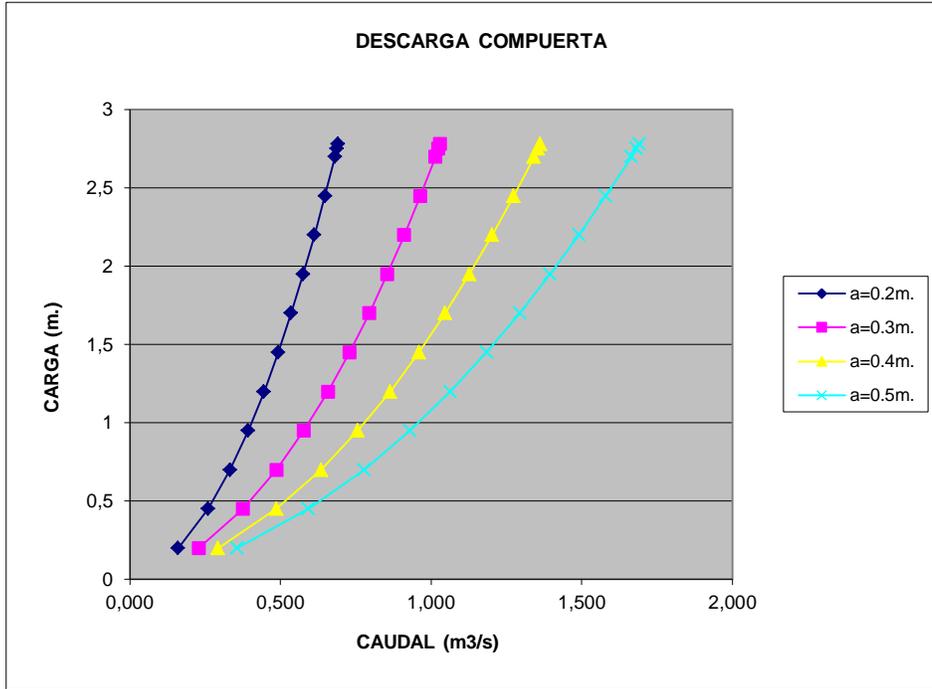
$b = 0,80 \text{ m.}$

a= 0,2	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,160
0,45	0,260
0,7	0,333
0,95	0,393
1,2	0,446
1,45	0,493
1,7	0,536
1,95	0,576
2,2	0,613
2,45	0,648
2,7	0,682
2,75	0,688
2,78	0,692

a= 0,3	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,229
0,45	0,376
0,7	0,487
0,95	0,578
1,2	0,658
1,45	0,729
1,7	0,794
1,95	0,854
2,2	0,911
2,45	0,964
2,7	1,014
2,75	1,024
2,78	1,030

a= 0,4	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,293
0,45	0,487
0,7	0,635
0,95	0,757
1,2	0,864
1,45	0,960
1,7	1,047
1,95	1,128
2,2	1,203
2,45	1,275
2,7	1,342
2,75	1,355
2,78	1,363

a= 0,5	
y1 (m.)	Q (m3/s)
0,2	0,356
0,45	0,594
0,7	0,777
0,95	0,931
1,2	1,065
1,45	1,185
1,7	1,294
1,95	1,396
2,2	1,491
2,45	1,581
2,7	1,665
2,75	1,682
2,78	1,692



**CALCULOS DE COMPUERTA**

**Características del vástago**

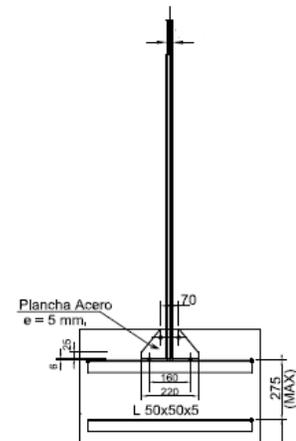
D	=	<b>0,076</b>	m	Diámetro del vástago
r	=	<b>0,038</b>	m	Radio del vástago
R	=	<b>0,3</b>	m	Radio del volante
H	=	<b>1,2</b>	m	Altura vástago

**esfuerzos en el vástago**

$\mu$	=	<b>0,15</b>	= Tg $\phi$	Roce
$\phi$	=	<b>8,53076561</b>	°	

**Bases de diseño**

$\sigma^{As}$ fluencia	=	<b>2400</b>	kg/cm <sup>2</sup>
$\gamma_{agua}$	=	<b>1000</b>	kg/m <sup>3</sup>
$\gamma_{acero}$	=	<b>7850</b>	kg/m <sup>3</sup>



**Característica de la compuerta**

b	=	<b>0,8</b>	m	Ancho plancha
e	=	<b>0,005</b>	m	Espesor compuerta
H <sub>comp</sub>	=	<b>1,2</b>	m	Altura compuerta
H <sub>agua</sub>	=	<b>2,78</b>	m	carga hidrostática
$\mu$	=	<b>0,025</b>		Coefficiente de roce

**1 CALCULO DEL VASTAGO**

W <sub>vástago</sub>	=	42,73	kg	Peso vástago
W <sub>plancha</sub>	=	37,68	kg	peso plancha
W <sub>total</sub>	=	80,41	kg	

Na	=	$0.5 \cdot \gamma \cdot H_{comp}^2 + \gamma \cdot H_{comp}^2$	=	2160
Ns	=	1.3Na	=	2808,00
roce	=	(Na+Ns) $\mu$	=	70,20 kg
T	=	W <sub>total</sub> +roce	=	150,61 kg

P <sub>axial admisible</sub>	=	<b>50</b>	kg		
P	=	$T \cdot r \cdot \text{Tg}(\phi + \alpha) / R$	=	2,86 kg	Esfuerzo axial en el vástago
p	<	P <sub>axial admisible</sub>	<b>OK</b>		
$\sigma$	=	3,32	kg/cm <sup>2</sup>		
$\sigma$	<	$0.6 \sigma^{As}$ fluencia	<b>OK</b>		

**Verificación al Pandeo y la Torsión al Vástago**

n= número de tramos del elemento **1**  
 E= modulo de elasticidad del acero = 2100000 kg/cm<sup>2</sup>  
 I= momento de inercia del elemento  
 L= longitud del tramo del elemento (longitud del vástago)  
 i= radio de giro de la sección  
 D= diámetro del vástago

**Pandeo Crítico**

I	=	$(\pi D^4) / 64$	1,63761E-06 m <sup>4</sup>	163,76 cm <sup>4</sup>
A	=	$(\pi D^2) / 4$	0,004536326 m <sup>2</sup>	45,36 cm <sup>2</sup>
i	=	$(I/A)^{1/2} = D/4$	0,019 m	1,9 cm
P <sub>critico</sub>	=	$(n \pi^2 E I) / L^2$	235690,67 kg	
$\sigma_{adm}$	=	$1190 - 0.034(L/i)^2 =$	1054,38 <b>OK</b>	según AISC la tensión máxima que soporta el elemento

**Verificación a la torsión**

momento torsor

$$M_t = (P D_{\text{volante}})/2 = 1500 \text{ kg cm}$$

momento de inercia

$$I_p = \pi (2 r)^4 / 64 = 163,76 \text{ cm}^4 \quad r = \text{Radio del vástago}$$

torsión

$$\tau = M_t r / I_p = 34,81 \text{ kg/cm}^2 \quad \text{OK}$$

$$\sigma_{\text{adm}} = 0.6 \sigma_{\text{fluencia}}^{\text{As}} = 1440 \text{ kg/cm}^2$$

**2 CALCULO VIGA SUPERIOR**

**Características de perfiles C de la viga**

PERFILES				Peso (kg/m)	Inercia (cm <sup>4</sup> )	y (cm)
C	100	50	5	7,2	113,04	4,8
C	125	50	5	8,19	230,99	6
C	150	50	5	9,17	359,29	7,3

Inercia = **113,04** cm<sup>4</sup>

y = **4,8** cm

W<sub>perfil</sub> = 7,336 kg El mas pesado

F = T/2 = 82,64 kg

M = F L/4 = 1652,84 kg cm

**Tensión debido momento flector**

$$\sigma = -M y / I = 70,18 \text{ kg/cm}^2$$

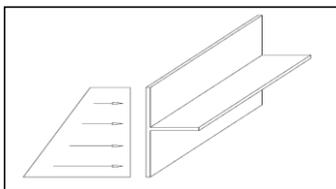
$$\sigma_{\text{adm}} = 0.6 \sigma_{\text{fluencia}}^{\text{As}} = 1440 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{\text{adm}} < \sigma_{\text{fluencia}}^{\text{As}} \quad \text{OK}$$

**3 CALCULO HOJA**

se modela para efectos de cálculo como un solo perfil T

PERFIL				Inercia (cm <sup>4</sup> )	y (cm)
T	270	50	5	820	2,5

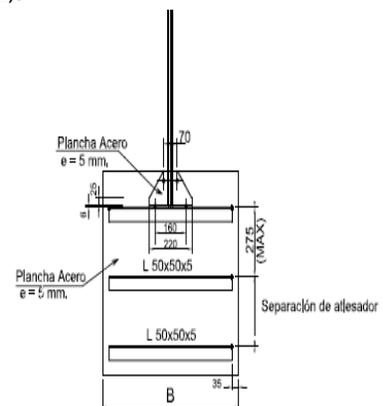


Separación del perfil atiesador 0,275 m

$$Q_{\text{agua}} = \gamma_w H_{\text{agua}} b = 764,5 \text{ kg/m}$$

$$M = Q_{\text{agua}} L^2 / 8 = 61,16 \text{ kg m}$$

$$\sigma = M y / I = 18,65 \text{ kg/cm}^2 \quad \text{ok}$$



**4 CALCULO DE PILAR**

PERFIL				Inercia (cm <sup>4</sup> )	y (cm)	Peso kg/m	H m	Pmax kg
T2L	50	50	5	49,5	2,5	14,1	1,2	10000

Tracción	<b>150,61</b> kg							
Viga C 2	<b>14,4</b> kg/m	x		0,8	=			11,52 kg
T2L	<b>14,1</b> kg/m	x		1,2	=			16,92 kg
q	28,5 kg/m							

modelo empotrado

$$M = q L^2/12 + T L^2/8 = 16,58 \text{ kg m} = 1658,12 \text{ kg cm}$$

$$\sigma = -M y/I = 83,74 \text{ kg/cm}^2 \quad \text{Ok}$$

$$\sigma/\sigma_{adm} = 0,06 \text{ Relación de aspecto}$$

$$P_{total} = 179,05 \text{ kg}$$

$$P_{total}/4 = 44,76 \text{ kg}$$

$$\sigma/\sigma_{adm} + (P_{total}/4)/Pmax = 0,063$$

$$\sigma/\sigma_{adm} + (P_{total}/4)/Pmax < 1$$

$$0,063 < 1 \quad \text{Ok}$$

**CALCULOS DE COMPUERTA**

**Características del vástago**

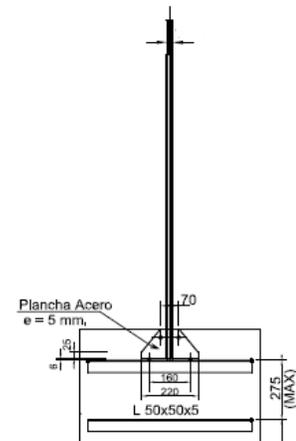
D	=	<b>0,076</b>	m	Diámetro del vástago
r	=	<b>0,038</b>	m	Radio del vástago
R	=	<b>0,3</b>	m	Radio del volante
H	=	<b>1,2</b>	m	Altura vástago

**esfuerzos en el vástago**

$\mu$	=	<b>0,15</b>	= Tg $\phi$	Roce
$\phi$	=	8,53076561	°	

**Bases de diseño**

$\sigma^{AS}$ fluencia	=	<b>2400</b>	kg/cm <sup>2</sup>
$\gamma$ agua	=	<b>1000</b>	kg/m <sup>3</sup>
$\gamma$ acero	=	<b>7850</b>	kg/m <sup>3</sup>



**Característica de la compuerta**

b	=	<b>0,9</b>	m	Ancho plancha
e	=	<b>0,005</b>	m	Espesor compuerta
H <sub>comp</sub>	=	<b>1</b>	m	Altura compuerta
H <sub>agua</sub>	=	<b>1,93</b>	m	carga hidrostática
$\mu$	=	0,025		Coefficiente de roce

**1 CALCULO DEL VASTAGO**

W <sub>vástago</sub>	=	42,73	kg	Peso vástago
W <sub>plancha</sub>	=	35,325	kg	peso plancha
W <sub>total</sub>	=	78,06	kg	

Na	=	0.5* $\gamma$ *H <sup>2</sup> <sub>comp</sub> + $\gamma$ *H <sup>2</sup> <sub>comp</sub>	=	1500
Ns	=	1.3Na	=	1950,00
roce	=	(Na+Ns) $\mu$	=	48,75 kg
T	=	W <sub>total</sub> +roce	=	126,81 kg

P <sub>axial admisible</sub>	=	<b>50</b>	kg		
P	=	T*r*Tg( $\phi$ + $\alpha$ )/R	=	2,41 kg	Esfuerzo axial en el vástago
p	<	P <sub>axial admisible</sub>	<b>OK</b>		
$\sigma$	=	2,80	kg/cm <sup>2</sup>		
$\sigma$	<	0.6 $\sigma^{AS}$ fluencia	<b>OK</b>		

**Verificación al Pandeo y la Torsión al Vástago**

n= número de tramos del elemento **1**  
 E= modulo de elasticidad del acero = 2100000 kg/cm<sup>2</sup>  
 I= momento de inercia del elemento  
 L= longitud del tramo del elemento (longitud del vástago)  
 i= radio de giro de la sección  
 D= diámetro del vástago

**Pandeo Crítico**

I	=	( $\pi D^4$ )/64	1,63761E-06 m <sup>4</sup>	163,76 cm <sup>4</sup>
A	=	( $\pi D^2$ )/4	0,004536326 m <sup>2</sup>	45,36 cm <sup>2</sup>
i	=	(I/A) <sup>1/2</sup> = D/4	0,019 m	1,9 cm
P <sub>critico</sub>	=	(n $\pi^2$ E I)/ L <sup>2</sup>	235690,67 kg	
$\sigma_{adm}$	=	1190-0.034(L/i) <sup>2</sup> =	1054,38 <b>OK</b>	según AISC la tensión máxima que soporta el elemento

**Verificación a la torsión**

momento torsor

$$M_t = (P D_{\text{volante}})/2 = 1500 \text{ kg cm}$$

momento de inercia

$$I_p = \pi (2 r)^4 / 64 = 163,76 \text{ cm}^4 \quad r = \text{Radio del vástago}$$

torsión

$$\tau = M_t r / I_p = 34,81 \text{ kg/cm}^2 \quad \text{OK}$$

$$\sigma_{\text{adm}} = 0.6 \sigma_{\text{fluencia}}^{\text{As}} = 1440 \text{ kg/cm}^2$$

**2 CALCULO VIGA SUPERIOR**

**Características de perfiles C de la viga**

PERFILES				Peso (kg/m)	Inercia (cm <sup>4</sup> )	y (cm)
C	100	50	5	7,2	113,04	4,8
C	125	50	5	8,19	230,99	6
C	150	50	5	9,17	359,29	7,3

Inercia = **113,04** cm<sup>4</sup>

y = **4,8** cm

W<sub>perfil</sub> = 8,253 kg El mas pesado

F = T/2 = 71,66 kg

M = F L/4 = 1612,27 kg cm

**Tensión debido momento flector**

$$\sigma = -M y / I = 68,46 \text{ kg/cm}^2$$

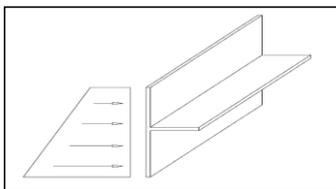
$$\sigma_{\text{adm}} = 0.6 \sigma_{\text{fluencia}}^{\text{As}} = 1440 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_{\text{adm}} < \sigma_{\text{fluencia}}^{\text{As}} \quad \text{OK}$$

**3 CALCULO HOJA**

se modela para efectos de cálculo como un solo perfil T

PERFIL				Inercia (cm <sup>4</sup> )	y (cm)
T	270	50	5	820	2,5

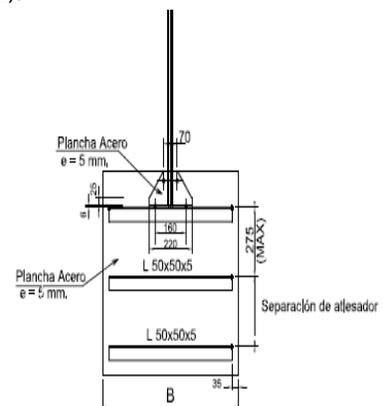


Separación del perfil atiesador 0,275 m

$$Q_{\text{agua}} = \gamma_w H_{\text{agua}} b = 530,75 \text{ kg/m}$$

$$M = Q_{\text{agua}} L^2 / 8 = 53,7384375 \text{ kg m}$$

$$\sigma = M y / I = 16,38 \text{ kg/cm}^2 \quad \text{ok}$$



**4 CALCULO DE PILAR**

PERFIL				Inercia (cm <sup>4</sup> )	y (cm)	Peso kg/m	H m	Pmax kg
T2L	50	50	5	49,5	2,5	14,1	1,2	10000

Tracción	<b>126,81</b> kg							
Viga C 2	<b>14,4</b> kg/m	x		0,9	=			12,96 kg
T2L	<b>14,1</b> kg/m	x		1,2	=			16,92 kg
q	28,5 kg/m							

modelo empotrado

$$M = q L^2/12 + T L^2/8 = 16,19 \text{ kg m} = 1618,96 \text{ kg cm}$$

$$\sigma = -M y/I = 81,77 \text{ kg/cm}^2 \quad \text{Ok}$$

$$\sigma/\sigma_{adm} = 0,06 \text{ Relación de aspecto}$$

$$P_{total} = 156,69 \text{ kg}$$

$$P_{total} / 4 = 39,17 \text{ kg}$$

$$\sigma/\sigma_{adm} + (P_{total} / 4)/P_{max} = 0,061$$

$$\sigma/\sigma_{adm} + (P_{total} / 4)/P_{max} < 1$$

$$0,061 < 1 \quad \text{Ok}$$

## ESPECIFICACIONES TÉCNICAS GENERALES

### **a) Alcances, Definiciones de Términos, Orden de Prioridad**

El texto siguiente está destinado a especificar las condiciones generales bajo las cuales deberá ejecutarse los trabajos concernientes al proyecto.

Los términos a emplea en estas especificaciones son los siguientes:

**Proyecto:** Conjunto de Documentos Técnicos (planos, especificaciones técnicas generales y especiales, memoria, etc.)

**Proyectista:** Persona o Empresa Consultora responsable de la preparación del proyecto.

**Contratista:** Persona o Empresa Constructora responsable de la ejecución de la obra.

**Inspección Técnica:** Persona o Empresa, independiente del Constructor, encargada de la supervisión técnica de la obra.

De existir inconsistencias en los antecedentes técnicos del proyecto, el orden de prioridad será el siguiente:

- Planos
- Especificaciones Técnicas Especiales
- Especificaciones Técnicas Generales
- Memorias

Pese a lo anterior, el Proyectista será en última instancia, el responsable de dirimir antecedentes contradictorios.

### **b) Replanteo de la Obra**

Al inicio de la faena, el Contratista deberá tomar conocimiento de las condiciones el terreno, para ello reconocerá y aceptará los puntos de referencia contenidos en el proyecto y solicitará al proyectista los antecedentes que requiera para poseer la información necesaria para replantear las obras.

El replanteo puede ser parcial o total, dependiendo de las condiciones de terreno y de si las obras están relacionadas en kilometraje y cotas.

De existir inconsistencias entre lo proyectado y el terreno, se deberá informar al Proyectista para que entregue las soluciones respectivas.

## **c) Movimientos de Tierra**

### **Excavaciones**

Consiste en el suministro de toda la mano de obra, equipos, herramientas y materiales y en la ejecución de todas las faenas necesarias para la excavación de los materiales provenientes de cortes destinados a la ejecución de revestimientos de canales, obras de arte, formación de terraplenes u otros elementos integrantes del proyecto. La excavación debe realizarse en estricta conformidad con las especificaciones y planos del proyecto.

Deben ser realizadas con exactitud en cuanto a las alineaciones, niveles y perfiles transversales indicados en planos. Los perfiles podrán estar sujeto a variaciones si resulta necesario para mejorar las condiciones geométricas y de estabilidad de las obras.

En aquellos cortes en que el material natural no sea adecuado para garantizar una buena fundación, deberá reemplazarse la capa inferior por material estable del tipo integral o arenoso. El espesor deberá ser fijado por el proyectista.

Todas las excavaciones deberán mantenerse secas, para ello debe considerarse las operaciones necesarias de agotamiento, bombeo y otros dispositivos especiales.

### **Rellenos**

Consiste en la ejecución de todas las operaciones para el relleno de las excavaciones para estructuras terminadas, hasta alcanzar las cotas indicadas en los planos.

El material provendrá directamente de las excavaciones y deberá ser adecuado y satisfactorio, libre de raíces, troncos, desperdicios u otros materiales que afecten la estabilidad del relleno. Si el material no es adecuado, debe realizarse con suelo de granulometría inferior a 3" y con un 35 a 100% que pase el tamiz N°4.

Deberá colocarse en capas horizontales uniformes de espesor que permita su compactación, ya sea por medios manuales o mecánicos, según lo indique los planos. Las capas se irán superponiendo. No debe usarse equipo de compactación que produzca presiones excesivas que pueda causar desplazamientos que dañen la estructura.

La compactación deberá lograr una densidad del 90% de la densidad seca máxima Proctor Standard. Y se realizarán ensayos para su verificación a lo menos cada dos capas y 10 m<sup>3</sup>.

## **d) Hormigones**

El presente punto se refiere a la confección de hormigón cemento, a su transporte y colocación en estructuras definidas en los planos del proyecto.

### **Cemento**

Se puede utilizar cualquier cemento proveniente de fábricas de origen nacional, sin necesidad de certificación de sus características físico químicas, considerando que este ha sido sometido a control oficial de calidad en fábrica. Si al momento de ser utilizado presenta grumos o terrones de cemento fraguado en una proporción mayor al 5 de su peso distribuidos en su interior, su utilización quedará condicionada a una verificación de dicha proporción.

El cemento no podrá ser utilizado en obra si al momento de introducirlo en la betonera presenta una temperatura superior a 60° C [\*\*].

### **Áridos**

Los áridos deberán estar separados en fracciones, las cuales al mezclarlas permiten obtener un árido total de granulometría preferentemente continua. Estas fracciones serán como mínimo dos y estarán constituidas por una granulometría fina (arena) y otra de granulometría gruesa (grava).

El tamaño máximo nominal del árido más grueso se determinará de acuerdo a las características de dimensiones y armadura de los elementos a hormigonar en la Obra y será igual o inferior al menor de los siguientes valores:

- 1/5 de la menor distancia entre paredes de moldes.
- 1/4 del espesor de losas o elementos laminares.
- 3/4 de la menor distancia libre entre barras de armadura.
- 40 mm.

Cada uno de los áridos así constituidos cumplirá individualmente las estipulaciones de la Norma NCh 163.

En zonas costeras o donde se prevea la posible existencia de contaminación por sales, deberá, además, efectuarse un análisis químico para examinar su contenido de cloruros, sulfatos y sulfuros. Este análisis será certificado por un Laboratorio Oficial.

### **Aguas**

Para la confección de los hormigones se utilizarán aguas cuyo uso aceptable haya sido demostrado por la práctica.

Se consideran como tales:

- el agua potable para consumo de la población.
- las aguas cuya composición haya sido certificada anteriormente por un Laboratorio Oficial en un lapso no superior a seis meses.
- las aguas que se hayan utilizado para construcción de obras de hormigón sin haberse detectado anomalías atribuibles a ella, condición que será certificada por la empresa o la Autoridad competente.

### **Aditivos**

Las condiciones para el empleo de aditivos en los hormigones en una obra determinada se establecerá en las Especificaciones Particulares respectivas o, en su defecto, será autorizado por la Inspección Técnica de la Obra. En todo caso, este empleo se autorizará sólo en los casos en que existan condiciones especiales que lo justifiquen.

Los aditivos que se utilicen deberán ser de una marca comercial conocida. El proveedor deberá certificar, previamente a su utilización en obra, las características de los aditivos, comprobadas mediante ensayos de laboratorio realizados de acuerdo a Normas internacionalmente aceptadas en Laboratorios Oficiales nacionales o extranjeros aprobados por la Inspección técnica de la Obra. De preferencia esta certificación deberá ajustarse a las prescripciones de las Normas ASTM C494 para plastificadores, retardados, acelerados o aditivos mixtos y ASTM C 260 para incorporadores de aire.

Cuando se prevea la utilización de aceleradores en obras de hormigón armado, se deberá, además, certificar el contenido de cloruros de estos aditivos.

Adicionalmente, de ser requerido por la inspección, el Proveedor aportará antecedentes de Obras que hayan utilizado sus productos en los últimos doce meses, incluyendo resultados del control de Obra garantizando cualidades apropiadas para ellos. En este caso, para los hormigones y morteros a usar en la obra podrán emplearse las proporciones que recomiende el Proveedor de los aditivos.

Cuando las Especificaciones Particulares así lo establezcan o en el caso de otros tipos de aditivos no contemplados en el párrafo anterior, tales como impermeabilizantes, hidrófugos, expansores, fluidificantes, las proporciones de uso en obra de los aditivos se determinarán mediante ensayos efectuados en mezclas de prueba especialmente para este objeto o recomendaciones expresas del fabricante.

Con respecto a lo dosificación y verificación de la resistencia del hormigón el contratista deberá seguir de manera integral las solicitudes y requerimientos establecidos en la Nch 170 of 1985 o en su defecto versión actualizada a la fecha de construcción. No obstante lo anterior se deberá realizar un ensayo para obtener la dosificación por cada tipo de hormigón a fabricar y un ensayo de resistencia por cada 50 m<sup>3</sup> de hormigón fabricado.

### **e) Moldajes**

Los materiales empleados para los elementos resistentes de los moldajes serán de calidad estructural, es decir, sus características de resistencia y elasticidad tendrán valores claramente definidos para su empleo en el dimensionamiento. Los materiales correspondientes a superficies de terminación tendrán una calidad compatible con las tolerancias exigidas para este objeto y no deberán deformarse ni alterarse durante su empleo en obra.

Los moldajes y alzaprimas, incluidas las uniones de todos sus elementos, tendrán la suficiente resistencia y rigidez para resistir, sin asentamientos ni deformaciones perjudiciales para las estructuras, las cargas producidas durante el proceso de hormigonado y para que los elementos cumplan con las tolerancias pertinentes.

Los moldajes serán lo suficientemente estancos como para impedir pérdidas de lechada durante el proceso de colocación y compactación del hormigón.

La superficie interior de los moldajes será de una calidad tal que permita obtener la terminación especificada en el proyecto. Los moldajes serán reemplazados cuando el uso los haya deformado, no siendo posible cumplir las tolerancias especificadas.

En elementos de luces importantes se considerará en el diseño de los moldajes la contraflecha que establezca las Especificaciones particulares. Independientemente de lo anterior, en elementos cuya luz sea superior a 6 m, se considerará, para obtener un buen aspecto, que los moldajes se diseñen con una contraflecha del orden de una milésima de la luz.

Cuando lo establezcan las Especificaciones Particulares, el diseño de los moldajes será sometido a la aprobación de la Inspección Técnica, previamente a su empleo en obra.

Los desmoldantes serán de características tales que no manchen la superficie de los hormigones ni afecten la aplicación posterior de revestimientos sobre éstas.

### **f) Acero de refuerzo AT56-50H**

Las enfierraduras corresponderán a mallas de acero eléctrosoldado del tipo AT56-50H, de la mejor calidad, esta se colocara con un recubrimiento según lo indicado en planos y se amarrarán con alambre del N°18. Se deberá tener especial cuidado en respetar las separaciones indicadas en los planos, tanto longitudinal como transversalmente.

### **g) Membranas de Curado**

Para el curado del hormigón, además de la mantención bajo agua, podrán usarse membranas de curado. Se incluyen entre membranas de curado aquellas formadas por una lámina de material (polietileno, papel impermeable, arpillera, etc.) y a las producidas por la aplicación de compuestos de curado líquido sobre la superficie del hormigón.

Podrán usarse las membranas formadas por compuestos líquidos en aquellos casos que no existan exigencias en relación con la apariencia de los hormigones, o cuando la superficie sobre la que se aplicará no recibirá posteriormente un revestimiento (pintura, estuco, cerámico, etc.).

Las membranas de curado deberán cumplir con las siguientes Normas:

- Membranas formadas por láminas de material: ASTM C 171
- Membranas formadas por compuestos líquidos: ASTM C 309

Los productos que se usen serán certificados por el Proveedor. Independientemente de lo anterior, cuando las Especificaciones Particulares de la Obra lo establezcan, el Constructor certificará la calidad de estos productos con la frecuencia en ellas indicada.

### **e) Acero estructural A37-24ES**

El acero estructural corresponderá a un acero del tipo A37-24ES, este se empleará para la confección de compuertas y marcos partidores según indicación de planos. Estas estructuras de acero tendrán dos manos de pintura anticorrosivo y dos manos de esmalte sintético con colores definidos en obra y con la aprobación de la inspección fiscal.

PRESUPUESTO ESTIMATIVO

(Tranque San Francisco de Pelarco Centro)

CODIGO	DESIGNACION	UN	CANT.	P.UNIT.	P.TOTAL
<b>Letrero Indicativo</b>					
	Letrero indicativo	N°	1	150.000	150.000
<b>Instalación de Faenas</b>					
	Instalación de Faenas	Gl	1	478.000	478.000
<b>Ensayos hormigones</b>					
	Dosificación	N°	1	50.000	50.000
	Resistencia (cada 50 m3)	N°	1	75.000	75.000
<b>Reparación canal</b>					
	Roce y despeje de faja	ml	0,0	965	0
	Replanteo	dia	8,00	142.000	1.136.000
	Rem., Extracc.y Transp. Sedimentos	m3	19.038,00	2.775	52.830.450
	Excav.mat.semi a mano	m3	5,00	4.542	22.710
	Demolicion	dia	1,00	393.400	393.400
	Relleno compactado	m3	15,00	5.503	82.545
	Emplantillado granular	m3	0,70	18.593	13.015
	Hormigón clase H25	m3	2,22	93.897	208.451
	Tubo ccc D=800mm.	Unid.	2,00	42.500	85.000
	Enfierradura A44-28H	Kg	179,00	1.122	200.838
	Enfierradura A37-24ES	Kg	454,00	5.129	2.328.566
	Moldaje recto 6 usos	m2	10,10	4.662	47.086
	Desmolde y limpieza moldaje	m3	10,10	453	4.575
<b>Subtotal \$</b>					<b>57.352.636</b>
				<b>COSTO DIREC.NETO</b>	<b>58.105.636</b>
				<b>GASTOS GENERALES (10%)</b>	<b>5.810.564</b>
				<b>UTILIDAD (15%)</b>	<b>8.715.845</b>
				<b>TOTAL COSTO OBRA</b>	<b>72.632.045</b>
				<b>I.V.A.</b>	<b>13.800.088</b>
				<b>COSTO TOTAL PROY.</b>	<b>86.432.133</b>

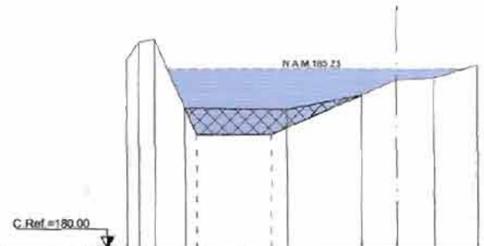
**ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS**

DESIGNACION	UN	CANT	P.UNIT	P.TOT
<b>Letrero de Obras</b>				
	N°	<b>1</b>		<b>282.400</b>
	gl.	1	175.000	175.000
	gl.	1	85.000	85.000
	día	0,5	32.000	16.000
	%	10	--	1.600
	%	30	--	4.800
<b>Instalación de Faenas</b>				
	Gl	<b>1</b>		<b>478.000</b>
	mes	0,5	320.000	160.000
	Gl	1	100.000	100.000
	mes	0,5	200.000	100.000
	Gl	1	70.000	70.000
	%	30	--	48.000
<b>Roce y despeje de faja</b>				
	ml	<b>1</b>		<b>965</b>
	dia	0,06	10.000	600
	día	0,005	25.000	125
	%	10	--	60
	%	30	--	180
<b>Replanteo</b>				
	día	<b>1</b>		<b>142.000</b>
	día	1	35.000	35.000
	dia	1	20.000	20.000
	día	1	30.000	30.000
	Gl	1	20.000	20.000
	día	1	5.000	5.000
	Gl	1	10.000	10.000
	%	10	--	5.500
	%	30	--	16.500
<b>Rem., Extracc.y Transp. Sedimentos</b>				
	m3	<b>1</b>		<b>2.775</b>
	hr	0,025	35.000	875
	gl	1	1.850	1.850
	dia	0,003	10.000	30
	%	10	--	3
	%	57	--	17

<b>Excav.mat.semi duro (mano)</b>	<b>m3</b>	<b>1</b>		<b>4.542</b>
Jornalero	dia	0,25	10.000	2.500
Capataz (controla 12 jornales al día)	día	0,04167	25.000	1.042
Recargo desgaste herram.	%	10	--	250
Leyes sociales	%	30	--	750
<b>Demolición</b>	<b>día</b>	<b>1</b>		<b>393.400</b>
Exacavadora CAT 312L inc. petróleo	día	1	210.000	210.000
Trasporte a botadero	gl	1	150.000	150.000
2 Jornalero	dia	2	10.000	20.000
Recargo desgaste herram.	%	10	--	2.000
Leyes sociales	%	57	--	11.400
<b>Relleno compactado</b>	<b>m3</b>	<b>1</b>		<b>5.503</b>
Jornalero	dia	0,26	10.000	2.600
Placa compactadora (inc. comb.)	día	0,11	12.000	1.320
Capataz (controla 12 jornales al día)	día	0,0217	25.000	543
Recargo desgaste herram.	%	10	--	260
Leyes sociales	%	30	--	780
<b>Emplantillado granular</b>	<b>m3</b>	<b>1</b>		<b>18.593</b>
Material de empréstito (inc.flete)	m3	1	9.000	9.000
Pérdidas	%	5	--	450
Placa compactadora inc. comb.	día	0,11	12.000	1.320
2 Jornal	dia	0,26	20.000	5.200
Capataz (controla 12 jornales al día)	día	0,0217	25.000	543
Recargo desgaste herram.	%	10	--	520
Leyes sociales	%	30	--	1.560
<b>Hormigon H25</b>	<b>m3</b>	<b>1</b>		<b>93.897</b>
Ripio (inc.flete)	m3	0,82	9.500	7.790
Arena (inc.flete)	m3	0,51	9.800	4.998
Cemento	sac	8,2	4.800	39.360
Pérdidas	%	5	--	2.607
Maestro Concretero	dia	0,75	20.000	15.000
Ayudante	dia	0,75	12.000	9.000
Recargo desgaste herram.	%	10	--	2.400
Leyes sociales	%	30	--	7.200
Betonera (incl. comb.)	hr	2,3	1.850	4.255
Vibrador inmersión (incl. comb.)	día	0,056	7.800	437
Estanque agua	día	0,1	8.500	850
<b>Malla ACMA C257</b>	<b>m2</b>	<b>1</b>		<b>9.198</b>
Malla ACMA C257	m2	1	6.500	6.500
Alambre negro #18	Kg	0,006	1.650	10
Transporte	%	8	--	521
Pérdidas (por despunte y traslapo)	%	20	--	1.302
Enfierr.1a.+Ayudante	dia	0,0077	32.000	246
Recargo desgaste herram.	%	10	--	155
Leyes sociales	%	30	--	464
<b>Acero A 44-28 H</b>	<b>Kg</b>	<b>1</b>		<b>1.122</b>
Acero A44-28H	Kg	1	600	600
Alambre negro #18	Kg	0,015	950	14
Pérdidas (por despunte)	%	10	--	60
Enfierr.1a.+Ayudante	dia	0,010	32.000	320
Recargo desgaste herram.	%	10	--	32
Leyes sociales	%	30	--	96
<b>Acero A 37-24 ES</b>	<b>Kg</b>	<b>1</b>		<b>5.129</b>
Acero A37-24 ES	Kg	1,05	1.200	1.260
Elementos estructurales	Gl	1	650	650
Electr. Ac/dulce 6011 Soladura 1/8"	Kg	0,03	3.500	105
Anticorrosivo (dos manos)	lt	0,05	6.500	325
Pintura Esmalte sintético (dos manos)	lt	0,05	6.500	325
Maestro soldador y ayudante	dia	0,055	32.000	1.760
Recargo desgaste herram.	%	10	--	176
Leyes sociales	%	30	--	528
<b>Moldaje recto 6 usos</b>	<b>m2</b>	<b>1</b>		<b>4.662</b>
Pino bruto (incluye afianzamiento)	"	0,55	1.950	1.073
Alambre negro #14	Kg	0,15	1.650	248
Separador Hormigón	Nº	3,5	110	385
Desmoldante Madera	Kg.	0,008	12.500	100
Clavo 2 1/2"	Kg	0,12	1.750	210
Carpintero 1a.+Ayudante	dia	0,045	32.000	1.440
Jornalero	día	0,045	10.000	450
Recargo desgaste herram.	%	10	--	189
Leyes sociales	%	30	--	567
<b>Desmolde y limpieza moldaje</b>	<b>m2</b>	<b>1</b>		<b>453</b>
Jornalero	día	0,027	10.000	270
Capataz (controla 12 jornales al día)	día	0,0023	25.000	58
Recargo desgaste herram.	%	10	--	27
Leyes sociales	%	30	--	98

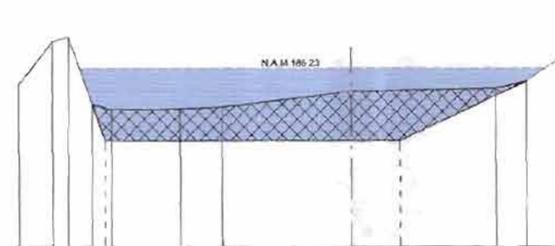


PERFIL TRANSVERSAL 1  
AREA CORTE: 26.43m<sup>2</sup>



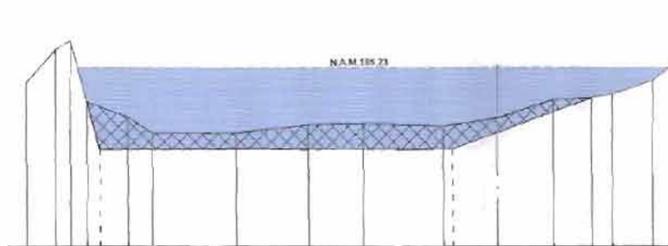
DISTANCIA	0.00	10.00	20.00	30.00	40.00	50.00	60.00	70.00	80.00	90.00	100.00	101.10
COTA TERRENO	183.31	183.02	182.82	182.62	182.42	182.22	182.02	181.82	181.62	181.42	181.22	181.02
COTA PROY.	183.31											

PERFIL TRANSVERSAL 2  
AREA CORTE: 130.76m<sup>2</sup>



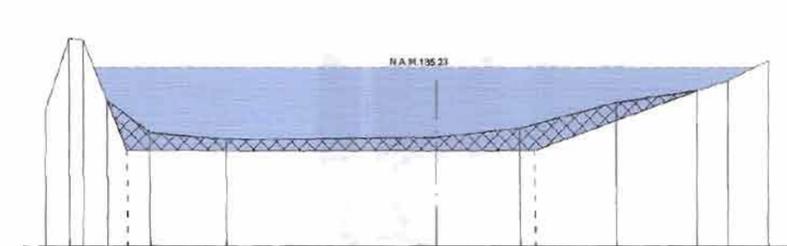
DISTANCIA	0.00	10.00	20.00	30.00	40.00	50.00	60.00	70.00	80.00	90.00	100.00	110.00	113.20
COTA TERRENO	184.75	184.01	183.27	182.53	181.79	181.05	180.31	179.57	178.83	178.09	177.35	176.61	175.87
COTA PROY.	183.11												183.11

PERFIL TRANSVERSAL 3  
AREA CORTE: 85.74m<sup>2</sup>



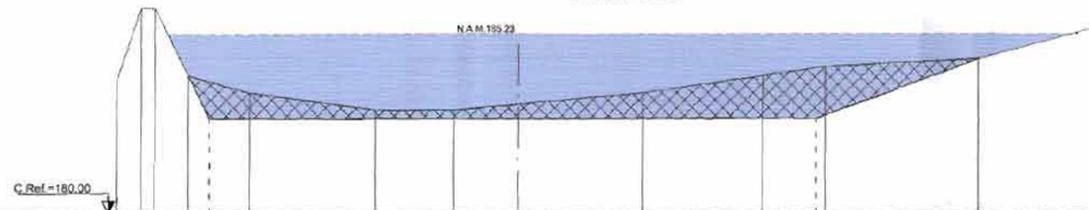
DISTANCIA	0.00	10.00	20.00	30.00	40.00	50.00	60.00	70.00	80.00	90.00	100.00	110.00	120.00	130.00
COTA TERRENO	181.80	181.75	181.70	181.65	181.60	181.55	181.50	181.45	181.40	181.35	181.30	181.25	181.20	181.15
COTA PROY.	182.85													182.85

PERFIL TRANSVERSAL 4  
AREA CORTE: 76.35m<sup>2</sup>



DISTANCIA	0.00	10.00	20.00	30.00	40.00	50.00	60.00	70.00	80.00	90.00	100.00	110.00	120.00	130.00	140.00	150.00	160.00	170.00	180.00	190.00	200.00	200.35	
COTA TERRENO	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88	183.88
COTA PROY.	182.80																						182.80

PERFIL TRANSVERSAL 5  
AREA CORTE: 158.59m<sup>2</sup>



DISTANCIA	0.00	7.02	14.04	21.06	28.08	35.10	42.12	49.14	56.16	63.18	70.20	77.22	84.24	91.26	98.28	105.30	112.32	119.34	126.36	133.38	140.40	147.42	154.44	161.46	168.48	175.50	182.52	189.54	196.56	203.58	210.60	217.62	224.64	231.66	238.68	245.70	252.72	259.74	266.76	273.78	280.80	287.82	294.84	301.86	308.88	315.90	322.92	329.94	336.96	343.98	351.00	358.02	365.04	372.06	379.08	386.10	393.12	400.14	407.16	414.18	421.20	428.22	435.24	442.26	449.28	456.30	463.32	470.34	477.36	484.38	491.40	498.42	505.44	512.46	519.48	526.50	533.52	540.54	547.56	554.58	561.60	568.62	575.64	582.66	589.68	596.70	603.72	610.74	617.76	624.78	631.80	638.82	645.84	652.86	659.88	666.90	673.92	680.94	687.96	694.98	701.00	708.02	715.04	722.06	729.08	736.10	743.12	750.14	757.16	764.18	771.20	778.22	785.24	792.26	799.28	806.30	813.32	820.34	827.36	834.38	841.40	848.42	855.44	862.46	869.48	876.50	883.52	890.54	897.56	904.58	911.60	918.62	925.64	932.66	939.68	946.70	953.72	960.74	967.76	974.78	981.80	988.82	995.84	1002.86	1009.88	1016.90	1023.92	1030.94	1037.96	1044.98	1051.00	1058.02	1065.04	1072.06	1079.08	1086.10	1093.12	1100.14	1107.16	1114.18	1121.20	1128.22	1135.24	1142.26	1149.28	1156.30	1163.32	1170.34	1177.36	1184.38	1191.40	1198.42	1205.44	1212.46	1219.48	1226.50	1233.52	1240.54	1247.56	1254.58	1261.60	1268.62	1275.64	1282.66	1289.68	1296.70	1303.72	1310.74	1317.76	1324.78	1331.80	1338.82	1345.84	1352.86	1359.88	1366.90	1373.92	1380.94	1387.96	1394.98	1401.00	1408.02	1415.04	1422.06	1429.08	1436.10	1443.12	1450.14	1457.16	1464.18	1471.20	1478.22	1485.24	1492.26	1499.28	1506.30	1513.32	1520.34	1527.36	1534.38	1541.40	1548.42	1555.44	1562.46	1569.48	1576.50	1583.52	1590.54	1597.56	1604.58	1611.60	1618.62	1625.64	1632.66	1639.68	1646.70	1653.72	1660.74	1667.76	1674.78	1681.80	1688.82	1695.84	1702.86	1709.88	1716.90	1723.92	1730.94	1737.96	1744.98	1751.00	1758.02	1765.04	1772.06	1779.08	1786.10	1793.12	1800.14	1807.16	1814.18	1821.20	1828.22	1835.24	1842.26	1849.28	1856.30	1863.32	1870.34	1877.36	1884.38	1891.40	1898.42	1905.44	1912.46	1919.48	1926.50	1933.52	1940.54	1947.56	1954.58	1961.60	1968.62	1975.64	1982.66	1989.68	1996.70	2003.72	2010.74	2017.76	2024.78	2031.80	2038.82	2045.84	2052.86	2059.88	2066.90	2073.92	2080.94	2087.96	2094.98	2101.00	2108.02	2115.04	2122.06	2129.08	2136.10	2143.12	2150.14	2157.16	2164.18	2171.20	2178.22	2185.24	2192.26	2199.28	2206.30	2213.32	2220.34	2227.36	2234.38	2241.40	2248.42	2255.44	2262.46	2269.48	2276.50	2283.52	2290.54	2297.56	2304.58	2311.60	2318.62	2325.64	2332.66	2339.68	2346.70	2353.72	2360.74	2367.76	2374.78	2381.80	2388.82	2395.84	2402.86	2409.88	2416.90	2423.92	2430.94	2437.96	2444.98	2451.00	2458.02	2465.04	2472.06	2479.08	2486.10	2493.12	2500.14	2507.16	2514.18	2521.20	2528.22	2535.24	2542.26	2549.28	2556.30	2563.32	2570.34	2577.36	2584.38	2591.40	2598.42	2605.44	2612.46	2619.48	2626.50	2633.52	2640.54	2647.56	2654.58	2661.60	2668.62	2675.64	2682.66	2689.68	2696.70	2703.72	2710.74	2717.76	2724.78	2731.80	2738.82	2745.84	2752.86	2759.88	2766.90	2773.92	2780.94	2787.96	2794.98	2801.00	2808.02	2815.04	2822.06	2829.08	2836.10	2843.12	2850.14	2857.16	2864.18	2871.20	2878.22	2885.24	2892.26	2899.28	2906.30	2913.32	2920.34	2927.36	2934.38	2941.40	2948.42	2955.44	2962.46	2969.48	2976.50	2983.52	2990.54	2997.56	3004.58	3011.60	3018.62	3025.64	3032.66	3039.68	3046.70	3053.72	3060.74	3067.76	3074.78	3081.80	3088.82	3095.84	3102.86	3109.88	3116.90	3123.92	3130.94	3137.96	3144.98	3151.00	3158.02	3165.04	3172.06	3179.08	3186.10	3193.12	3200.14	3207.16	3214.18	3221.20	3228.22	3235.24	3242.26	3249.28	3256.30	3263.32	3270.34	3277.36	3284.38	3291.40	3298.42	3305.44	3312.46	3319.48	3326.50	3333.52	3340.54	3347.56	3354.58	3361.60	3368.62	3375.64	3382.66	3389.68	3396.70	3403.72	3410.74	3417.76	3424.78	3431.80	3438.82	3445.84	3452.86	3459.88	3466.90	3473.92	3480.94	3487.96	3494.98	3501.00	3508.02	3515.04	3522.06	3529.08	3536.10	3543.12	3550.14	3557.16	3564.18	3571.20	3578.22	3585.24	3592.26	3599.28	3606.30	3613.32	3620.34	3627.36	3634.38	3641.40	3648.42	3655.44	3662.46	3669.48	3676.50	3683.52	3690.54	3697.56	3704.58	3711.60	3718.62	3725.64	3732.66	3739.68	3746.70	3753.72	3760.74	3767.76	3774.78	3781.80	3788.82	3795.84	3802.86	3809.88	3816.90	3823.92	3830.94	3837.96	3844.98	3851.00	3858.02	3865.04	3872.06	3879.08	3886.10	3893.12	3900.14	3907.16	3914.18	3921.20	3928.22	3935.24	3942.26	3949.28	3956.30	3963.32	3970.34	3977.36	3984.38	3991.40	3998.42	4005.44	4012.46	4019.48	4026.50	4033.52	4040.54	4047.56	4054.58	4061.60	4068.62	4075.64	4082.66	4089.68	4096.70	4103.72	4110.74	4117.76	4124.78	4131.80	4138.82	4145.84	4152.86	4159.88	4166.90	4173.92	4180.94	4187.96	4194.98	4201.00	4208.02	4215.04	4222.06	4229.08	4236.10	4243.12	4250.14	4257.16	4264.18	4271.20	4278.22	4285.24	4292.26	4299.28	4306.30	4313.32	4320.34	4327.36	4334.38	4341.40	4348.42	4355.44	4362.46	4369.48	4376.50	4383.52	4390.54	4397.56	4404.58	4411.60	4418.62	4425.64	4432.66	4439.68	4446.70	4453.72	4460.74	4467.76	4474.78	4481.80	4488.82	4495.84	4502.86	4509.88	4516.90	4523.92	4530.94	4537.96	4544.98	4551.00	4558.02	4565.04	4572.06	4579.08	4586.10	4593.12	4600.14	4607.16	4614.18	4621.20	4628.22	4635.24	4642.26	4649.28	4656.30	4663.32	4670.34	4677.36	4684.38	4691.40	4698.42	4705.44	4712.46	4719.48	4726.50	4733.52	4740.54	4747.56	4754.58	4761.60	4768.62	4775.64	4782.66	4789.68	4796.70	4803.72	4810.74	4817.76	4824.78	4831.80	4838.82	4845.84	4852.86	4859.88	4866.90	4873.92	4880.94	4887.96	4894.98	4901.00	4908.02	4915.04	4922.06	4929.08	4936.10	4943.12	4950.14	4957.16	4964.18	4971.20	4978.22	4985.24	4992.26	4999.28	5006.30	5013.32	5020.34	5027.36	5034.38	5041.40	5048.42	5055.44	5062.46	5069.48	5076.50	5083.52	5090.54	5097.56	5104.58	5111.60	5118.62	5125.64	5132.66	5139.68	5146.70	5153.72	5160.74	5167.76	5174.78	5181.80
-----------	------	------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	-------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	--------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------