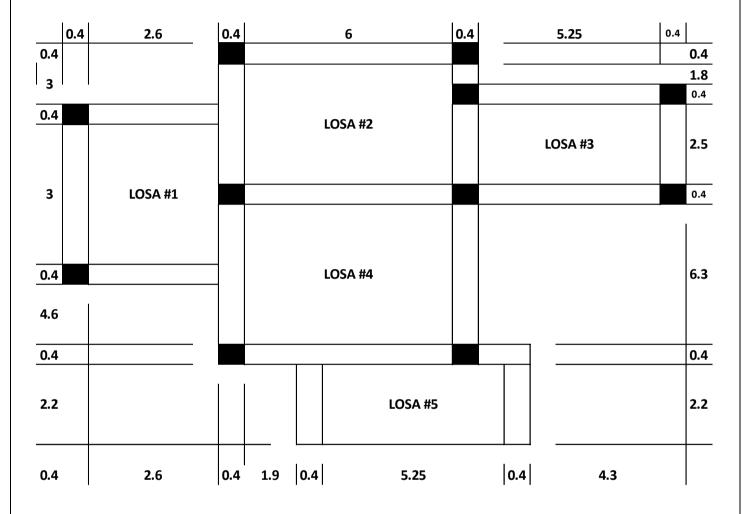
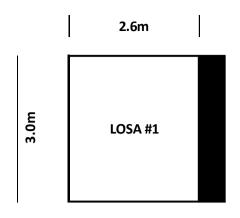


PLANTA DE LOSAS

Dimensiones, continuidad, sentido de armado y calculo de espesores de la losa



LOSA # 1						
Distancias según su centido			A/B > 0.5	2		
Х	Α	2.6	A/B < 0.5	1		
Υ	В	3	4	Apoyos		
R=A/B	=	0.87	2	Sentidos		
t=	2 (A + B) 180	Losa	2	Direcciones		
t =	0.062	m	espesor de losa			



LOSA # 2						
Dista	ncias según su ce	ntido	A/B > 0.5	2		
Υ	Α	4.7	A/B < 0.5	1		
X	В	6	4	Apoyos		
R=A/B	=	0.78	2	Sentidos		
t=	2 (A + B) 180	Losa	2	Direcciones		
t =	0.119	m	espeso	r de losa		

6.00 m

4.7

2.5

LOSA # 3						
Dista	ncias según su ce	A/B > 0.5	2			
Υ	Α	2.5	A/B < 0.5	1		
X	В	5.25	4	Apoyos		
R=A/B	=	0.48	1	Sentidos		
t=	L 16	Losa	1	Direccion		
t =	0.16	m	espesor de losa			

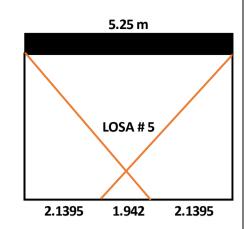
LOSA #3

5.25

LOSA # 4						
Dista	ncias según su ce	A/B > 0.5	2			
Х	Α	6	A/B < 0.5	1		
У	В	6.25	4	Apoyos		
R=A/B	=	0.96	2	Sentidos		
t=	2 (A + B) 180	Losa	2	Direcciones		
t =	0.14	m	espeso	r de losa		

6 LOSA # 4

LOSA # 5						
Dista	ncias según su ce	A/B > 0.5	2			
Υ	Α	2.22	A/B < 0.5	1		
Х	В	5.25	4	Apoyos		
R=A/B	=	0.42	1	Sentidos		
t=	L 8	Losa	1	Direccion		
t =	0.28	m	espesor de losa			



2.22 m

	DETALLE DE RELLENO					
-		0.5m			0.5m	
0.04						
0.1						
0.15						
	0.2	0.1		Δ	0.1	0.2

LOSA # 1							
	NERVIOS X-X						
0	rellenos de	0.00m	_	0.00m			
0	rellenos de	0.00m	=	0.00m			
6	rellenos de	0.40m	=	2.40m			
5	Nervio	0.12m	=	0.60m			
	TOTAL = 3.00m						

NERVIOS Y-Y							
1	rellenos de	0.30m	=	0.30m			
1	rellenos de	0.20m	=	0.20m			
4	rellenos de	0.40m	=	1.60m			
5	Nervio	0.10m	=	0.50m			
TOTAL = 2							

LOSA # 2							
	N	IERVIOS X-X					
1	rellenos de	0.26m	=	0.26m			
1	rellenos de	0.16m	=	0.16m			
8	rellenos de	0.40m	=	3.20m			
9	Nervio	0.12m	=	1.08m			
	TOTAL = 4.70m						

NERVIOS Y-Y							
1	rellenos de	0.20m	=	0.20m			
1	rellenos de	0.20m	=	0.20m			
11	rellenos de	0.40m	=	4.40m			
12	Nervio	0.10m	=	1.20m			
	TOTAL = 6.00m						

	\frown	~	A	ш	
			Μ	т.	~
_	_	-	_	т.	-

NERVIOS X-X

Un rigidizante con 2 varillas #3 + Eslabones #2 @ o.25 cm

NERVIOS Y-Y							
1	rellenos de	0.25m	=	0.25m			
1	rellenos de	0.20m	=	0.20m			
9	rellenos de	0.40m	=	3.60m			
10	Nervio	0.12m	=	1.20m			
	TOTAL	=	5.25m				

	LOSA # 4						
	NERVIOS X-X						
1	rellenos de	0.15m	=	0.15m			
1	rellenos de	0.26m	=	0.26m			
11	rellenos de	0.40m	=	4.40m			
12	Nervio	0.12m	=	1.44m			
	TOTAL = 6.25m						

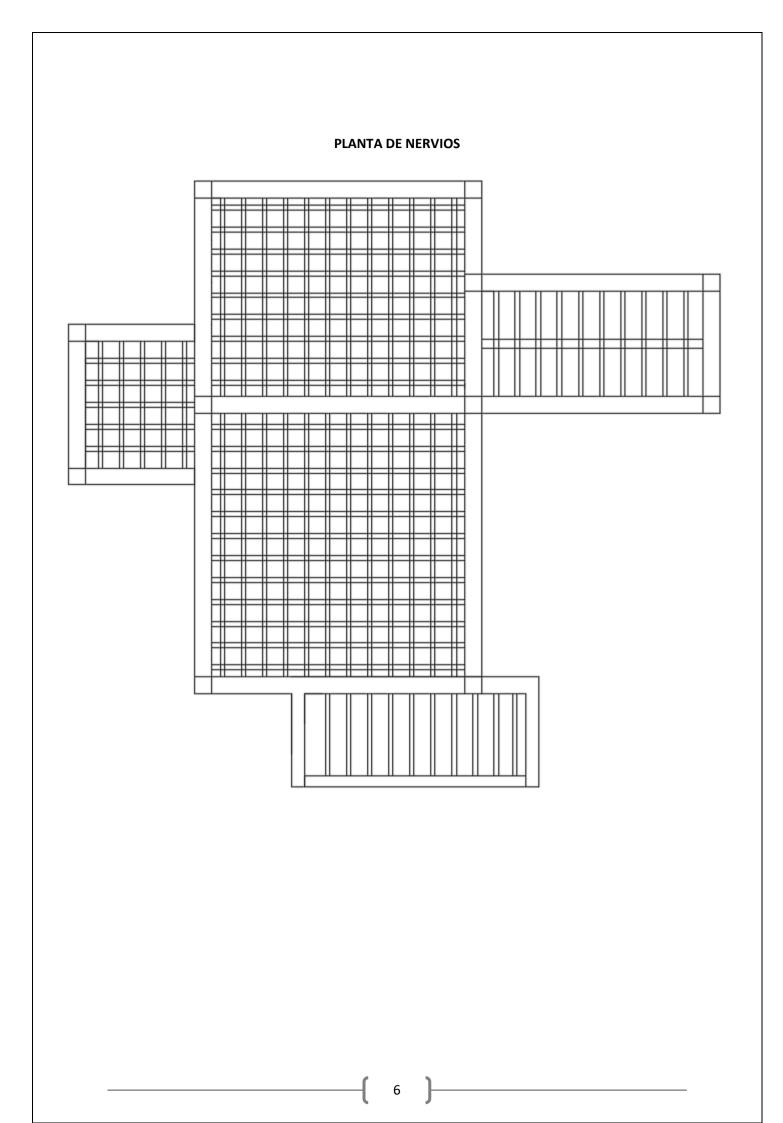
NERVIOS Y-Y					
1	rellenos de	0.20m	=	0.20m	
1	rellenos de	0.20m	=	0.20m	
11	rellenos de	0.40m	=	4.40m	
12	Nervio	0.10m	=	1.20m	
	TOTAL = 6.00m				

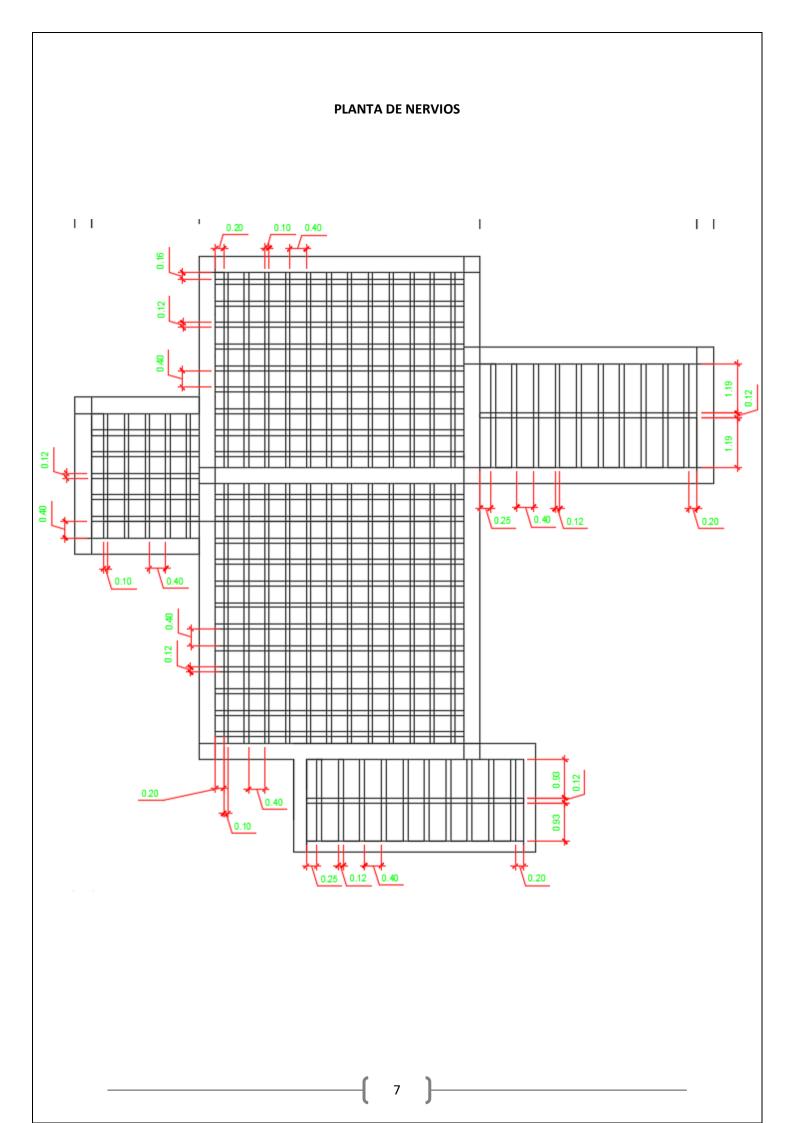
LOSA # 5

NERVIOS X-X

Un rigidizante con 2 varillas #3 + Eslabones #2 @ 0.25 cm 1 Cenefa con cuatro varillas #3 + estribos #2 @ 0.25 cm

NERVIOS Y-Y					
1	rellenos de	0.25m	=	0.25m	
1	rellenos de	0.20m	=	0.20m	
9	rellenos de	0.40m	=	3.60m	
10	Nervio	0.12m	=	1.20m	
	TOTAL = 5.25m				

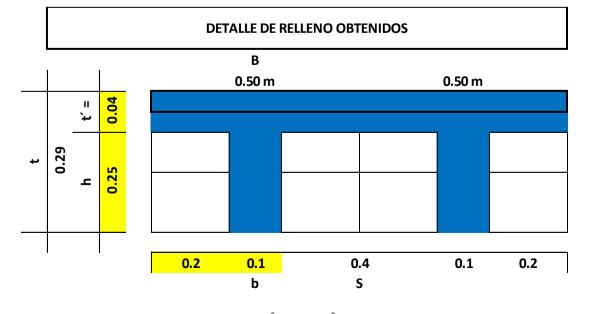




			CHEQUEOS NORMA ACI			
		REQUERI	MIENTO ACI	DATOS O	BTENIDOS	CHEQUEA
		t min =	0.13 m	t =	0.29	SI
Por ec	onomia	t max =	0.30 m			
		b min =	0.10 m	b =	0.10	SI
12	.* R	Smax =	0.48 m	S =	0.40	SI
separacion	max nervios	Smax =	0.76 m			
Chequeos p	ara losas con	t' min =	0.04 m	t′ =	0.04	SI
rell	eno	S/12	0.03 m			SI
Chequeos p	ara losas sin	t′ =	0.05 m	t′ =	0.04	NO
rell	eno	S/12	0.03 m			SI
		h=	3.5b	h=	0.25	SI
	Sa<= 5*R	Sa	0.20 m	Sa =	0.2	SI
	45 cm	Sa	0.45 m			
t	Espesor de la	a losa en su tot	alidad			

t	Espesor de la losa en su totalidad
ť	Espesor de la losa de distribucion
b min	Base minima de nervio, comparando todas las losas
Smax	Longitud completa de relleno es decir separacion maxima entre
	rellenos
Sa	Separacion maxima de acero longitudinal

Bases Usadas				
0.12m	base en sentido X-X losa #1			
0.10m	base en sentido Y-Y losa #1			
0.12m	base en sentido X-X losa #2			
0.10m	base en sentido Y-Y losa #2			
0.10m	base en sentido X-X losa #3			
0.00m	base en sentido Y-Y losa #3			
0.10m	base en sentido X-X losa #4			
0.12m	base en sentido Y-Y losa #4			
0.00m	base en sentido X-X losa #5			
0.10m	base en sentido Y-Y losa #5			

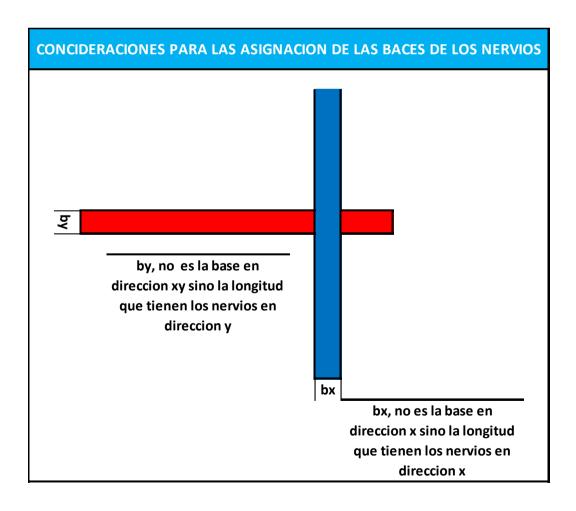


INTEGRANDO CARGAS

COMBINACION DE CARGA

U = 1.4D + 1.7L

Lx =	Longitud de espacio luz en sentido X-X		
Ly =	Longitud de espacio luz en sentido y-y		
t'=	Recubrimiento de la losa		
h =	Altura del relleno bajo la losa de distribucion		
S =	separacion entre nervios o distancia total del relleno		
ρ concreto =	Peso especifico del concreto		
ρ relleno (block)=	Peso especifico del relleno		
bx =	Base menor del nervio en sentido X-X		
by =	Base menor del nervio en sentido Y-Y		
#nx =	Numero de nervios en sentido X-X		
#ny =	Numero de nervios en sentido Y-Y		
#rellenos x =	Numero de rellenos en sentido X-X		
# rellenos y =	Numero de rellenos en sentido Y-Y		
S/C =	Sobrecarga		
C.V =	Carga conciderada como Viva		
W =	Peso de losa de distribucion		



INTEGRACION DE CARGAS LOSA 1						
BASE B	0.50m	bx	(=	0.12m		
Lx =	2.60m	by	<i>i</i> =	0.10m		
Ly =	3.00m	#n:	x =	5.00 U		
t´=	0.04m #ny =		y =	5.00 U		
h =	0.25m	.25m #rellenos x =		5.00 U		
S =	0.40m	# rellenos y =		6.25 U		
ρ concreto =	2450.00Kg/m3	S/0	S/C =			
ρ relleno (block)=	1125.00Kg/m3	C.\	<i>l</i> =	196.00 Kg/m2		
Losa trabaja en		2	dos dir	ecciones		
t = 0.290 m		e	spesor de lo	sa		
W losa de distribucion =	25.00 Kg/m					

COMBINACION DE CARGA = 1.2*C.V+ 1.6*C.M + 0.5*(C.V ό S ό R) W losa de distribucion = 98.00 Kg/m ρ concreto * t΄ W todos los pervios x-x 122 50 Kg/m

W todos los nervios x-x 122.50 Kg/m Wtodos los nervos en Y-Y 94.23 Kg/m W tot de rellenos 180.29 Kg/m W propio = 495.02 Kg/m Carga Muerta C.M = 657.02 Kg/m C.M.U = 788.42 Kg/m 313.60 Kg/m C.V.U = 1102.02 Kg/m **C.U** = CU * B = 551.01 Kg/m

INTEGRA			
IIN I FISK		A K (T A S	

BASE B	0.50m	bx =	0.12m
Lx =	6.00m	by =	0.10m
Ly =	4.70m	#nx =	12.00 U
t′=	0.04m	#ny =	9.00 U
h =	0.25m	#rellenos x =	12.30 U
S =	0.40m	# rellenos y =	8.75 U
ρ concreto =	2450.00Kg/m3	S/C =	137.00 Kg/m2
ρ relleno (block)=	1125.00Kg/m3	C.V =	196.00 Kg/m2

	Losa		2	direcciones
t=	0.290	m	(espesor de losa

W losa de distribucion = 25.00 Kg/m

COMBINACION DE CARGA = 1.2*C.V+ 1.6*C.M + 0.5*(C.V ó S ó R)					
W losa de distribucion =	98.00 Kg/m	ρ concreto * t´			
W todos los nervios x-x	187.66 Kg/m				
Wtodos los nervos en Y-Y	63.73 Kg/m				
W tot de rellenos	171.74 Kg/m				
W propio =	521.13 Kg/m				
Carga Muerta C.M =	683.13 Kg/m				
C.M.U =	819.75 Kg/m				
C.V.U =	313.60 Kg/m				
C.U =	1133.35 Kg/m				
CU * B =	566.68 Kg/m				

INTEGRACION DE CARGAS LOSA 3					
BASE B	0.50m	bx	(=	0.10m	
Lx =	5.25m	by	<i>'</i> =	0.00m	
Ly =	2.50m	#n	x =	0.00 U	
t′=	0.04m	#n	y =	10.00 U	
h =	0.25m	#reller	nos x =	10.63 U	
S =	0.40m	# relle	nos y =	0.00 U	
ρ concreto =	2450.00Kg/m3	S/0	C =	137.00 Kg/m2	
ρ relleno (block)=	1125.00Kg/m3	C.\	/ =	196.00 Kg/m2	
Losa		1	dire	ecciones	
t = 0.290	m	e	spesor de l	osa	
W losa de distribucion =	25.00 Kg/m				

СОМВІМ	NACION DE CARG	A = 1.2*C.V+ 1.6*C.M
W losa de distribucion =	49.00 Kg/m	ρ concreto * t´
W todos los nervios x-x	0.00 Kg/m	
Wtodos los nervos en Y-Y	61.25 Kg/m	
W tot de rellenos Y-Y	112.50 Kg/m	
W propio =	222.75 Kg/m	
Carga Muerta C.M =	384.75 Kg/m	
C.M.U =	461.70 Kg/m	
C.V.U =	313.60 Kg/m	
C.U =	775.30 Kg/m	
CU * B =	387.65 Kg/m	

INTEGRA			OCAA
INIFISK		KIJAS I	

BASE B	0.50m	bx =	0.10m
Lx =	6.00m	by =	0.12m
Ly =	6.25m	#nx =	12.00m
t'=	0.04m	#ny =	12.00m
h =	0.25m	#rellenos x =	12.00 U
S =	0.40m	# rellenos y =	12.03 U
ρ concreto =	2450.00m	S/C =	137.00 Kg/m2
ρ relleno (block)=	1125.00m	C.V =	196.00 Kg/m2

	Losa		2	direcciones
t =	0.290	m	e	espesor de losa

W losa de distribucion = 25.00 Kg/m

COMBINACION DE CARGA = 1.2*C.V+ 1.6*C.M					
W losa de distribucion =	98.00 Kg/m	ρ concreto * t´			
W todos los nervios x-x	117.60 Kg/m				
Wtodos los nervos en Y-Y	118.78 Kg/m				
W tot de rellenos Y-Y	173.16 Kg/m				
W propio =	507.54 Kg/m				
Carga Muerta C.M =	669.54 Kg/m				
C.M.U =	803.44 Kg/m				
C.V.U =	313.60 Kg/m				
C.U =	1117.04 Kg/m				
CU * B =	558.52 Kg/m				

INTEGRACION DE CARGAS LOSA 5						
ВА	SE B	0.50m	b	(=	0.00m	
L	x =	5.25m	by	<i>t</i> =	0.10m	
L	y =	2.22m	#n:	x =	0.00m	
t	·´=	0.04m	#ny =		12.00m	
ŀ	n =	0.25m	#rellenos x =		0.00m	
S	S =		# rellenos y =		12.03m	
ρ con	creto =	2450.00m	S/C =		137.00 Kg/m2	
ρ rellen	o (block)=	1125.00m	C.\	<i>l</i> =	196.00 Kg/m2	
	Losa		1	direc	cciones	
t =	0.290	m	espesor de losa			
W losa de d	listribucion =	25.00 Kg/m				

СОМВІМ	COMBINACION DE CARGA = 1.2*C.V+ 1.6*C.M					
W losa de distribucion =	49.00 Kg/m	ρ concreto * t´				
W todos los nervios x-x	0.00 Kg/m					
Wtodos los nervos en Y-Y	61.25 Kg/m					
W tot de rellenos Y-Y	112.50 Kg/m					
W propio =	222.75 Kg/m					
Carga Muerta C.M =	384.75 Kg/m					
C.M.U =	461.70 Kg/m					
C.V.U =	313.60 Kg/m					
C.U =	775.30 Kg/m					
CU * B =	387.65 Kg/m					

						CALCUL	O DE MOM	ENTOS
					.OSA #	1	С	ASO
_	_	_	TABLA I	TABLA II	TABLA III			
Lados	longitud	Relacion A/B		Coeficientes	Mom(+JLIV		Carga	
	(m)	Arb	Mom (-)	MOM(+)DEAI	E	Muerta	Viva	C.U
Α	2.60 m	0.87	0.083	0.042	0.046	401.72 Kg/m	156.80 Kg/m	551.01 Kg/m
Α	2.60 m	0.87	0.083	0.042	0.046	401.72 Kg/m	156.80 Kg/m	551.01 Kg/m
В	3.00 m	0.87	0	0.021	0.025	401.72 Kg/m	156.80 Kg/m	551.01 Kg/m
В	3.00 m	0.87	0	0.021	0.025	401.72 Kg/m	156.80 Kg/m	551.01 Kg/m

	_	_	_
6			
L ²	MOMENTO M Kg*m	SIGNO	
6.76 m2	309.16 Kg*m	-	MOM X-X continuos
6.76 m2	162.82 Kg*m	+	IVIOIVI X-X continuos
	54.27 Kg*m	-	MOM X-X discontinuos
9.00 m2	0.00 Kg*m	-	MOM Y-Y continuos
9.00 m2	111.21 Kg*m	+	IVIOIVI 1-7 CONTINUOS
	37.07 Kg*m		MOM Y-Y discontinuos

						CALCUL	O DE MOM	ENTOS
				ı	.OSA#	2	C	ASO
			TABLA I	TABLA II	TABLA III			
Lados	longitud	Relacion		Coeficientes			Carga	
Lados	(m)	A/B	Mom (-)	MOM(+)DEAI	Mom(+JLIV	Muerta	Viva	C.U
Α	4.70 m	0.78	0.088	0.048	0.055	409.88 Kg/m	156.80 Kg/m	566.68 Kg/m
Α	4.70 m	0.78	0.088	0.048	0.055	409.88 Kg/m	156.80 Kg/m	566.68 Kg/m
В	6.00 m	0.78	0	0.015	0.019	409.88 Kg/m	156.80 Kg/m	566.68 Kg/m
В	6.00 m	0.78	0	0.015	0.019	409.88 Kg/m	156.80 Kg/m	566.68 Kg/m

6			
L ²	MOMENTO M	SIGNO	
•	Kg"m		
22.09 m2	1101.57 Kg*m	-	MOM Y-Y continuos
22.09 m2	625.10 Kg*m	+	IVIOIVI 1-1 COILLIIUOS
	208.37 Kg*m	-	MOM Y-Y discontinuos
36.00 m2	0.00 Kg*m	-	MOM X-X continuos
36.00 m2	328.58 Kg*m	+	IVIOIVI A-A CONTINUOS
	109.53 Kg*m	-	MOM X-X discontinuos

CALCULO DE MOMENTOS								
	LOSA # 3 CASO						ASO	
		TABLA I TABLA II TABLA III						
Lados	longitud	Relacion		Coeficientes			Carga	
Lauos	(m)	AIB	Mom (-)	MOM(+)DEAI	Mom(+JLIV	Muerta	Viva	C.U
Α	2.50 m	0.48	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m
Α	2.50 m	0.48	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m
В	5.25 m	0.48	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m
В	5.25 m	0.48	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m

MENTO M Kg [*] m	SIGNO	
	SIGNO	
	SIGNO	
00 Kg*m	-	MOM Y-Y continuos
00 Kg*m	+	IVIOWI 1-1 CONTINUOS
00 Kg*m	-	MOM Y-Y discontinuos
00 Kg*m	-	MOM X-X continuos
00 Kg*m	+	IVIOIVI A-X CONTINUOS
00 Kg*m	-	MOM X-X discontinuos
((00 Kg*m 00 Kg*m 00 Kg*m 00 Kg*m	00 Kg*m + 00 Kg*m - 00 Kg*m - 00 Kg*m + 00 Kg*m + 00 Kg*m +

MOMENTO +	Momento del centro	269.20 Kg*m	Y-Y
MOMENTO -	momento en los extremos	173.0580357	1-1

CALCULO DE MOMENTOS LOSA#4 **CASO** TABLA II TABLA III TABLA I Coeficientes Carga Relacion longitud Lados MOM(+)DEAI Mom(+)LIV A/B (m) Muerta Viva C.U Mom (-) Α 6.00 m 0.96 0 0.021 0.031 401.72 Kg/m 156.80 Kg/m 558.52 Kg/m Α 6.00 m 0.96 0 0.021 0.031 401.72 Kg/m 156.80 Kg/m 558.52 Kg/m В 6.25 m 0.96 0.076 0.027 0.032 401.72 Kg/m 156.80 Kg/m 558.52 Kg/m В 6.25 m 0.96 0.076 0.027 0.032 401.72 Kg/m 156.80 Kg/m 558.52 Kg/m

		_	
3			
L ²	MOMENTO M Kg'm	SIGNO	
36.00 m2	0.00 Kg*m	-	MOM X-X continuos
36.00 m2	478.69 Kg*m	+	MOM X-X continuos
	159.56 Kg*m	-	MOM X-X discontinuos
39.06 m2	1658.11 Kg*m	-	MOM Y-Y continuos
39.06 m2	619.69 Kg*m	+	IVIOIVI 1-1 COIICIIIuos
	206.56 Kg*m	-	MOM Y-Y discontinuos

CALCULO DE MOMENTOS								
LOSA # 5 CASO							ASO	
TABLA I TABLA III TABLA III								
Lados longitud Relacion		Coeficientes		Carga				
Lauus	(m)	AIB	Mom (-)	MOM(+)DEAI	Mom(+JLIV	Muerta	Viva	C.U
Α	2.22 m	0.42	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m
Α	2.22 m	0.42	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m
В	5.25 m	0.42	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m
В	5.25 m	0.42	0	0	0	230.85 Kg/m	156.80 Kg/m	387.65 Kg/m

	_		
6			
L ²	MOMENTO M Kg'm	SIGNO	
4.93 m2	0.00 Kg*m	-	MOM Y-Y continuos
4.93 m2	0.00 Kg*m	+	IVIOIVI 1-1 CONLINUOS
	0.00 Kg*m	-	MOM Y-Y discontinuos
27.56 m2	0.00 Kg*m	-	MOM X-X continuos
27.56 m2	0.00 Kg*m	+	MON X-X Continuos
	0.00 Kg*m	-	MOM X-X discontinuos

MOMENTO +	Momento del centor	1187.178125	VV
MOMENTO -	momento en los extremos	395.7260417	X-X

$$M = \frac{W * L^2}{9}$$

MOMENTO +	Momento del centor		VV	$W*L^2$
MOMENTO -	momento en los extremos	955.24713	Y - Y	M=

DIAGRAMA DE MOMENTOS SIN BALANCEAR EN EL EJE X-X

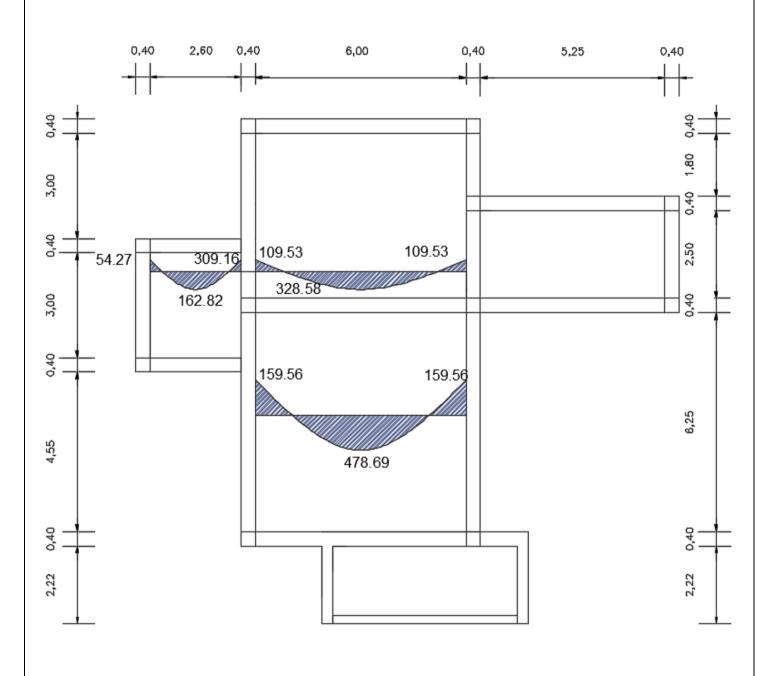
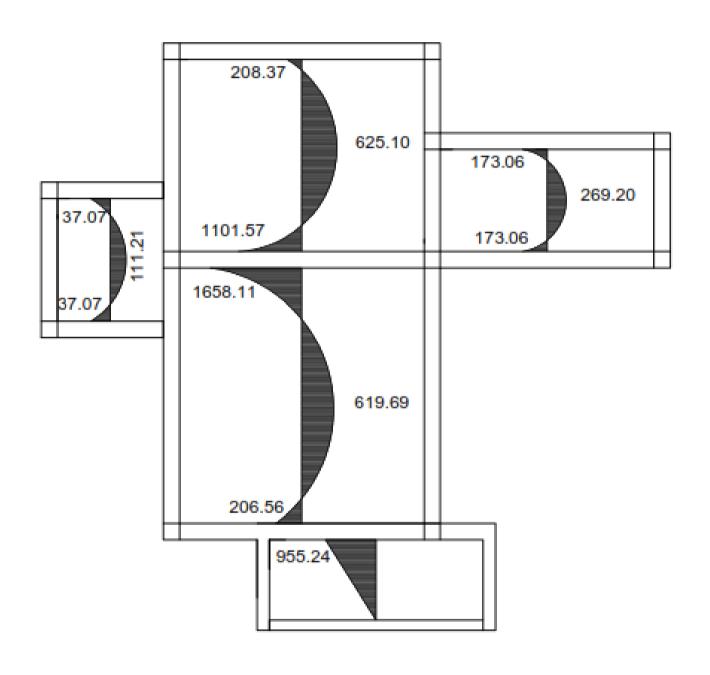


DIAGRAMA DE MOMENTOS SIN BALANCEAR EN EL EJE Y-Y



BALANCEO DE MOMENTOS

E	J	Ε	X	-X	
ī	<u> </u>	0	Λ	4	•

LOOK I-Z			
LOSA 1		LOSA 2	
Longitud x	2.6	Longitud x	6
M+x1	159.23	M+x2	320.57073
M-x1	306.28	M-x2	106.85691
		M-discontinuo en	
M-discontinuo en x1	53.08	x2	106.85691

Factores de distribución		Diferencial de	
F.D.1	0.30	momento (M)	199.42
F.D.2	0.70		

Momento Balanceado 1 245.99

mb1 = M - x - FD1 * M

mb2 = M - x2 + FD2 * M

Momento Balanceado 2 245.99

Momento + corregido para losa 1

 $M^{+}Corregido = M_{+x} + \frac{M}{2}$

Mcorregido **258.9371**

corregido en losa 1

Momento discontinuo

LOSA 1-4

LOSA 1		LOSA 4	
Longitud x	2.6	Longitud x	6
M+x1	159.23	M+x4	473.7098
M-x1	306.28	M-x4	157.90327
		M-discontinuo en	
M-discontinuo en x1	53.08	x4	157.90327

86.31237

Factores de distribución		Diferencial de	
F.D.1	0.30	momento (M)	148.38
F.D.2	0.70		

Momento Balanceado 1 261.42

mb1 = M - x - FD1 * M

mb2 = M - x2 + FD2 * M

Momento Balanceado 2	261.42
I MOMENTO BATANCEAGO Z	201.421

Momento + corregido para losa 1

		M+Compaida -
Mcorregido	233.4139	$M^+Corregido = 1$

Momento discontinuo corregido en losa 1 77.80464

E	JE	Y	-Y	
ī	O ^s	Δ	2-4	4

LOOK E T			
LOSA 2		LOSA 4	
Longitud y	4.7	Longitud y	6.25
M+y2	633.74	M+y4	637.25217
M-y2	1115.63	M-y4	1704.095
		M-discontinuo en	
M-discontinuo en y2	211.25	y4	212.41739

Factores de distribución		Diferencial de	
F.D.1	0.43	momento (M)	-588.46
F.D.2	0.57		

Momento Balanceado 1 1368.22

mb1 = M - y - FD1 * M

Momento Balanceado 2 1368.22

mb2 = M - y2 + FD2 * M

Momento + corregido para losa 2

Mcorregido	927.97

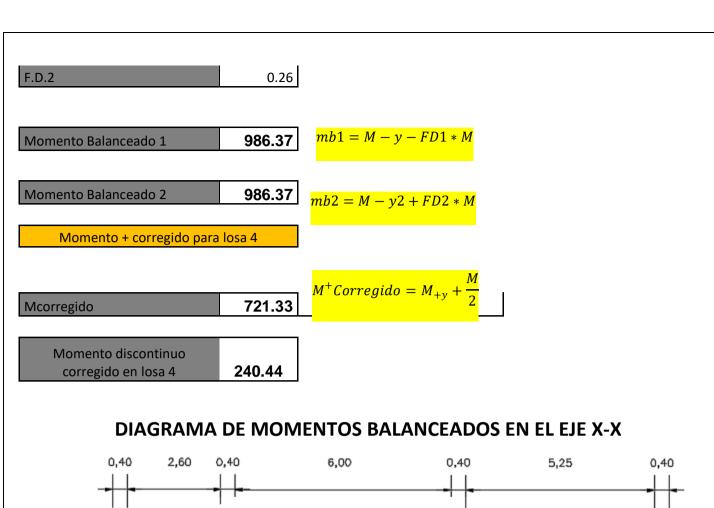
 $M^{+}Corregido = M_{+x} + \frac{M}{2}$

Momento discontinuo corregido en losa 2 309.32

LOSA 4-5

LOSA 4		LOSA 5	
Longitud y	6.25	Longitud y	2.22
M+y4	633.74	M+y4	0
M-y4	1115.63	M-y4	940.46193
		M-discontinuo en	
M-discontinuo en y4	211.25	у4	940.46193

Factores de distribución		Diferencial de	
F.D.1	0.74	momento (M)	175.17



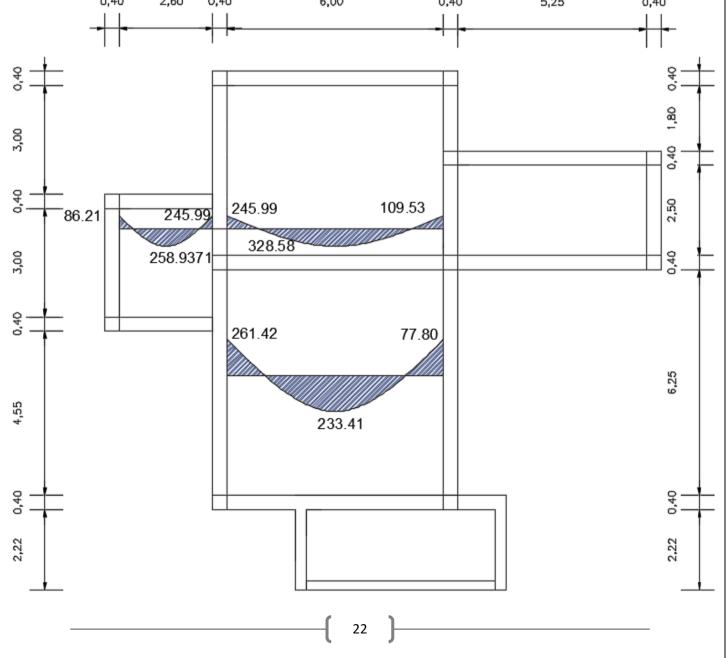
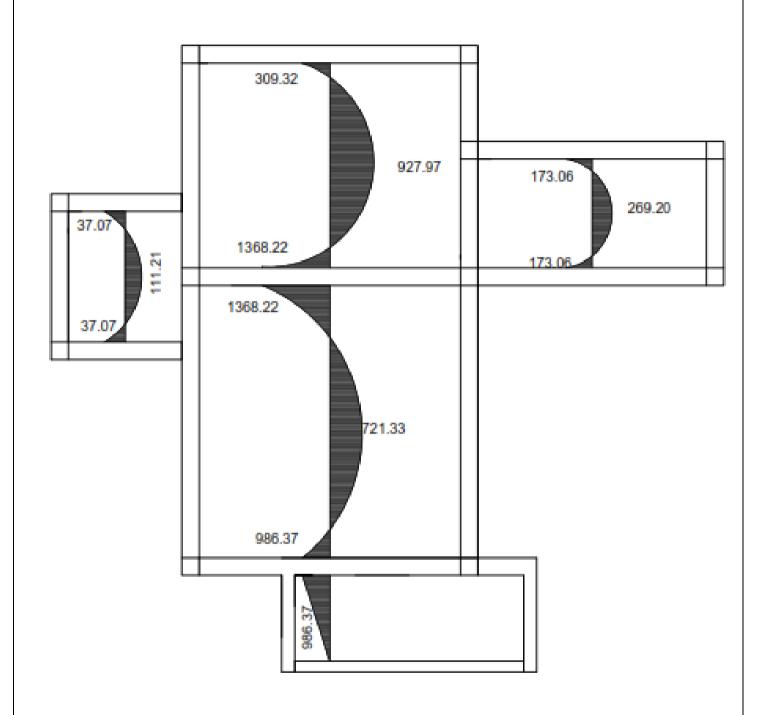


DIAGRAMA DE MOMENTOS BALANCEADOS EN EL EJE Y-Y



PROPUESTA DE ARMADO		
φ De varilla #3	0.0095	
Recubrimiento	0.02	
t'	0.04	
t	0.29	
В	10.4	
b	10	
F'c	280	
fy	2810	

Peralte efective	/o "d".		
		d = t - recubrimiento -	<mark>Ø varilla #3</mark>
d =	0.26525		2

Cálculo de falla de sección		
M(-) mayor (ubicado en		
losa 2)	1368.22	
M(+) mayor (ubicado ene		
losa 2)	633.74	
В	50	
b	10	
f'c	280	
fy	2810	
Ø	0.9	
d	26.525	

$\rho \ mayor = \frac{As(\cdot)}{\rho \ mayor = 0}$	-)mayor b * d 0.0076	
$\rho \text{ minimo} = \frac{14}{fy}$ $\rho \text{ minimo} =$	_	
ρ balanceado = (
ρ balanceado = $ρmax = 0.75 * ρt$	0.04978652	
pmax = 0,73 * pt	0.03733989	
Se diseña simplemente	reforzado si:	Se diseñara como:
ρminimo < ρmayo	FALLA DUCTIL, SIMPLEMENTE	
Se diseña como vi		
ρmayor > ρm	nax	

CALCULO DE As min PARA ARMADO MINIMO DE ACERO NEGATIVO

Se cálculo la cantidad de acero mínimo positivo y negativo que necesita la sección y después se agrega el acero faltante para los momentos no satisfechos

$As_{(+)}min = \rho min$	nimo * B * d
As(+)min =	6.84
$As_{(+)}sismico =$	omax * B * c
As(+) sismico =	49.52

Diámetro (pulgadas)	# de varilla	Área (cm2)	Diámetro (cm)
1/4	2	0.317	0.635
3/8	3	0.713	0.953
1/2	4	1.29	1.27
5/8	5	2	1.588
3/4	6	2.84	1.905
7/8	7	3.87	2.223
1	8	5.1	2.54
1 1/8	9	6.45	2.858
1 1/4	10	7.92	3.175
1 3/8	11	9.58	3.493

	Cantidad de varillas	# de varilla	Área de varilla	
Se proponen	3	4	1.29	
	Total	3.87	Condi	ción: As propuesto > As(-)min

Entonces:

$$As_{(+)}min = \rho minimo * b * d$$

As(+)min = 1.37

	Cantidad de varillas	# de varilla	Área de varilla
Se proponen	2	3	0.713
<u> </u>	Total	1.426	Condi

FORMA EN LA QUE TRABAJARÁ LA SECCIÓN TRANSVERSAL

Cálculo del valor de "a" para determinar el funcionamiento estructural de la sección.

$$a = \frac{As_{(+)}) * fy}{0.85 * f'c * b}$$

a= 1.403 cm

Cálculo de momentos que satisface el acero mínimo

B=	50	cm
b=	12	cm
f´c	280	kg/cm2
fy	2810	kg/cm3
Ø=	0.9	
d=	26.525	cm
As(-)=	1.426	cm2
As(+)=	1.426	cm2

MOMENTO NEGATIVO MÍNIMO

$$M_u = \emptyset * fy * \frac{(d - \frac{As_{(-)} * fy}{1.7 * f'c * b})}{100}$$

Mu(-)= 669.0494 kg-m

MOMENTO POSITIVO MÍNIMO

$$M_u = \emptyset * fy * \frac{(d - \frac{As_{(-)} * fy}{1.7 * f'c * b})}{100}$$

Mu(+)= 670.8173 kg-m

CÁLCULO DE MOMENTOS NO SATISFECHOS

MOMENTOS POSITIVOS NO SATISFECHOS

NO SE REQUIERE ACERO POSITIVO EXTRA EN LA PARTE MEDIA DEL NERVIO, PUES NO EXISTE MOMENTOS NO SATISFECHOS YA QUE EL MOMENTO ÚLTIMO POSITIVO ENCONTRADO ES DE **670.8173**NINGUNO ES MAYOR QUE TODOS LOS MOMENTOS BALANCEADOS EN LAS 5 LOSAS

MOMENTOS NEGATIVOS NO SATISFECHOS

LOSA 1	0	0	M1 no satisfecho	=	kg-m
LOSA 2	0	0	M2 no satisfecho	=	kg-m
LOSA 3	0	0	M3 no satisfecho	=	kg-m
LOSA 4	0	0	M4 no satisfecho	=	kg-m
LOSA 5	0	0	M5 no satisfecho	=	kg-m

LOSA 1	35.7	sí	669.0494	M1 no satisfecho	=		kg-m
LOSA 2	1336.84	no	669.0494	M2 no satisfecho	=	667.791	kg-m
LOSA 3	166.36	sí	669.0494	M3 no satisfecho	=		kg-m
LOSA 4	1336.84	no	669.0494	M4 no satisfecho	=	667.791	kg-m
LOSA 5	1264.74	no	669.0494	M5 no satisfecho	=	595.689	kg-m

$$As_{(+)losa2} = \frac{0.85 * f'c' * b}{fy} (d - \sqrt{d^2 - \frac{M_{2No \, satisfecho} * 100}{0.425 * f'c * b * \emptyset}} d^2$$

As(+)losa2= 1.0515 cm2

1 BASTON #4

1.29 > 1.01

REFUERZO

 $As_{(+)losa4} = \frac{0.85 * f'c' * b}{fy} (d - \sqrt{d^2 - \frac{M_{4No \ satisfecho} * 100}{0.425 * f'c * b * \emptyset}} d^2$

As(+)losa4= 0.903 cm2

1 BASTON #4

1.29 > 0.9

REFUERZO

DISEÑO DE CORTANTE

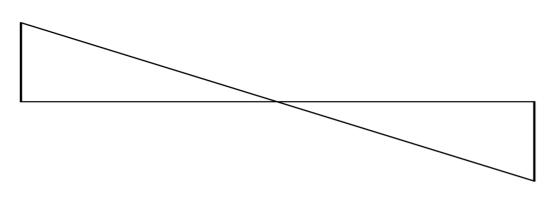
EL DISEÑO A CORTE SE REALIZA PARTIR DE LA FUERZA DE "CORTE ACTUANTE" MAS CRÍTICA LA CUAL SE CONSIGUE ESTABLECER EL MÁS CRÍTICO DE LOS SIGUIENTES CASOS.

- 1. LA FUERZA CORTANTE EN EL EXTREMO DE LOS NERVIOS DE MAYOR LONGITUD DE UNA LOSA DE 2 SENTIDOS
- 2. LA FUERZA CORTANTE EN EL EXTREMO DE LOS NERVIOS DE UNA LOSA EN VOLADIZO
- 2. LA FUERZA CORTANTE EN EL EXTREMO DE LOS NERVIOS CON MAYOR CARGA DISTRIBUIDA

LOSA #4 ES LA MÁS CRÍTICA

W= 542.7 kg/m

L= 6.25 m



Act. Máximo

CORTE ACTUANTE MÁXIMO

$$V_{act\ max} = \frac{WL}{2}$$

Vact máx= 1695.99 kg

CÁLCULO DE V RESISTENTE

$$V_{Resistente} = 0.53 * 0.85 * \sqrt{f'c} * b * dA$$

Vresistente= 2399.44 kg

CÁLCULO DE Vu As min TRANSVERSAL

fy	=	2810	kg/cm2		
asv	=	0.634	cm2	2#2	
Smax=d	=	26.525	cm2		
k	=	0.85			
b	=	12	cm2		1P - 9
В	=	50	cm2		
f′c		280	kg/cm2		

$$Vu_{Asmin\,transv} = \frac{k * As_v * fy * d}{d}$$

Vus= 1514.31 kg

CHEQUEO ÚLTIMO RESISTENTE

$$V_u = V_{resistente} + V_{us}$$
 Vu= 3913.75 kg

 $V_u > V_{act m\acute{a}x}$ 3913.75 >

.698.99 Ok

Se coloca estribos #2 @ 0.26525m

CHEQUEO DE Smáx Y SECCIÓN

$$E = 1.1 * \sqrt{f'c} * b * d$$

$$E = 5858.8 \text{ kg}$$

$$F = 2.1 * \sqrt{f'c} * b * d$$

$$F = 11184.97 \text{ kg}$$

 $V_{us} < E \quad o se$ tiene buena separación

1514.31 < 5858.8 Ok

 $V_{us} < F \rightarrow$ se tiene buena separación

1514.31 < 11184.97 Ok

CHEQUEO DE Avmín

$$AV_{min} = \frac{3.5 * b * S_{máx}}{fy}$$

Avmín= 0.3965 kg

$$AV_{min} < As_{colocado}$$

0.396 <

0.634 Ok

ACERO POR TEMPERATURA

 $As_{temperatura} = 0.0018*100*t'$

t'= 4 cm

Astemperatura=

0.72 cm2

0.720 $cm^2 \rightarrow 100 cm$

 $0.317 \quad cm^2 \rightarrow S \quad cm$

 $S_{m\acute{a}x} = 5t'$

Amáx=

20 cm2

ESTRIBOS #2 @20cm

ARMADO DE NERVIOS

