

Construcción

CDI APARTADO  
Apartado  
Departamento  
Antioquia

Propietario

Módulo 1A

Altura            1        Piso  
                    4,9 mts

Sistema estructural

Porticos de concreto resistente a momento  
DES

Materiales

$f'c = 210 \text{ Kgf/cm}^2$  (3000PSI)  
 $f_y = 4200 \text{ Kgf/cm}^2$  para barras Nº 3 y mayores

$f_y = 3500 \text{ Kgf/cm}^2$  para tubos rectangulares

Reglamentación

Decreto 926 de 2010 -- NSR 10--

Método de Diseño

Resistencia Ultima  
Estados Límites

Método de Análisis sísmico

Modal

Calculista

Camilo Esteban Benavides  
Matricula 25202 190656

Julio de 2015

Julio de 2015

Señores:  
Oficina de Planeacion Municipal  
La Ciudad

Estimados Señores Ref: CDI APARTADO  
Apartado

La presente tiene por objeto confrmrar que los diseños para el proyecto de la referencie , al que corresponden estas memorias de cálculo, fueron realizadas de acuerdo con La NORMA COLOMBIANA DE DIEÑO Y CONSTRUCCIÓN SISMO RESISTENTE (NSR 10), Y DECRETOS REGLAMENTARIOS, las consideraciones de cimentación y de caracterización están de acurdo con el estudio de suelos realizado en el sitio, declaramos que asumimos la responsabilidad por dichos dieños aqui consignados, y de acuerdo con lo anterior la revisión hecha por la Oficina de Planeacion Municipal , NO constituye una aprobación del diseño estructural , por parte suya , o por parte de la administración Municipal, sino una verificación del cumplimiento de las normas antes mencionadas.

Cordialmente

Camilo Esteban Benavides  
Mat 25202 190656

## DESCRIPCIÓN

El proyecto corresponde a una edificación destinada a uso Institucional y cubierta con losa con una altura de 4,90m.

La Estructura propuesta corresponde, a una configuración de portico de concreto resistente a momento con grado de disipación de energía (DES). Los entrepisos o losas de cubierta se encuentran conformadas por losas macizas.

Las cargas consideradas para el diseño son las estipuladas en el capítulo B de la norma NSR-10, así: Carga viva sobre losas 250 Kg/m<sup>2</sup>, Carga viva sobre cubierta 50 Kg/m<sup>2</sup>, peso de muros 300 Kg/m<sup>2</sup>, acabados 150 KG/m<sup>2</sup>, salvo aquellos espacios abiertos en los cuales se hizo la ponderación de la carga de muros para cada circnstancia.

Las especificaciones de los materiales son: concretos de  $f'c= 21\text{MPA}$  para vigas y  $f'c= 21\text{MPA}$  para columnas , y acero de refuerzo  $f_y= 420 \text{ MPa}$

La cimentacion estara conformada por losa flotante con vigas de cimentación . La capacidad admisible del suelo es de 3,00 ton/m<sup>2</sup>.

El método de calculo corresponde al de la resistencia última, y el análisis sísmico se desarollo por el método modal.

Para la modelación del módulo se utilizaron elementos tipo Frame en la ubicación de vigas y columnas con el fin de evaluar su comportamiento, elemento tipo Shell para la modelación de cubierta que en este caso al tratarse de una losa de cubierta se supuso como diafragma rígido en su plano, todos los elementos de soporte se encuentran empotrados en el nivel 0.00m. El análisis de comportamiento se realizó con la herramienta ETABS 9,7,3.

El predio esta ubicado en un sector especial de acuerdo al estudio de sitio realizado y a la entrega de las características y condiciones de la zona especificados en el estudio de suelos de acuerdo con la Noma de Construcción Sismoresistente de 2010, Amenaza de riesgo Sísmico Alto.  $A_a = 0.25$ ,  $F_a = 1.3$ ,  $I = 1,25$ ,

Para el calculo de la fuerza de viento se utiliza el método simplificado de acuerdo con las siguientes consideraciones

#### B.6.2

##### Clasificacion Edificio bajo

Altura media de a cubierta (h)= 4,9 < 18 mts Ok!  
Menor dimension horizontal= 7,8 > 2.85 mts Ok!

##### Clasificacion Edificio Cerrado

Velocidad Basica de viento V= 100 km/h Dec 340 de 2012

B.6.4.1 (Región 2 )

Coeficiente de Importancia I= 1,00

A.2.5. Educativo

Rugosidad del terreno= B H > 9.0 mts

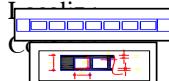
Categoría de exposición= B

Factor de ajuste altura  $\lambda$ = 1,0

##### B.6.4.2

B.6.5.7 H< 4.5-> Kzt= 1,0

$P_s = \lambda \cdot K_{zt} \cdot I \cdot P_{s10} = -0,23 \text{ KN/m}^2 \Rightarrow -23 \text{ Kg/m}^2 \quad -23 \text{ Kg/m}^2$   
Se utiliza la minima  $q = 0,4 \text{ KN/m}^2 \Rightarrow 40 \text{ Kg/m}^2$   
de acuerdo con B.6.1.3

Proyecto: CDI APARTADO  
 Apartado  
**Evaluación de Cargas**

Bloque: A

**PLACA ALIGERADA**

Espesor de tortas (t')=	0,12	(m)
Altura viguetas (h)=	0,00	(m)
Ancho Viguetas (b)=	0,00	(m)
Separación (S)=	0,00	(m)

SISTEMA INTERNACIONAL

DE UNIDADES

TORTAS SUPERIOR E INFERIOR	24,0 x t'	2,88 KN/m <sup>2</sup>	288,00 Kg/m <sup>2</sup>
VIGUETAS	24,0 x b x h / S	0,00 KN/m <sup>2</sup>	0,00 Kg/m <sup>2</sup>
ALIGERAMIENTO		0,00 KN/m <sup>2</sup>	0,00 Kg/m <sup>2</sup>
ACABADOS		1,50 KN/m <sup>2</sup>	150,00 Kg/m <sup>2</sup>
MUROS y/o PARTICIONES		3,00 KN/m <sup>2</sup>	300,00 Kg/m <sup>2</sup>
CARGA MUERTA (CM)=		7,38 KN/m <sup>2</sup>	738,00 Kg/m <sup>2</sup>
CARGA VIVA (CV) =		2,00 KN/m <sup>2</sup>	200 Kg/m <sup>2</sup>
CARGA TOTAL (CT)=		9,38 KN/m <sup>2</sup>	938,00 Kg/m <sup>2</sup>

## CDI APARTADO

ANALISIS  
PESO EDIFICACIONES

## COLUMNAS

	ANCHO	LADO	ALTO	cant	peso
		m	mts		ton
COL 0,4 x 0,4	0,4	0,4	4,9	4	7,5

 $\Sigma$  Peso Columnas= 7,5

## VIGAS

VIGA 0,4 x 0,5	0,4	0,5	7,8	2	7,49
VIGA 0,4 x 0,5	0,4	0,5	8,7	3	12,53

 $\Sigma$  Peso Vigas= 20,0

## LOSAS

Placa Entrepiso	1	67,86	19543,7
-----------------	---	-------	---------

 $\Sigma$  Peso Losas= 19,5

Muros	200 Kg /m <sup>2</sup>	mamp	Area	13572
	150 Kg /m <sup>2</sup>	acaba	67,86	10179

 $\Sigma$  Peso Muros= 23,8

## cubierta

0,2

 $\Sigma$  Total= 71,0

CDI APARTADO

**masa participante**

Mode	Period	UX	UY	l SumUX	SumUY
1	0,428713	66,8327	0	66,8327	0
2	0,405713	0	100	66,8327	100
3	0,383022	33,1673	0	100	100
4	0,017603	0	0	100	100

**CORTANTE DINAMICO**

Summation	0, 0, Base	DEAD	70529,88	0
Spec	Mode	Dir	F1	F2
EX		1 U1	50.006	0
EX		2 U1	0	0
EX		3 U1	24.817	0
EX		4 U1	0	0
EX	All	All	64.865	0
EXX		1 U1	36.047	0
EXX		2 U1	0	0
EXX		3 U1	17.889	0
EXX		4 U1	0	0
EXX	All	All	46.758	0
EY		1 U2	0	0
EY		2 U2	0	67.402
EY		3 U2	0	0
EY		4 U2	0	0
EY	All	All	0	67402,26
EYY		1 U2	0	0
EYY		2 U2	0	52149,15
EYY		3 U2	0	0
EYY		4 U2	0	0
EYY	All	All	0	52149,15

Construcción : CDI APARTADO  
Localidad : Apartado

Área : 67,86 m<sup>2</sup> Resumen análisis de carga

#### Viento

V<sub>s</sub> = 100 Kp/h Mapa B.6.5.1

$$P_s = \lambda \cdot K_{zt} \mid P_{s10} = -0,23 \text{ KN/m}^2 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow -40 \text{ Kg/m}^2 \quad \text{Presión sobre cubierta}$$

#### Sismo

0,7015385

$$T = C_t \cdot H^a \quad a=0.9 \quad C_t = 0,047$$

$$H = 4,90 \quad \text{mts}$$

$$\begin{aligned} T &= 0,1965 & \text{seg} \\ S_a &= 1,016 & g \\ R &= 5,25 & \text{tante Basal=} & 64909 \text{ Kgs} \\ D_L &= 71,01 & \text{Ton} & 51928 \text{ derivas} \\ V_s &= 64,91 & \text{Ton} & \text{Cortante Basal} \\ E &= 11,13 & \text{Ton} & 90\% FHE / R & 58418,5 \end{aligned}$$

#### Carga viva

Carga viva placa 200 Kgf/m<sup>2</sup>

Carga Muerta		
		wi ton
Columnas		7,53
vigas		20,02
LOSA		19,54
acab y muros	193,0	23,75
Cubierta		0,18
		71,01
$\Sigma = 71,0 \text{ Ton}$		

#### Cortante dinamico

OutputCase	CaseType	StepType	GlobalFX	GlobalFY	GlobalFZ
Text	Text	Text	Kgf	Kgf	Kgf
DEAD	LinStatic		1,024E-11	2,177E-11	70529,88
Ex	LinRespSpec	Max	64865		2609
Ey	LinRespSpec	Max	0	67402	1302
Exx	LinRespSpec		46758		
Eyy	LinRespSpec		52149		

Obtencion de factores para combinaciones			
	cortante Basal F.Horizontal	cortante Basal Dinamico	Factor ajuste
	Kgf	Kgf	
D	71012	70530	1,007
Ex Diseño	11127	64865	<b>0,212</b> =Vs/Vsx dinamico/R
Ey Diseño	11127	67402	<b>0,190</b> =Vs/Vsy dinamico/R
ExDeriva	51928	46758	1,111 =Vs(1)/Vsx dinamico**
EyDeriva	51928	52149	1,000 =Vs(1)/Vsy dinamico**

\*\* Vs(1) de deriva con l = 1.0

Vs = Cortante Basal segun fuerza horizontal

Combinaciones de carga	
Diseño Elementos	

COMB1	1.4D		
COMB2	1.2 D	+ 1.6 L	
COMB3	1.2 D	+ 1.0 L	+0,212Ex + 0,058Ey
COMB4	1.2 D	+ 1.0 L	+0,212Ex - 0,058Ey
COMB5	1.2 D	+ 1.0 L	-0,212Ex + 0,058Ey
COMB6	1.2 D	+ 1.0 L	-0,212Ex - 0,058Ey
COMB7	1.2 D	+ 1.0 L	+0,064Ex + 0,191Ey
COMB8	1.2 D	+ 1.0 L	+0,064Ex - 0,191Ey
COMB9	1.2 D	+ 1.0 L	-0,064Ex + 0,191Ey
COMB10	1.2 D	+ 1.0 L	-0,064Ex - 0,191Ey
COMB11	0.9 D		+0,212Ex + 0,058Ey
COMB12	0.9 D		+0,212Ex - 0,058Ey
COMB13	0.9 D		-0,212Ex + 0,058Ey
COMB14	0.9 D		-0,212Ex - 0,058Ey
COMB15	0.9 D		+0,064Ex + 0,191Ey
COMB16	0.9 D		+0,064Ex - 0,191Ey
COMB17	0.9 D		-0,064Ex + 0,191Ey
COMB18	0.9 D		-0,064Ex - 0,191Ey

Combinaciones de carga	
CALCULO DE DERIVA	

DER	1.2D + 1.6 L		
DER	1.2 D	+ 1.0 L	+1,111Ex
DER	1.2 D	+ 1.0 L	-1,111Ex
DER	1.2 D	+ 1.0 L	+1Ex
DER	1.2 D	+ 1.0 L	-1Ex
DER	0.90 D		+1,111Ex
DER	0.90 D		-1,111Ex
DER	0.90 D		+1Ex
DER	0.90 D		-1Ex

Combinaciones de carga	
Cimentacion	

COMB1	B.2.3.1	D	
COMB2	B.2.3.2	D + L	
COMB3	B.2.3.6	0.9 D	+0,149Ex + 0,04Ey
COMB4		0.9 D	+0,149Ex - 0,04Ey
COMB5		0.9 D	-0,149Ex + 0,04Ey
COMB6		0.9 D	-0,149Ex - 0,04Ey
COMB7		0.9 D	+0,045Ex + 0,134Ey
COMB8		0.9 D	+0,045Ex - 0,134Ey
COMB9		0.9 D	-0,045Ex + 0,134Ey
COMB10		0.9 D	-0,045Ex - 0,134Ey
COMB 11	B.2.3.4	D	+ .75 L
COMB12	B.2.3.9	0,6 D	
COMB13	B.2.3.10	0,6 D	+0,149Ex + 0,04Ey
COMB14		0,6 D	+0,149Ex - 0,04Ey
COMB15		0,6 D	-0,149Ex + 0,04Ey
COMB16		0,6 D	-0,149Ex - 0,04Ey
COMB17		0,6 D	+0,045Ex + 0,134Ey
COMB18		0,6 D	+0,045Ex - 0,134Ey
COMB19		0,6 D	-0,045Ex + 0,134Ey
COMB20		0,6 D	-0,045Ex - 0,134Ey

Diseño Elementos

Combinaciones para la verificacion de cortante en vigas  
Verificacion de cortante en vigas 2 x E

cte1	1.2 D	+ 1.0 L	+0,424Ex + 0,115Ey
cte2	1.2 D	+ 1.0 L	+0,424Ex - 0,115Ey
cte3	1.2 D	+ 1.0 L	-0,424Ex + 0,115Ey
cte4	1.2 D	+ 1.0 L	-0,424Ex - 0,115Ey
cte5	1.2 D	+ 1.0 L	+0,127Ex - 0,381Ey
cte6	1.2 D	+ 1.0 L	-0,127Ex + 0,381Ey
cte7	1.2 D	+ 1.0 L	-0,127Ex - 0,381Ey
cte8	1.2 D	+ 1.0 L	+0,127Ex + 0,381Ey
cte9	0.9 D		+0,424Ex + 0,115Ey
cte10	0.9 D		+0,424Ex - 0,115Ey
cte11	0.9 D		-0,424Ex + 0,115Ey
cte12	0.9 D		-0,424Ex - 0,115Ey
cte13	0.9 D		+0,127Ex - 0,381Ey
cte14	0.9 D		-0,127Ex + 0,381Ey
cte15	0.9 D		-0,127Ex - 0,381Ey
cte16	0.9 D		+0,127Ex + 0,381Ey
ENVCTE			

Diseño Elementos

Combinaciones para la verificacion de cortante en Columnas

Verificacion de cortante en Columnas  $\Omega \times E$ ,  $\Omega_o = 3,0$   
 $0.5 \times A_{ax} F_a = 0,1625$

ctec1	1.3625 D	+ 1.0 L	+0,635Ex + 0,172Ey
ctec2	1.3625 D	+ 1.0 L	+0,635Ex - 0,172Ey
ctec3	1.3625 D	+ 1.0 L	-0,635Ex + 0,172Ey
ctec4	1.3625 D	+ 1.0 L	-0,635Ex - 0,172Ey
ctec5	1.3625 D	+ 1.0 L	+0,191Ex + 0,572Ey
ctec6	1.3625 D	+ 1.0 L	+0,191Ex - 0,572Ey
ctec7	1.3625 D	+ 1.0 L	-0,191Ex + 0,572Ey
ctec8	1.3625 D	+ 1.0 L	-0,191Ex - 0,572Ey
ctec9	1.0625 D		+0,635Ex + 0,172Ey
ctec10	1.0625 D		+0,635Ex - 0,172Ey
ctec11	1.0625 D		-0,635Ex + 0,172Ey
ctec12	1.0625 D		-0,635Ex - 0,172Ey
ctec13	1.0625 D		+0,191Ex + 0,572Ey
ctec14	1.0625 D		+0,191Ex - 0,572Ey
ctec15	1.0625 D		-0,191Ex + 0,572Ey
ctec16	1.0625 D		-0,191Ex - 0,572Ey
ENVCTEcol			

## CHEQUEO DE IRREGULARIDADES -

### IRREGULARIDADES EN PLANTA

TIPO DE IRREGULARIDAD		SI	NO	$\varnothing_p$	
Irregularidad Torsional	1aP		X	1,0	
Irregularidad Torsional Extrema	1bP		X	1,0	
Retrocesos en las Esquinas	2P		X	1,0	
Discontinuidades en el Diafragma	3P		X	1,0	
Desplazamientos del Plano de Acción	4P		X	1,0	
Sistemas no Paralelos	5P		X	1,0	

$$\varnothing_p (\text{ADOPTADO}) = \quad \quad \quad 1,00$$

### IRREGULARIDADES EN ALTURA

TIPO DE IRREGULARIDAD		SI	NO	$\varnothing_a$	
Piso Flexible	1aA		X	1,0	
Piso Flexible Extremo	1bA		X	1,0	
Irregularidad en Distorsión de Masas	2A		X	1,0	
Irregularidad Geométrica	3A		X	1,0	
Desplazamientos del Plano de Acción	4A		X	1,0	
Piso Debil	5aA		X	1,0	
Piso Debil Extremo	5bA		X	1,0	

$$\varnothing_a (\text{ADOPTADO}) = \quad \quad \quad 1,00$$

Teniendo en cuenta el tipo de irregularidad se tiene:

$$R = \varnothing_a * \varnothing_p * R_o$$

donde :       $\varnothing_a = \quad \quad \quad 1,00$

$\varnothing_p = \quad \quad \quad 1,00$

Porticos de concreto resistente a momento       $\varnothing_r = \quad \quad \quad 0,75$

DES

$R_o = \quad \quad \quad 7,00$

entonces :       $R' = \quad \quad \quad 5,25$

Proyecto: CDI APARTADO  
Ubicación: Apartado

Grupo de uso: III

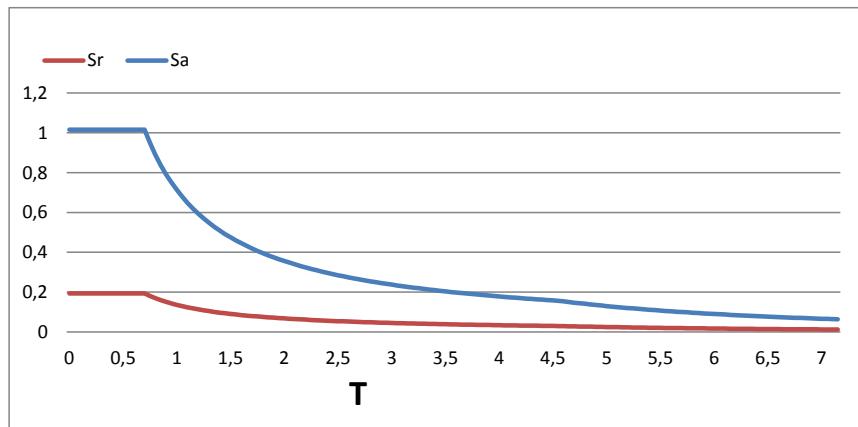
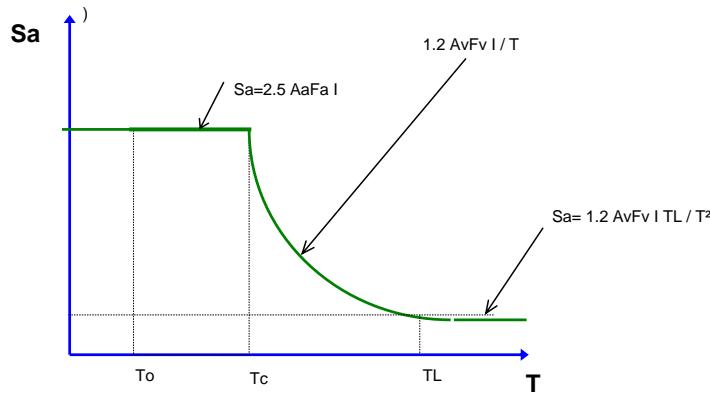
Aa= 0,25	Fa= 1,3
Av= 0,25	Fv= 1,90
Ad= 0,06	I= 1,25

0,8125

Dinamico	S/N
S	

Suelo tipo : suelo 025 D

To= 0,146	R <sub>o</sub> = 7,0
Tc= 0,70	$\Omega_o$ = 3,0
Tl= 4,56	
h= 4,90	Cu= 1,18
Ct= 0,047	
$\alpha$ = 0,9	CuTa= 0,2318 <=
Ta= 0,1965	seg



	T	Sa	Sr
0,1965	0,1965	1,0156	0,19345

T	Sa	Sr
0	1,0156	0,19345
0,05	1,0156	0,19345
0,1	1,0156	0,19345
0,15	1,0156	0,19345
0,2	1,0156	0,19345
0,25	1,0156	0,19345
0,3	1,0156	0,19345
0,35	1,0156	0,19345
0,4	1,0156	0,19345
0,45	1,0156	0,19345
0,5	1,0156	0,19345
0,55	1,0156	0,19345
0,6	1,0156	0,19345
0,65	1,0156	0,19345
0,7	1,0156	0,19345
0,75	0,95	0,18095
0,8	0,8906	0,16964
0,85	0,8382	0,15966
0,9	0,7917	0,15079
0,95	0,75	0,14286
1	0,7125	0,13571
1,05	0,6786	0,12925
1,1	0,6477	0,12338
1,15	0,6196	0,11801
1,2	0,5938	0,11131
1,25	0,57	0,10857
1,3	0,5481	0,1044
1,35	0,5278	0,10053
1,4	0,5089	0,09694
1,45	0,4914	0,0936
1,5	0,475	0,09048
1,55	0,4597	0,08756
1,6	0,4453	0,08482
1,65	0,4318	0,08225
1,7	0,4191	0,07983
1,75	0,4071	0,07755
1,8	0,3958	0,0754
1,85	0,3851	0,07336
1,9	0,375	0,07143
1,95	0,3654	0,0696
2	0,3563	0,06786
2,05	0,3476	0,0662
2,1	0,3393	0,06463

**SISTEMA ESTRUCTURAL****Porticos de concreto resistente a momento**

Capacidad de disipacion de energia DES  
 (TABLA A.3-3)

Ro' =

**7,00**Irregularidad en planta ( $\phi_p$ ) = **1,00** (TABLA A.3-6)Irregularidad en Altura ( $\phi_a$ ) = **1,00** (TABLA A.3-7)Irregularidad x redund. ( $\phi_r$ ) = **0,75** (TABLA A.3-7)Coeficiente de Capacidad de Disipación de Energia de Diseño (R') =  $\phi_p * \phi_a * \phi_r * R_o'$  (A.3.3.3)**R' = 5,25**

2,15	0,3314	0,06312
2,2	0,3239	0,06169
2,25	0,3167	0,06032
2,3	0,3098	0,05901
2,35	0,3032	0,05775
2,4	0,2969	0,05655
2,45	0,2908	0,05539
2,5	0,285	0,05429
2,55	0,2794	0,05322
2,6	0,274	0,0522
2,65	0,2689	0,05121
2,7	0,2639	0,05026
2,75	0,2591	0,04935
2,8	0,2545	0,04847
2,85	0,25	0,04762
2,9	0,2457	0,0468
2,95	0,2415	0,046
3	0,2375	0,04524
3,05	0,2336	0,0445
3,1	0,2298	0,04378
3,15	0,2262	0,04308
3,2	0,2227	0,04241
3,25	0,2192	0,04176
3,3	0,2159	0,04113
3,35	0,2127	0,04051
3,4	0,2096	0,03992
3,45	0,2065	0,03934
3,5	0,2036	0,03878
3,55	0,2007	0,03823

**Verificación Factor de Ajuste****De acuerdo con el metodo de la fuerza horizontal X 90% (Diseño)**

Peso estructura = 71,01 Ton      Vs= M g x Sa= 71,01 x 1,015625 X .9= 64,91  
 Vs= 64,91 Ton

**Factor de ajuste**

Cortante Dinamico      Vsx= 64,86 Ton      Vs/Vsx-> 1,001  
 Vsy= 67,40 Ton      Vs/Vsy-> 1,000      **Capitulo A.5.4.5**

$0.80 \frac{V_s}{V_{ij}}$  para estructuras regulares

(A.5.4-4)

Proyecto	CDI APARTADO						
Ubicación	Apartado					X	Y
				Derivas Máx (m)		0,009415	0,007156
Derivas de piso							
Story	Item	Load	Point	X	Y	Z	DriftX DriftY
STORY1	Max Drift X	DER1		43	8,7	1,2	4,7 0,000001
STORY1	Max Drift Y	DER1		43	8,7	1,2	4,7 0,000176
STORY1	Max Drift X	DER2		43	8,7	1,2	4,7 0,009415
STORY1	Max Drift Y	DER2		43	8,7	1,2	4,7 0,003781
STORY1	Max Drift X	DER3		43	8,7	1,2	4,7 0,009415
STORY1	Max Drift Y	DER3		43	8,7	1,2	4,7 0,003781
STORY1	Max Drift X	DER4		41	0	1,2	4,7 0,000001
STORY1	Max Drift Y	DER4		43	8,7	1,2	4,7 0,007156
STORY1	Max Drift X	DER5		41	0	1,2	4,7 0,000001
STORY1	Max Drift Y	DER5		43	8,7	1,2	4,7 0,007156
STORY1	Max Drift X	DER6		43	8,7	1,2	4,7 0,009415
STORY1	Max Drift Y	DER6		43	8,7	1,2	4,7 0,003727
STORY1	Max Drift X	DER7		43	8,7	1,2	4,7 0,009415
STORY1	Max Drift Y	DER7		43	8,7	1,2	4,7 0,003727
STORY1	Max Drift X	DER8		41	0	1,2	4,7 0,000001
STORY1	Max Drift Y	DER8		43	8,7	1,2	4,7 0,007102
STORY1	Max Drift X	DER9		41	0	1,2	4,7 0,000001
STORY1	Max Drift Y	DER9		43	8,7	1,2	4,7 0,007102

. REVISIÓN DE LA IRREGULARIDAD TORSIONAL -

ESQUINAS

SISMO EN X

NIVEL 1

EJE DE	41	43	1Pa	1Pb		Φp
PISO 1	DERIVA DE ANÁLISIS $\Delta 1$ (cm)	DERIVA DE ANÁLISIS $\Delta 2$ (cm)	$1.2^*(\Delta 1 + \Delta 2)$ 2	$1.4^*(\Delta 1 + \Delta 2)$ 2	OBSERVACIÓN	
PISO	4,78	4,78	5,74	6,69	REGULAR	1,0

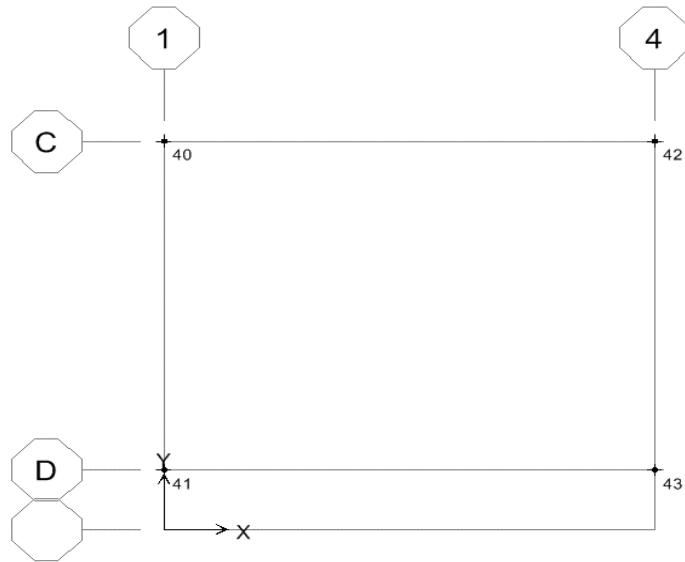
Ax= # e= 0,050

SISMO EN Y

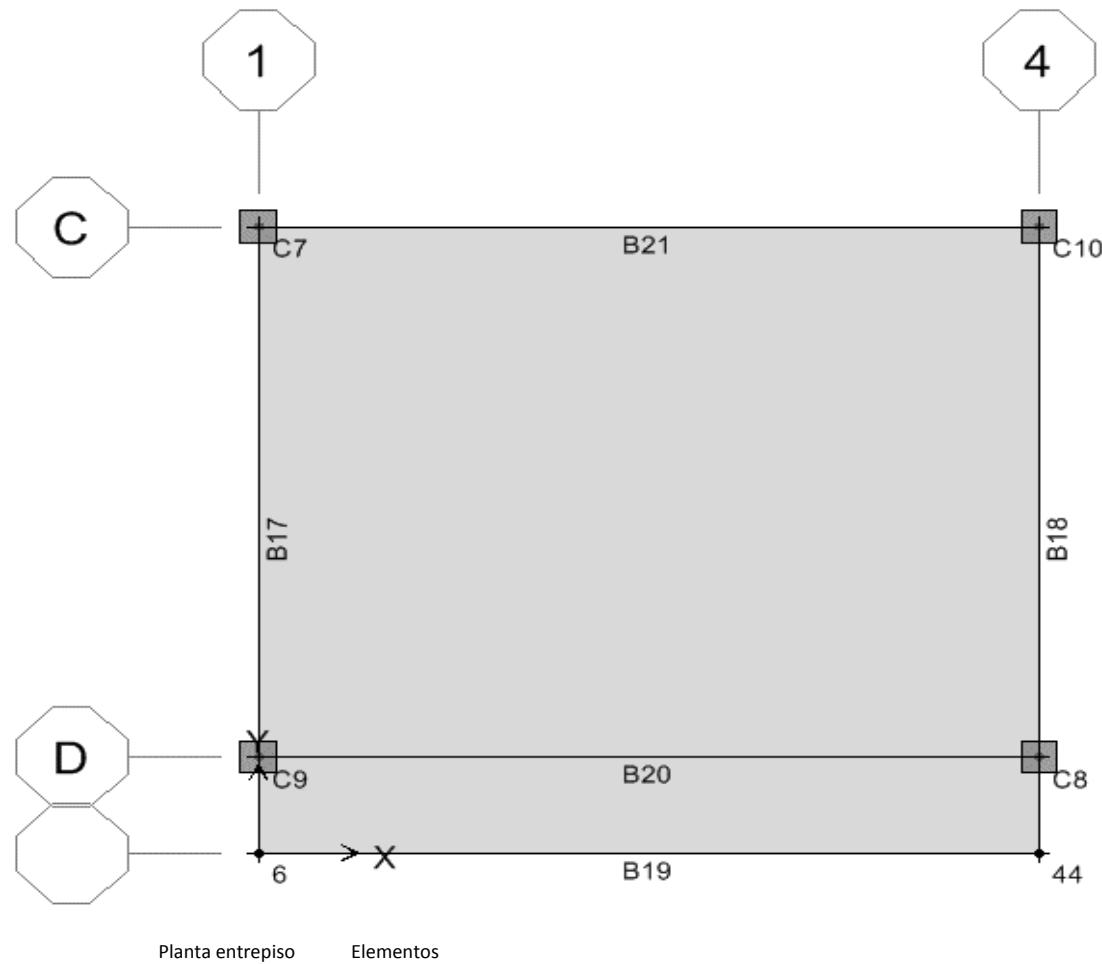
EJE DE	43	42	1Pa	1Pb		$\Phi_p$
PISO 1	DERIVA DE ANÁLISIS $\Delta 1$ (cm)	DERIVA DE ANÁLISIS $\Delta 2$ (cm)	1.2* ( $\Delta 1 + \Delta 2$ ) 2	1.4* ( $\Delta 1 + \Delta 2$ ) 2	OBSERVACIÓN	
PISO	4,15	4,15	4,980	5,81	REGULAR	1,0

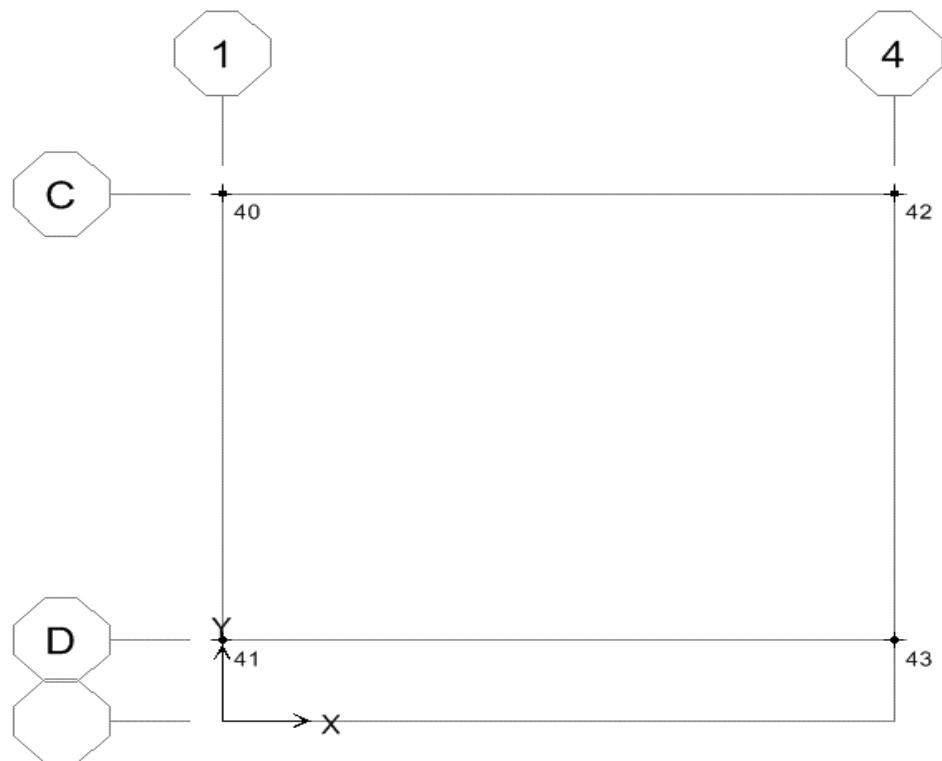
Ax= # e= 0,050

**. REVISIÓN DE LA IRREGULARIDAD TORSIONAL -**

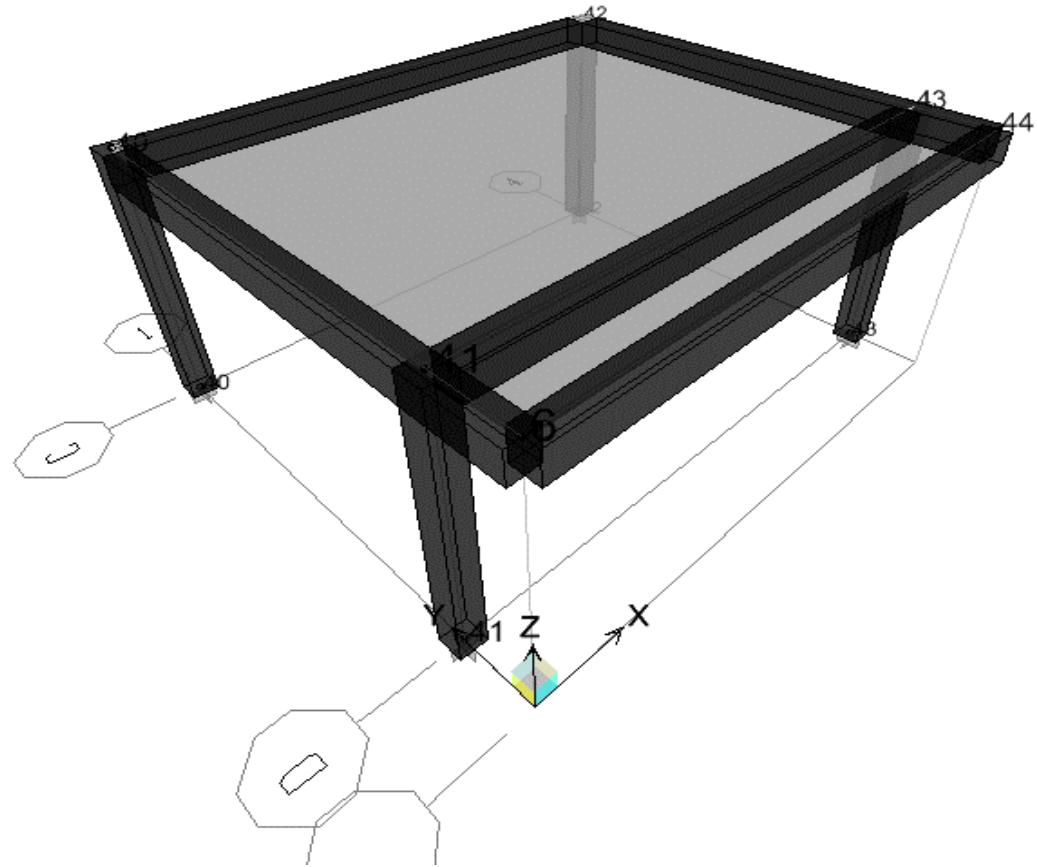


Story	Point	Load	UX	UY	UZ	RX	RY	RZ	
STORY1	6	EX		0,0511	0,0184	0,0015	0,001	0,00166	0,00423
STORY1	6	EY		0	0,0415	0,0048	0,004	0,00002	0
STORY1	40	EX		0,0382	0,0184	0,0001	0,002	0,00434	0,00422
STORY1	40	EY		0	0,0415	0,0001	0,004	0,00003	0
STORY1	41	EX		0,0478	0,0184	0,0001	0,001	0,00436	0,00422
STORY1	41	EY		0	0,0415	0,0001	0,004	0,00003	0
STORY1	42	EX		0,0382	0,0184	0,0001	0,002	0,00434	0,00422
STORY1	42	EY		0	0,0415	0,0001	0,004	0,00003	0
STORY1	43	EX		0,0478	0,0184	0,0001	0,001	0,00436	0,00422
STORY1	43	EY		0	0,0415	0,0001	0,004	0,00003	0
STORY1	44	EX		0,0511	0,0184	0,0015	0,001	0,00166	0,00423
STORY1	44	EY		0	0,0415	0,0048	0,004	0,00002	0
BASE	40	EX		0	0	0	0	0	0
BASE	40	EY		0	0	0	0	0	0
BASE	41	EX		0	0	0	0	0	0
BASE	41	EY		0	0	0	0	0	0
BASE	42	EX		0	0	0	0	0	0
BASE	42	EY		0	0	0	0	0	0
BASE	43	EX		0	0	0	0	0	0
BASE	43	EY		0	0	0	0	0	0





Puntos en la base



Modelo 3D

CDI APARTADO

Refuerzo Vigas

## Listado

## CDI APARTADO

Refuerzo Vigas				Listado									
STORY1	B21	VIGA50X40	6,547	No Message	COMB6	0,000156	0,000156	COMB6	0,000388	0,000388	COMB10	0,00028	COMB18
STORY1	B21	VIGA50X40	7,035	No Message	COMB14	0,000253	0,000253	COMB6	0,000391	0,000391	COMB10	0,0003	COMB18
STORY1	B21	VIGA50X40	7,524	No Message	COMB14	0,000359	0,000359	COMB6	0,000383	0,000383	COMB10	0,00032	COMB18
STORY1	B21	VIGA50X40	8,012	No Message	COMB6	0,000491	0,000491	COMB14	0,00038	0,00038	COMB10	0,00034	COMB18
STORY1	B21	VIGA50X40	8,5	No Message	COMB6	0,000616	0,000616	COMB14	0,000373	0,000373	COMB10	0,00036	COMB18

Proyecto  
Ubicación

CDI APARTADO  
Apartado

Diseño de Columnas									
Flexo Compresion					f'c=	21	MPA		
					fy=	420	MPA		

	% Ast	Ast	Barras cms		Story	ColLir	SecID	StnLoc	DesignOpt	PMMCom	AsMin	As
			cant	diam								
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,00244</b>	STORY1	C7	COL40X40	0 Design	COMB6	0,0016 0,00244
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,0016</b>	STORY1	C7	COL40X40	2 Design	COMB18	0,0016 0,0016
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,0016</b>	STORY1	C7	COL40X40	4 Design	COMB18	0,0016 0,0016
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,003115</b>	STORY1	C8	COL40X40	0 Design	COMB6	0,0016 0,003115
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,0016</b>	STORY1	C8	COL40X40	2 Design	COMB18	0,0016 0,0016
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,001834</b>	STORY1	C8	COL40X40	4 Design	COMB6	0,0016 0,001834
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,003115</b>	STORY1	C9	COL40X40	0 Design	COMB6	0,0016 0,003115
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,0016</b>	STORY1	C9	COL40X40	2 Design	COMB18	0,0016 0,0016
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,001834</b>	STORY1	C9	COL40X40	4 Design	COMB6	0,0016 0,001834
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,00244</b>	STORY1	C10	COL40X40	0 Design	COMB6	0,0016 0,00244
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,0016</b>	STORY1	C10	COL40X40	2 Design	COMB18	0,0016 0,0016
· 5674,5	0,714364	40,54	ok	8	# 8	<b>0,0016</b>	STORY1	C10	COL40X40	4 Design	COMB18	0,0016 0,0016

## CDI APARTADO

Apartado

Reacciones con envolvente de CIMENTACION

**TABLE: Joint Reactions**

Story	Point	Load	FX	FY	FZ (Kg)	MX	MY	MZ
BASE	40	CIM1	619,07	125,64	13974,59	-438,963	959	-1
BASE	41	CIM1	799,94	-125,64	21290,35	-49,828	1.239	1
BASE	42	CIM1	-619,07	125,64	13974,59	-438,963	-959	1
BASE	43	CIM1	-799,94	-126	21290,35	-49,828	-1239,078	-1,066

Proyecto: CDI APARTADO  
Ubicación: Apartado

Diseño Placa cimentación

$\sigma$ admisible losas=	3000	Kg/m <sup>2</sup>	f'c=	21	MPA
	3000	Kg/m <sup>2</sup>	fy=	420	MPA

**reacc Kgs**

40	13974,59
41	21290,35
42	13974,59
43	21290,35

Dimension del predio  
ancho= 7,8  
largo= 8,7  
Area= 67,86 m<sup>2</sup>

Comparado con el area necesaria de  
zapatas de acuerdo con la capacidad  
admisible

23,51 = 35% < 60%  
67,86

$\Sigma$  Reacciones = 70.530 Kgs

m<sup>2</sup>

$\Sigma$  Reacciones = 23,51 Area necesaria si se usaran zapatas  
 $\sigma$  admisible z

Coordenadas del centro de gravedad de las cargas

X= 0,00

Predimension altura de placa

Y= 4,19

De acuerdo con lo anterior la placa no deberá de tener sus lados  
desiguales para hacer coincidir el centro de gravedad

H1= 15 cms  
No= 1 Placas

geometrico de la misma.

H= 45 cms

Proyecto: CDI APARTADO  
Ubicación: Apartado

Diseño Placa cimentación

I1=	4,90	m	At=	71,05 ok	Distancia entre columnas maxima
I2=	19,60	m	A1=	28,42 ok	L= 965,00 cms
w=	5,80	m	A2=	42,63 ok	L/16= 45 < 45
x=	3,48				asi la altura minima 45 cms
y=	5,825				
					asumimos H= 45 cms ok

Cargas

Losa superior 0,15 240 Kg/m<sup>2</sup>

E/S	$\Sigma$ Carga Columnas =	993 Kg/m <sup>2</sup>
	Descarga por excavacion =	-1690 Kg/m <sup>2</sup>
	$\Sigma$ Cargas al suelo =	726 Kg/m <sup>2</sup>

726 < 5200 ok

Diseño Viguetas

Long maxima	3,5	ml	long aferente=	0,96
Mumax(+)	569	kg-m	k=	0,0003 $\rho= 0,0033$
Mumax(-)	-1092	kg-m	k=	0,001 $\rho= 0,0039$
Ast(-)=	13,53	utilizar 1 barra N° 6		
Ast(+)=	15,99	utilizar 1 barra N° 6		
Vu=	1721,9	Kg	$\nu u=$	0,42 Kg/cm <sup>2</sup>
			$\Delta \nu u=$	-6,12 Kg/cm <sup>2</sup>
Ast=	0,71	cm <sup>2</sup>		
1 ramal 3/8"			s= -4 cm	= .32 ok
Ra =	1219,0	Kg		

Cargas en vigas

R(350)= 12,2 kg  
R(178)= 0,6 kg  
Carga = 12,8 kg @.96

Mu=	726,8	kg-m	K= 0,0005
			$\rho= 0,001532$
Ast=	2,51	cm <sup>2</sup>	
2 barras #5 en doble fila=			3,98 cm <sup>2</sup>

cortante

vu=	44532	Kg	$\nu u=$	19,278 Kg/cm <sup>2</sup>
			$\Delta \nu u=$	12,738 Kg/cm <sup>2</sup>
Ast=	2,16	cm <sup>2</sup>		
4#7,5mm/m			s= 17,3 cm	< .33 ok

CDI APARTADO

DISEÑO PLACA CUBIERTA

Contiene : Verificacion placa maciza entrepiso

$$\begin{array}{ll} \text{Kgs / cm}^2 & \text{Kgs / cm}^2 \\ \text{fc=} & \text{fy=} \\ 211 & 4211 \text{ kg/cm}^2 \\ \text{Kgs / cm}^2 & \text{Kgs / cm}^2 \\ \text{fc=} & \text{fy=} \\ 211 & 4211 \text{ kg/cm}^2 \end{array}$$

Dimensiones criticas , se toma el panel de mayor tamaño

$$\begin{array}{llll} \text{La=} & 9,80 & \text{perimetro} & = \\ \text{Lb=} & 3,90 & \text{area} & = \\ & & & 38,22 \text{ m}^2 \end{array} \quad 1,37$$

$$\alpha = w/l = 2,51 \quad \text{Se calcula en dos direcciones} \quad Lb/La= 0,40$$

tabla C-9-3 y tablas cap 13 ( c13-5ac13-8) caso 8

$$\begin{array}{llll} t = l/n/36 & & \text{Placa maciza} & \\ t = 0,10833333 & & d= 8 \text{ cms} & b*d^2= 6400 \\ => 12 \text{ cms} & & \text{Ok -} & \end{array}$$

Cargas	Peso propio		288,0	Kgs / m <sup>2</sup>
	acabados		160,0	Kgs / m <sup>2</sup>
	Tanques		0,0	Kgs / m <sup>2</sup>
		Wd=	Carga Muerta	448,0 Kgs / m <sup>2</sup>
$\psi = 1,55555556$		WI=	Carga Viva	180,0 Kgs / m <sup>2</sup>
			Total	448,00 Kgs / m <sup>2</sup>
		Wu=	Wu=	933,20 Kgs / m <sup>2</sup>

Negativo positivo	dir a		dir b		
	Wu	Ca	M	Cb	M
		0,043	3853,85 Kg x m	0,052	738,09 Kg x m
	L	0,025	734,71 Kg x m	0,019	88,43 Kg x m
	D	0,035	2108,27 Kg x m	0,024	278,01 Kg x m

$$\begin{array}{ll} M(+)= 284,30 \text{ Ton-cm} & M(+)= 36,64 \text{ Ton-cm} \\ M(-)= 385,39 \text{ Ton-m} & M(-)= 73,81 \text{ Ton-m} \end{array}$$

	(+)	(-)	(+)	(-)
Mu	284,2976	385,3855	Tonxcm	36,6445
K	0,04442	0,06022	ton/cm <sup>2</sup>	73,8087
$\rho$	0,00330	0,00330		
As	2,64	2,64	cm <sup>2</sup> /m	0,01153

sentido	3,90	15,0	barras Nº 4	1 c/ 28	cms	>25 Ok
sentido	9,80	37,0	barras Nº 4	1 c/ 28	cms	> 25 Ok

De acuerdo con el calculo se necesitan barras 1/2" una cada 28cms  
de 1/2" cada 25 cms en cada sentido

Área que se asemeja a una malla electrosoldada de 15x15x8mm, en ambas caras

Proyecto : CDI APARTADO

Localidad: Apartado

Contiene : Analisis elementos no estructurales

$$ax = 1,200$$

## MUROS

$$1,480$$

Muro de mamposteria reforzada de altura total

$\alpha_x =$	1,48
$\alpha_p =$	1,00 (Tabla A-9-2)
$R_p =$	1,50

Peso del muro

$F_y =$	4211 Kg/cm <sup>2</sup>	$f'm =$	1750 Kg/cm <sup>2</sup>
$A_s =$	0,71 cm <sup>2</sup>	$b =$	12 cm
$h =$	2,45 m	$P =$	2,32 Ton
$\gamma =$	1,8 ton/m <sup>2</sup>	$W_u =$	0,16 Ton/m
$e =$	0,15 m	$M_u =$	11,8 Ton-cm
$L =$	3,50 m	$\emptyset M_n =$	14,3 Ton-cm Ok
Dovelas	6 --1/c 0.7m	=	17,8 Ton-cm
		$V_u =$	0,19 ton
		=	2,13 ton
		$\emptyset V_n =$	1,28 ton

Muro de mamposteria reforzada de altura parcial

<b>ax=</b>	1,48
<b>ap=</b>	2,50 (Tabla A-9-2)
<b>Rp=</b>	1,50

Peso del muro

Fy=	4211 Kg/cm <sup>2</sup>	f'm =	1750 Kg/cm <sup>2</sup>
As=	0,71 cm <sup>2</sup>	b =	12 cm
h=	1,2 m	P =	1,13 Ton
γ=	1,8 ton/m <sup>2</sup>	W <sub>u</sub> =	0,16 Ton/m
e=	0,15 m	M <sub>u</sub> =	11,3 Ton-cm
L=	3,50 m	ØMn =	14,3 Ton-cm Ok
Dovelas	6 --1/c 0.7m		

$$M_n = A_s F_y \left[ d - 0.59 \frac{A_s}{2b} \frac{F_y}{f'm} \right] = 17,8 \text{ Ton-cm}$$

V <sub>u</sub> =	0,09 ton
=	2,13 ton
ØVn =	1,28 ton

Dinteles hasta 2.7 m

ap	1,00	wu=	0,336 ton/m
Rp	1,50	Mu=	30,22 ton-cm
L=	2,7 m	ØMn=	32,2056 ton-cm ok
<b>b</b>	15	Vu=	453,6 K
<b>h</b>	15	Vn=	1249 Kg ok