

COLEGIO Y CENTRO DE DESARROLLO INFANTIL LORENZO MORALES



El siguiente informe tiene como objetivo principal mostrar el diseño estructural del COLEGIO Y CENTRO DE DESARROLLO INFANTIL LORENZO MORALES, el cual se encontrará ubicado en la Ciudad de Valledupar departamento de Cesar.

Fecha: Febrero/2016

**ARNOLDO
BERROCAL**
INGENIERIA S.A.S



OS - CER387904



SC - CER183982



INTRODUCCION

En el presente informe se pretende mostrar el diseño estructural del COLEGIO Y CENTRO DE DESARROLLO INFANTIL LORENZO MORALES, realizado por **ARNOLDO BERROCAL INGENIERIA S.A.S**, las cuales son estructuras de concreto y metálica de dos y un piso, que estarán ubicado en la Ciudad de Valledupar departamento de Cesar.

TABLA DE CONTENIDO

1. ASPECTOS GENERALES	8
1.1 DESCRIPCION DE LA ESTRUCTURA	8
1.1.1 Tipo De Estructura	8
1.1.1.1 Colegio	8
1.1.1.1.1 Bloque 1	8
1.1.1.1.2 Bloque 2	8
1.1.1.1.3 Bloque 3	8
1.1.1.1.4 Bloque 6	8
1.1.1.2 CDI	9
1.1.1.2.1 Bloque 1	9
1.1.1.2.2 Bloque 2	9
1.1.1.2.3 Bloque 3	9
1.1.1.2.4 Bloque 4	9
1.1.1.2.5 Bloque 5	9
1.1.1.2.6 Bloque 6	9
1.1.1.2.7 Bloque 7	9
1.1.2 Sistema De Placa De Entrepiso:	10
1.1.3 Cargas Típicas	10
1.1.4 Parámetros Sísmicos	10
1.2 ESTUDIOS DE SUELOS	11
2. AVALUO DE CARGAS	13
2.1 Avalúo salones.	13
2.2 Cubiertas planas.	15
2.3 Cubiertas placa para tanques.	16
2.4 Corredores y escaleras	17
2.5 Cubiertas livianas inclinadas	18
3. ANALISIS DINAMICO	20
3.1 MODELO DIAFRAGMA RÍGIDO	20
3.2 MASAS DE LA EDIFICACIÓN	20
3.3 TORSIÓN ACCIDENTAL	21
3.4 PORCENTAJE DE PARTICIPACIÓN DE MASAS	21

3.4.1	Colegio	21
3.4.1.1	Bloque 1	21
3.4.1.2	Bloque 2	22
3.4.1.3	Bloque 3	22
3.4.1.4	Bloque 6	22
3.4.2	CDI	23
3.4.2.1	Bloque 1	23
3.4.2.2	Bloque 2	23
3.4.2.3	Bloque 3	23
3.4.2.4	Bloque 4	23
3.4.2.5	Bloque 5	24
3.4.2.6	Bloque 6	24
3.4.2.7	Bloque 7	24
3.5	PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA	25
3.5.1	Colegio	25
3.5.1.1	Bloque 1	25
3.5.1.2	Bloque 2	27
3.5.1.3	Bloque 3	29
3.5.1.4	Bloque 6	31
3.5.2	CDI	33
3.5.2.1	Bloque 1	33
3.5.2.2	Bloque 2	35
3.5.2.3	Bloque 3	37

3.5.2.4	Bloque 4	39
3.5.2.5	Bloque 5	41
3.5.2.6	Bloque 6	43
3.5.2.7	Bloque 7	45
3.6	AJUSTE DE RESULTADOS	46
3.6.1	Colegio	47
3.6.1.1	Bloque 1	47
3.6.1.2	Bloque 2	47
3.6.1.3	Bloque 3	47
3.6.1.4	Bloque 6	47
3.6.2	CDI	48
3.6.2.1	Bloque 1	48
3.6.2.2	Bloque 2	48
3.6.2.3	Bloque 3	48
3.6.2.4	Bloque 4	48
3.6.2.5	Bloque 5	49
3.6.2.6	Bloque 6	49
3.6.2.7	Bloque 7	49
3.7	COMBINACIONES DE LOS MODOS	49
3.8	DIRECCIÓN DE APLICACIÓN DE LAS FUERZAS SÍSMICAS	50
3.9	FUERZA DE DISEÑO EN LOS ELEMENTOS COLUMNAS	50
4.	CALCULO DE LA DERIVA	53
4.1.1	Colegio	53

4.1.1.1	Bloque 1	53
4.1.1.2	Bloque 2	54
4.1.1.3	Bloque 3	55
4.1.1.4	Bloque 6	56
4.1.2	CDI	57
4.1.2.1	Bloque 1	57
4.1.2.2	Bloque 2	57
4.1.2.3	Bloque 3	57
4.1.2.4	Bloque 4	57
4.1.2.5	Bloque 5	57
4.1.2.6	Bloque 6	57
4.1.2.7	Bloque 7	57
5.	CARGAS DE CIMENTACION	59
5.1.1	Colegio	59
5.1.1.1	Bloque 1	59
5.1.1.2	Bloque 2	61
5.1.1.3	Bloque 6	62
6.	DATOS DE SALIDA	66



ASPECTOS GENERALES

1. ASPECTOS GENERALES

1.1 DESCRIPCION DE LA ESTRUCTURA

DEPARTAMENTO	CESAR
MUNICIPIO	VALLEDUPAR
Aa	0.1
Av	0.1
ZONA DE AMENAZA SISMICA	ZONA BAJA
IMPORTANCIA DE LA ESTRUCTURA	III
PERFIL DE SUELO	C

1.1.1 Tipo De Estructura

El tipo de estructura para resistir cargas verticales y laterales (Sísmicas y Viento) es el de Combinado; cuyo uso está definido en el decreto 926 de 2010, Norma Colombiana de Diseño y Construcción Sismo Resistente para zonas de amenaza sísmica baja. El diseño se ajusta en un todo a la mencionada norma, en especial lo concerniente al diseño sísmico.

Además de lo anterior se adjunta la siguiente información:

1.1.1.1 Colegio

1.1.1.1.1 Bloque 1

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 350.09 ton
Cortante en la Base	: En X = 87.67 ton
	: En Y = 93.99 ton

1.1.1.1.2 Bloque 2

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 254.82 ton
Cortante en la Base	: En X = 84.89 ton
	: En Y = 80.74 ton

1.1.1.1.3 Bloque 3

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 922.56ton
Cortante en la Base	: En X = 325.11 ton
	: En Y = 246.88 ton

1.1.1.1.4 Bloque 6

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 701.65 ton
Cortante en la Base	: En X = 232.68 ton
	: En Y = 212.78 ton

1.1.1.2 CDI

1.1.1.2.1 Bloque 1

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 53.11 ton
Cortante en la Base	: En X = 13.59 ton
	: En Y = 12.52 ton

1.1.1.2.2 Bloque 2

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 13.68 ton
Cortante en la Base	: En X = 3.51 ton
	: En Y = 2.39 ton

1.1.1.2.3 Bloque 3

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 31.72 ton
Cortante en la Base	: En X = 6.23 ton
	: En Y = 7.54 ton

1.1.1.2.4 Bloque 4

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 43.1217 ton
Cortante en la Base	: En X = 8.97 ton
	: En Y = 11.38 ton

1.1.1.2.5 Bloque 5

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 22.79 ton
Cortante en la Base	: En X = 5.35 ton
	: En Y = 5.13 ton

1.1.1.2.6 Bloque 6

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 395.00 ton
Cortante en la Base	: En X = 128.7 ton
	: En Y = 109.00 ton

1.1.1.2.7 Bloque 7

Sistema Estructural Utilizado	: Pórticos resistentes a momentos
Método Utilizado	: De la Resistencia.
Peso del edificio	: 14.88 ton
Cortante en la Base	: En X = 3.90 ton
	: En Y = 4.47 ton

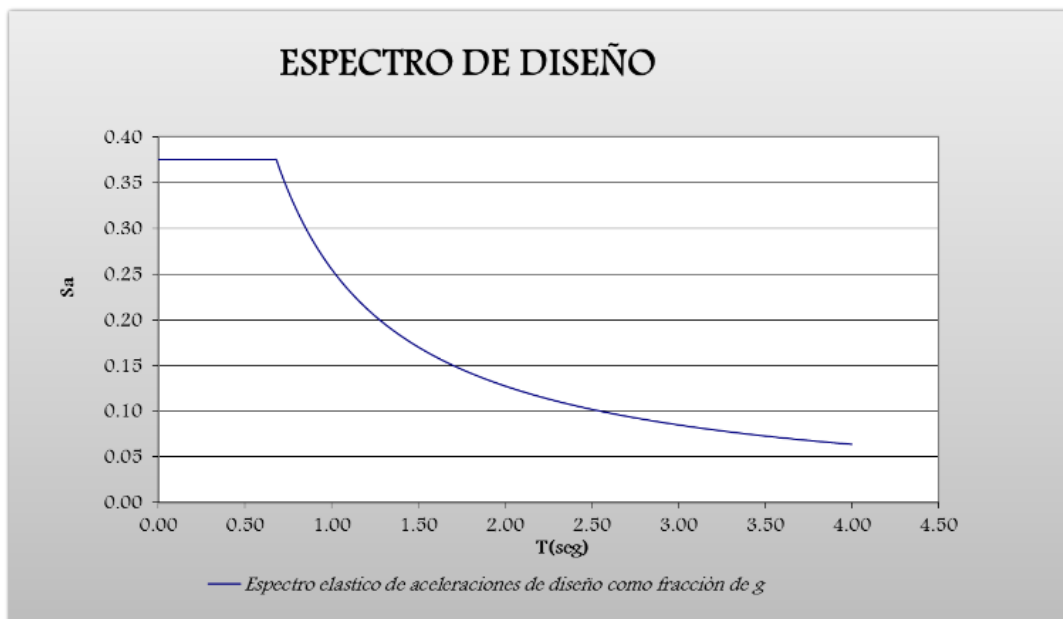
1.1.2 Sistema De Placa De Entrepiso:

NIVEL	TIPO	ALTURA (m)
Cubierta inclinadas en general	Liviana	-
Salones de clase, corredores y cubiertas planas	Steeldeck	0.10
Placa tanques	Steeldeck	0.15

1.1.3 Cargas Típicas

NIVEL	Cargas sobreimpuestas de diseño (ton/m ²)	
	Muerta	Viva
Cubiertas inclinadas livianas	0.035	0.050
Cubiertas planas en steeldeck	0.15	0.20
Corredores y escaleras	0.15-0.20	0.50
Biblioteca salón de lectura en steeldeck	0.15-0.35	0.20
Salones de clase en steeldeck	0.39-0.35	0.20
Placa tanques	0.15	1.00

1.1.4 Parámetros Sísmicos



PERFIL DE SUELO	C
-----------------	---

Aa (Ae)	0.10
Av (Ae)	0.10
III	1.25
Fa	1.20
Fv	1.70

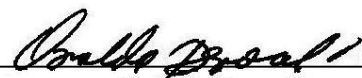
To	0.14	$0.1 * AvFv / Aa * Fa$
Tc	0.68	$0.48 * Av * Fv / Aa * Fa$
TL	4.08	$2.4 * Fv$

1.2 ESTUDIOS DE SUELOS

El estudio de suelos del proyecto, lo realizó el ingeniero EBERTO RAFAEL ORTEGA SINNING, el cual observo que acuerdo con las condiciones específicas encontradas durante el programa de exploración de campo, concluyó que el perfil del suelo del sitio es tipo C, según lo establecido por la NSR-10.

El documento de estudio de suelo el ingeniero describió: el tipo de cimentación que se recomienda para el proyecto que se desea realizar es superficial debido a la calidad del suelo, el cual es un suelo de normales condiciones de capacidad portante. Para este caso se sugiere realizar la fundación del proyecto con zapatas cuadradas, las cuales estarán unidas mediante vigas de amarre para evitar los asentamientos diferenciales que pueda afectar la construcción de algunos elementos constructivos o una losa de cimentación y/o placa de cimentación que puede cubrir el área esté bajo una estructura que soporte varias columnas o muros.

En el diseño estructural del proyecto, participaron los ingenieros:

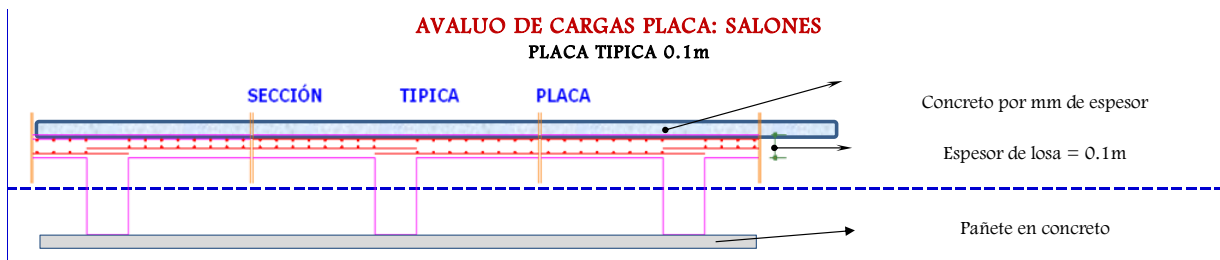

ARNOLDO BERROCAL OLAVE
Mat. 25202085182 CND



AVALUO DE CARGAS

2. AVALUO DE CARGAS

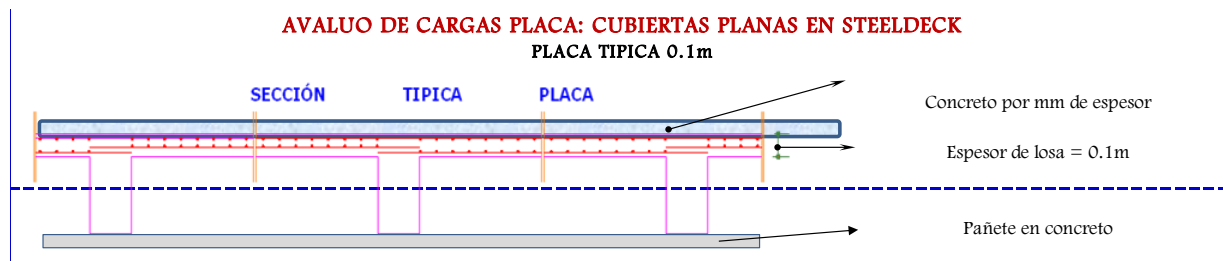
2.1 Avalúo salones.



Espesor de losa	0.10m
Descripción Piso y acabados	Concreto por mm de espesor
Espesor o altura	0.05m
Descripción cielo raso	Pañete en concreto
Espesor Cielo raso	0.02m
Cargas muertas	
Peso Propio de losa	0.18 Ton/m ²
Piso y acabado	0.11 Ton/m ²
Cielo raso	0.04 Ton/m ²
Muros	0.24 Ton/m ²
Cargas vivas	
Ocupación o uso	EDUCATIVOS
Subgrupo de uso	Salones de clase
Piscina	No
Carga viva por area	0.20 Ton/m ²
Carga muerta total	0.57 Ton/m ²
Carga viva total	0.20 Ton/m ²
Qu =	1.00 Ton/m²
Cargas para el Modelo	
Carga muerta total	0.39 Ton/m ²
Carga viva total	0.20 Ton/m ²
Qu =	0.79 Ton/m²

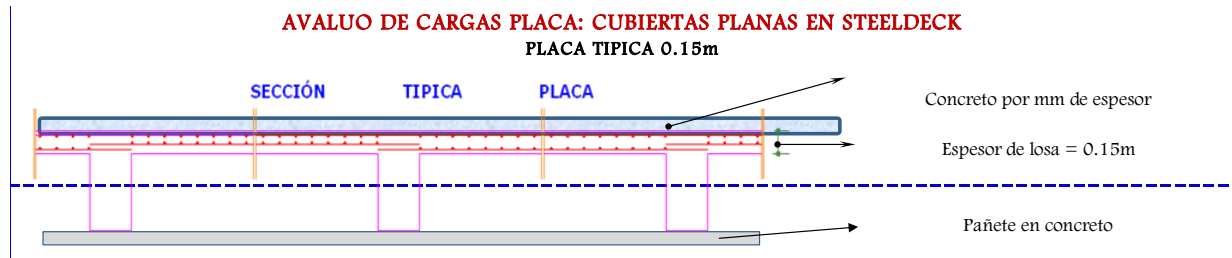
Espesor de losa	0.10m
Descripción Piso y acabados	Concreto por mm de espesor
Espesor o altura	0.05m
Descripción cielo raso	Pañete en concreto
Espesor Cielo raso	0.02m
Cargas muertas	
Peso Propio de losa	0.18 Ton/m ²
Piso y acabado	0.11 Ton/m ²
Cielo raso	0.04 Ton/m ²
Muros	0.20 Ton/m ²
Cargas vivas	
Ocupación o uso	EDUCATIVOS
Subgrupo de uso	Salones de clase
Piscina	No
Carga viva por area	0.20 Ton/m ²
Carga muerta total	0.53 Ton/m ²
Carga viva total	0.20 Ton/m ²
Qu =	0.96 Ton/m ²
Cargas para el Modelo	
Carga muerta total	0.35 Ton/m ²
Carga viva total	0.20 Ton/m ²
Qu =	0.74 Ton/m ²

2.2 Cubiertas planas.



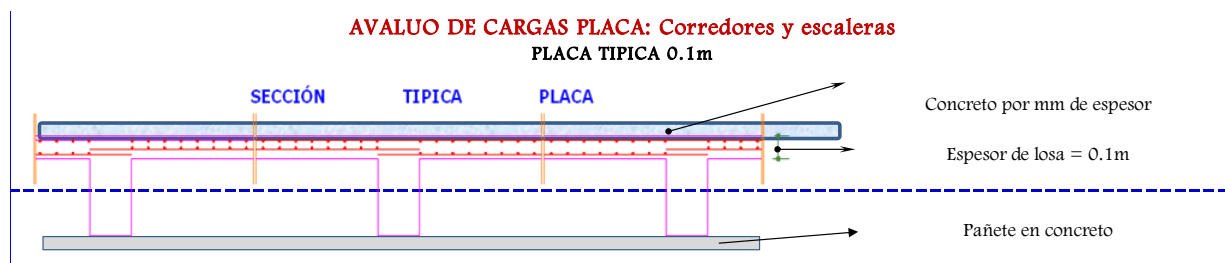
Espesor de losa	0.10m
Descripción Piso y acabados	Concreto por mm de espesor
Espesor o altura	0.05m
Descripción cielo raso	Pañete en concreto
Espesor Cielo raso	0.02m
Cargas muertas	
Peso Propio de losa	0.18 Ton/m ²
Piso y acabado	0.11 Ton/m ²
Cielo raso	0.04 Ton/m ²
Muros	0.00 Ton/m ²
Cargas vivas	
Ocupación o uso	EDUCATIVOS
Subgrupo de uso	Cubiertas
Piscina	No
Carga viva por area	0.20 Ton/m ²
Carga muerta total	0.33 Ton/m ²
Carga viva total	0.20 Ton/m ²
Qu =	0.72 Ton/m²
Cargas para el Modelo	
Carga muerta total	0.15 Ton/m ²
Carga viva total	0.20 Ton/m ²
Qu =	0.50 Ton/m²

2.3 Cubiertas placa para tanques.



Espesor de losa	0.15m
Descripción Piso y acabados	Concreto por mm de espesor
Espesor o altura	0.05m
Descripción cielo raso	Pañete en concreto
Espesor Cielo raso	0.02m
Cargas muertas	
Peso Propio de losa	0.30 Ton/m ²
Piso y acabado	0.11 Ton/m ²
Cielo raso	0.04 Ton/m ²
Muros	0.00 Ton/m ²
Cargas vivas	
Ocupación o uso	EDUCATIVOS
Subgrupo de uso	Cubiertas
Piscina	
Carga viva por area	1.00 Ton/m ²
Carga muerta total	0.45 Ton/m ²
Carga viva total	1.00 Ton/m ²
Qu =	2.14 Ton/m²
Cargas para el Modelo	
Carga muerta total	0.15 Ton/m ²
Carga viva total	1.00 Ton/m ²
Qu =	1.78 Ton/m²

2.4 Corredores y escaleras



Espesor de losa	0.10m
Descripción Piso y acabados	Concreto por mm de espesor
Espesor o altura	0.05m
Descripción cielo raso	Pañete en concreto
Espesor Cielo raso	0.02m
Cargas muertas	
Peso Propio de losa	0.18 Ton/m ²
Piso y acabado	0.11 Ton/m ²
Cielo raso	0.04 Ton/m ²
Muros	0.00 Ton/m ²
Cargas vivas	
Ocupación o uso	EDUCATIVOS
Subgrupo de uso	Corredor y escalera
Piscina	No
Carga viva por area	0.50 Ton/m ²
Carga muerta total	0.33 Ton/m ²
Carga viva total	0.50 Ton/m ²
Qu =	1.20 Ton/m²
Cargas para el Modelo	
Carga muerta total	0.15 Ton/m ²
Carga viva total	0.50 Ton/m ²
Qu =	0.98 Ton/m²

2.5 Cubiertas livianas inclinadas

CARGAS MUERTA

Cubierta

Teja	0.18	KN/m ²
Iluminación	0.05	KN/m ²
Correas	0.07	KN/m ²
Total muerta	0.3	KN/m ²

Carga de diseño= 0.35 KN/m²

CARGAS VIVAS

pendiente	5.50	%
Carga viva	0.50 KN/m ²	

Pendiente menor al 15% según NSR-10 B.4



ANÁLISIS DINAMICO

3. ANALISIS DINAMICO

Para el cálculo de las fuerzas sísmicas, se realizó un análisis dinámico espectral, según lo establecido el capítulo A.5 METODO DEL ANALISIS DINAMICO. Teniendo en cuenta esto, se elaboró el análisis dinámico mediante un modelo matemático tridimensional en el programa ETABS versión 13.1.4.

Cumpliendo con lo establecido en el numeral A.5.2 se realizó un modelo el cual tuviera en cuenta la distribución de masas y rigideces existentes en la estructura.

3.1 MODELO DIAFRAGMA RÍGIDO

En este tipo de modelo los entrepisos se consideran diafragmas infinitamente rígidos en su propio plano. La masa de cada diafragma se considera concentrada en su centro de masa. Los efectos direccionales pueden ser tomados en cuenta a través de las componentes apropiadas de los desplazamientos de los grados de libertad horizontales ortogonales del diafragma. Este procedimiento debe utilizarse cuando se presentan irregularidades en planta del tipo 1aP, 1bP, 4P o 5P, tal como las define A.3.3.4 (tabla A.3-6), y en aquellos casos en los cuales, a juicio del ingeniero diseñador, este es el procedimiento más adecuado.

- * **A.5.2.1.1 Modelo tridimensional con diafragma rígido:** En este tipo de modelo se considera que las masas aferentes a cada nudo de la estructura pueden desplazarse y girar en cualquier dirección horizontal o vertical. La rigidez de los elementos estructurales del sistema de resistencia sísmica se describe tridimensionalmente. El diafragma se representa por medio de elementos que describan adecuadamente su flexibilidad. Este procedimiento debe utilizarse cuando no existe un diafragma propiamente dicho, cuando el diafragma es flexible en comparación con los elementos estructurales verticales del sistema estructural de resistencia sísmica, o cuando se presentan irregularidades en planta del tipo 2P o 3P, tal como las define A.3.3.4 (tabla A.3-6), y en aquellos casos en los cuales, a juicio del ingeniero diseñador, éste es el procedimiento más adecuado.

3.2 MASAS DE LA EDIFICACIÓN

Las masas de la edificación que se utilicen en el análisis dinámico deben ser representativas de las masas que existirán en la edificación cuando ésta se vea sometida a los movimientos sísmicos de diseño. Para efectos de los requisitos de este Reglamento, la masa total de la edificación se puede tomar como M. La distribución de la masa de la edificación debe representar la distribución real de las distintas masas de la edificación.

3.3 TORSIÓN ACCIDENTAL

El análisis dinámico debe tener en cuenta los efectos torsionales de toda la estructura según lo indicado en A.3.6.7.

- * **A.3.6.7.1 - Torsión Accidental** - Debe suponerse que la masa de todos los pisos está desplazada transversalmente, hacia cualquiera de los dos lados, del centro de masa calculado de cada piso, una distancia igual al 5 por ciento (0.05) de la dimensión de la edificación en ese piso, medida en la dirección perpendicular a la dirección en estudio.

El efecto de la torsión que se genera debe tenerse en cuenta en la distribución del cortante del piso a los elementos verticales del sistema de resistencia sísmica. Cuando existan irregularidades en planta del tipo P1, tal como las define A.3.3.4.1 (tabla A.3.6), debe aumentarse la torsión accidental en cada nivel x , multiplicándola por un coeficiente de amplificación, A_x determinado con la ecuación A.3-3.

3.4 PORCENTAJE DE PARTICIPACIÓN DE MASAS

- * **Número De Modos De Vibración:** Deben incluirse en el análisis dinámico todos los modos de vibración que contribuyan de una manera significativa a la respuesta dinámica de la estructura. Se considera que se ha cumplido este requisito cuando se demuestra que, con el número de modos empleados, p , se ha incluido en el cálculo de la respuesta, de cada una de las direcciones horizontales de análisis, j , por lo menos el 90 por ciento de la masa participante de la estructura. La masa participante, M_j , en cada una de las direcciones de análisis, j , para el número de modos empleados, p , se determina por medio de las siguientes ecuaciones:

3.4.1 Colegio

3.4.1.1 Bloque 1

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.56	0.12	0.63	0.12	0.63
2	0.48	0.59	0.24	0.72	0.87
3	0.35	0.21	0.05	0.93	0.92
4	0.22	0.00	0.00	0.93	0.92
5	0.17	0.02	0.04	0.94	0.96
6	0.16	0.04	0.03	0.98	0.99
7	0.13	0.02	0.00	1.00	1.00
8	0.11	0.00	0.00	1.00	1.00
9	0.08	0.00	0.00	1.00	1.00
10	0.07	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.1.2 Bloque 2

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.51	0.89	0.00	0.89	0.00
2	0.49	0.01	0.84	0.90	0.84
3	0.46	0.02	0.01	0.91	0.85
4	0.21	0.09	0.00	1.00	0.85
5	0.18	0.00	0.14	1.00	0.99
6	0.17	0.00	0.01	1.00	1.00
7	0.04	0.00	0.00	1.00	1.00
8	0.03	0.00	0.00	1.00	1.00
9	0.03	0.00	0.00	1.00	1.00
10	0.03	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.1.3 Bloque 3

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.51	0.96	0.00	0.96	0.00
2	0.41	0.00	0.57	0.96	0.57
3	0.34	0.00	0.32	0.96	0.89
4	0.20	0.03	0.00	0.99	0.89
5	0.17	0.01	0.00	1.00	0.89
6	0.16	0.00	0.07	1.00	0.96
7	0.13	0.00	0.04	1.00	1.00
8	0.06	0.00	0.00	1.00	1.00
9	0.05	0.00	0.00	1.00	1.00
10	0.04	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.1.4 Bloque 6

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.41	0.00	0.77	0.00	0.77
2	0.37	0.81	0.03	0.81	0.79
3	0.36	0.10	0.10	0.92	0.90
4	0.16	0.00	0.10	0.92	0.99
5	0.15	0.07	0.00	0.99	1.00
6	0.14	0.01	0.00	1.00	1.00
7	0.11	0.00	0.00	1.00	1.00
8	0.07	0.00	0.00	1.00	1.00
9	0.06	0.00	0.00	1.00	1.00
10	0.05	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.2 CDI

3.4.2.1 Bloque 1

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.28	0.01	0.91	0.01	0.91
2	0.27	0.18	0.01	0.18	0.92
3	0.27	0.47	0.01	0.66	0.93
4	0.25	0.00	0.07	0.66	1.00
5	0.20	0.34	0.00	1.00	1.00
6	0.19	0.00	0.00	1.00	1.00
7	0.12	0.00	0.00	1.00	1.00
8	0.08	0.00	0.00	1.00	1.00
9	0.08	0.00	0.00	1.00	1.00
10	0.07	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.2.2 Bloque 2

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.29	0.63	0.00	0.63	0.00
2	0.28	0.00	1.00	0.63	1.00
3	0.25	0.03	0.00	0.66	1.00
4	0.21	0.34	0.00	1.00	1.00
5	0.10	0.00	0.00	1.00	1.00
6	0.07	0.00	0.00	1.00	1.00
7	0.05	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.2.3 Bloque 3

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.32	0.29	0.22	0.29	0.22
2	0.30	0.29	0.61	0.58	0.82
3	0.28	0.14	0.17	0.73	1.00
4	0.22	0.27	0.00	1.00	1.00
5	0.12	0.00	0.00	1.00	1.00
6	0.05	0.00	0.00	1.00	1.00
7	0.04	0.00	0.00	1.00	1.00
8	0.03	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.2.4 Bloque 4

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.33	0.65	0.00	0.65	0.00
2	0.31	0.00	0.98	0.65	0.98
3	0.29	0.01	0.00	0.67	0.98
4	0.24	0.33	0.00	1.00	0.98
5	0.21	0.00	0.02	1.00	1.00
6	0.10	0.00	0.00	1.00	1.00
7	0.09	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.2.5 Bloque 5

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.58	0.00	0.60	0.00	0.60
2	0.52	0.64	0.00	0.64	0.60
3	0.23	0.00	0.18	0.64	0.78
4	0.22	0.27	0.00	0.91	0.78
5	0.21	0.00	0.15	0.91	0.93
6	0.09	0.09	0.00	1.00	0.93
7	0.08	0.00	0.07	1.00	1.00
8	0.03	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.2.6 Bloque 6

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.51	0.96	0.00	0.96	0.00
2	0.41	0.00	0.57	0.96	0.57
3	0.34	0.00	0.32	0.96	0.89
4	0.20	0.03	0.00	0.99	0.89
5	0.17	0.01	0.00	1.00	0.89
6	0.16	0.00	0.07	1.00	0.96
7	0.13	0.00	0.04	1.00	1.00
8	0.06	0.00	0.00	1.00	1.00
9	0.05	0.00	0.00	1.00	1.00
10	0.04	0.00	0.00	1.00	1.00

3.4.2.7 Bloque 7

Modo	Periodo	UX	UY	SumUX	SumUY
1	0.30	0.84	0.00	0.84	0.00
2	0.28	0.00	1.00	0.84	1.00
3	0.23	0.16	0.00	1.00	1.00

3.5 PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA

3.5.1 Colegio

3.5.1.1 Bloque 1

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.483s	0.375	87.68Ton
Sentido Y	0.564s	0.375	93.99Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t * H^{\alpha}$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

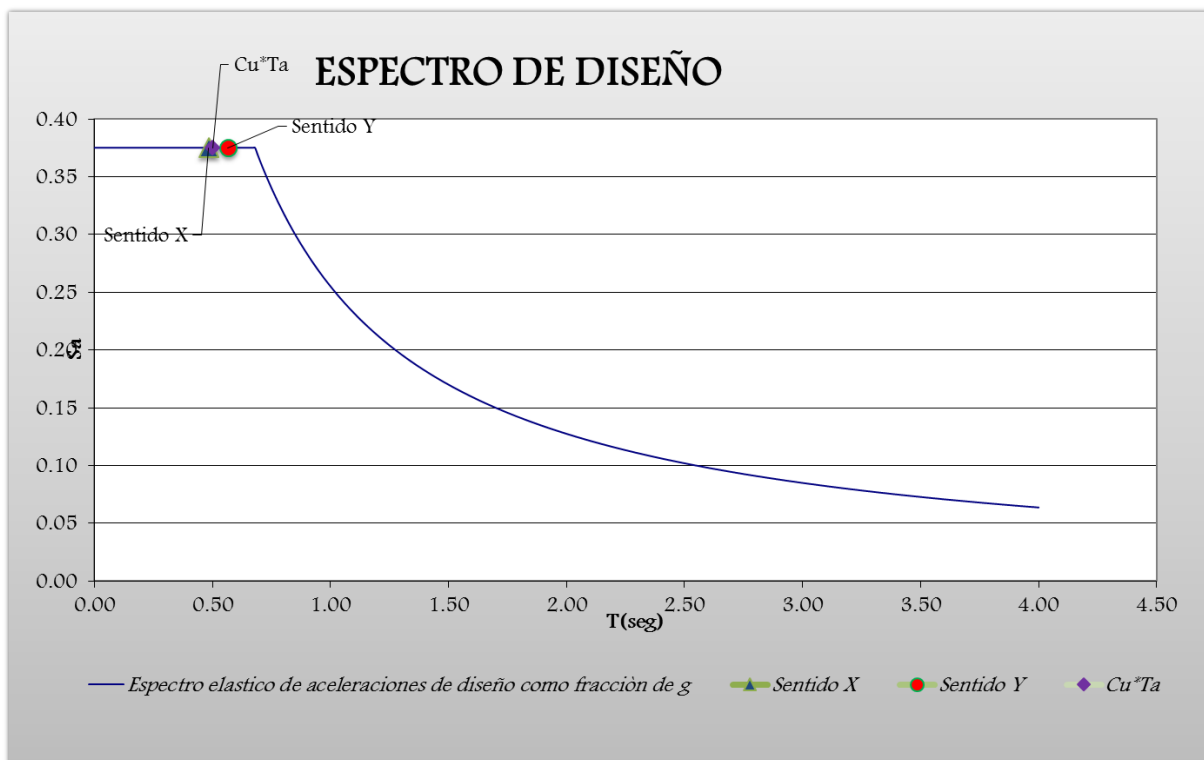
Otros datos	
Altura total de la estructura (H)	8.52m
Peso de la estructura (W)	350.09Ton
Coeficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.32s	0.375	0.50s	0.375
En el sentido Y	0.32s	0.375	0.50s	0.375

	X	Y
T	0.48s	0.50s
Sa	0.375	0.375
V	131.28Ton	131.28Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	Dinámico
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	131.28ton
En el sentido Y	131.28ton



3.5.1.2 Bloque 2

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.514s	0.375	84.89Ton
Sentido Y	0.489s	0.375	80.74Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

Otros datos

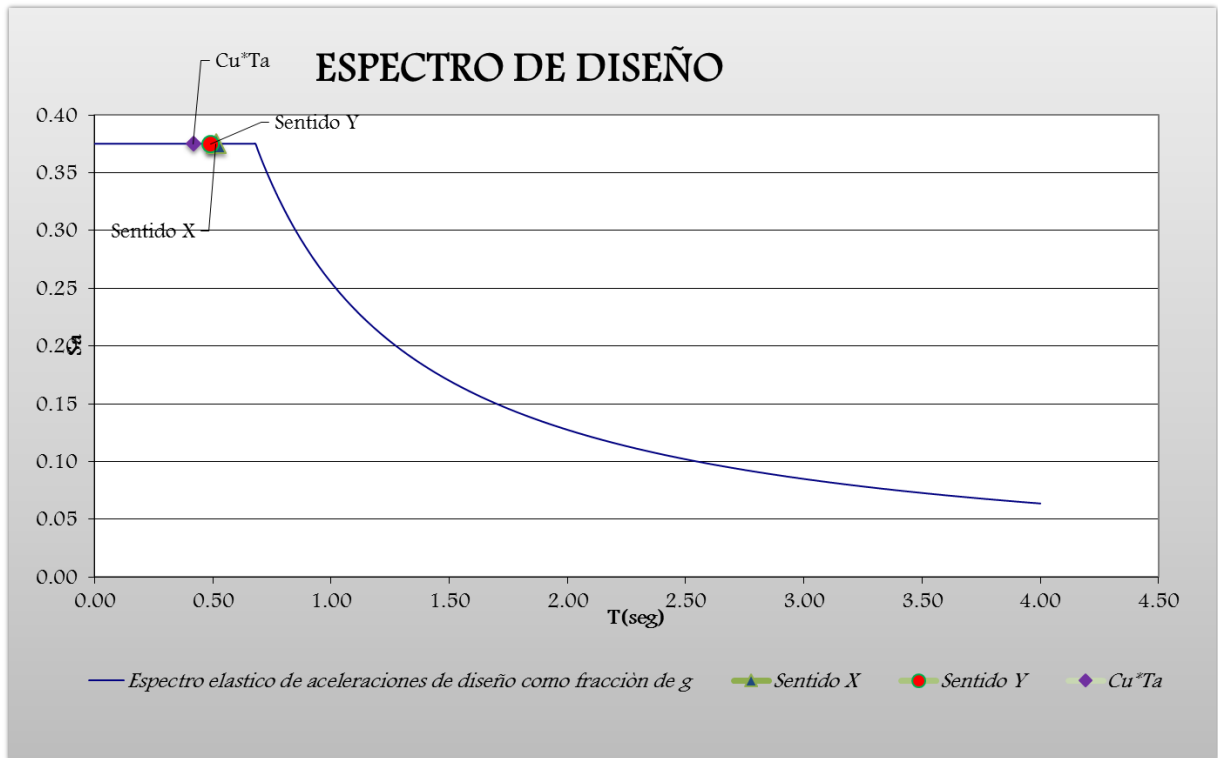
Altura total de la estructura (H)	6.96m
Peso de la estructura (W)	254.82Ton
Coefficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.27s	0.375	0.42s	0.375
En el sentido Y	0.27s	0.375	0.42s	0.375

	X	Y
T	0.42s	0.42s
Sa	0.375	0.375
V	95.56Ton	95.56Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	95.56ton
En el sentido Y	95.56ton



3.5.1.3 Bloque 3

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.505s	0.375	325.11Ton
Sentido Y	0.405s	0.375	246.88Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

Otros datos

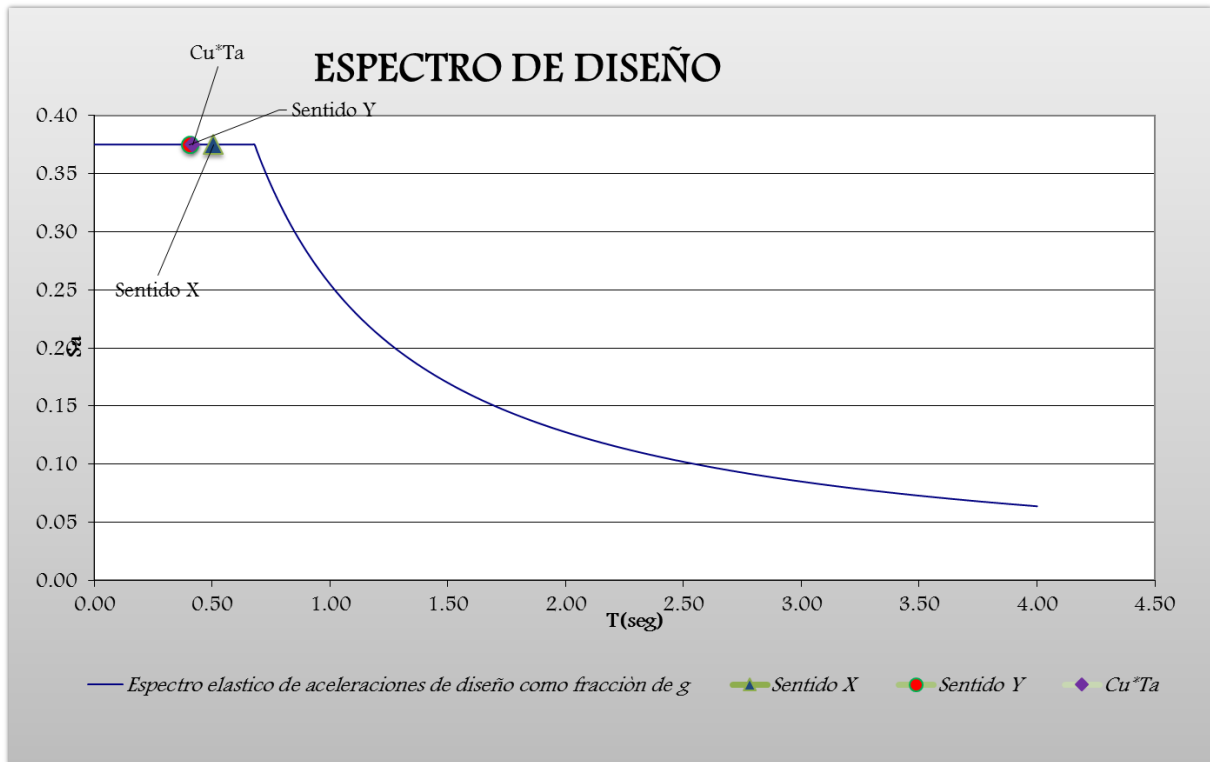
Altura total de la estructura (H)	6.96m
Peso de la estructura (W)	922.56Ton
Coefficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.27s	0.375	0.42s	0.375
En el sentido Y	0.27s	0.375	0.42s	0.375

	X	Y
T	0.42s	0.41s
Sa	0.375	0.375
V	345.96Ton	345.96Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	Dinámico

	V
En el sentido X	345.96ton
En el sentido Y	345.96ton



3.5.1.4 Bloque 6

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.373s	0.375	232.68Ton
Sentido Y	0.413s	0.375	212.78Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

Otros datos

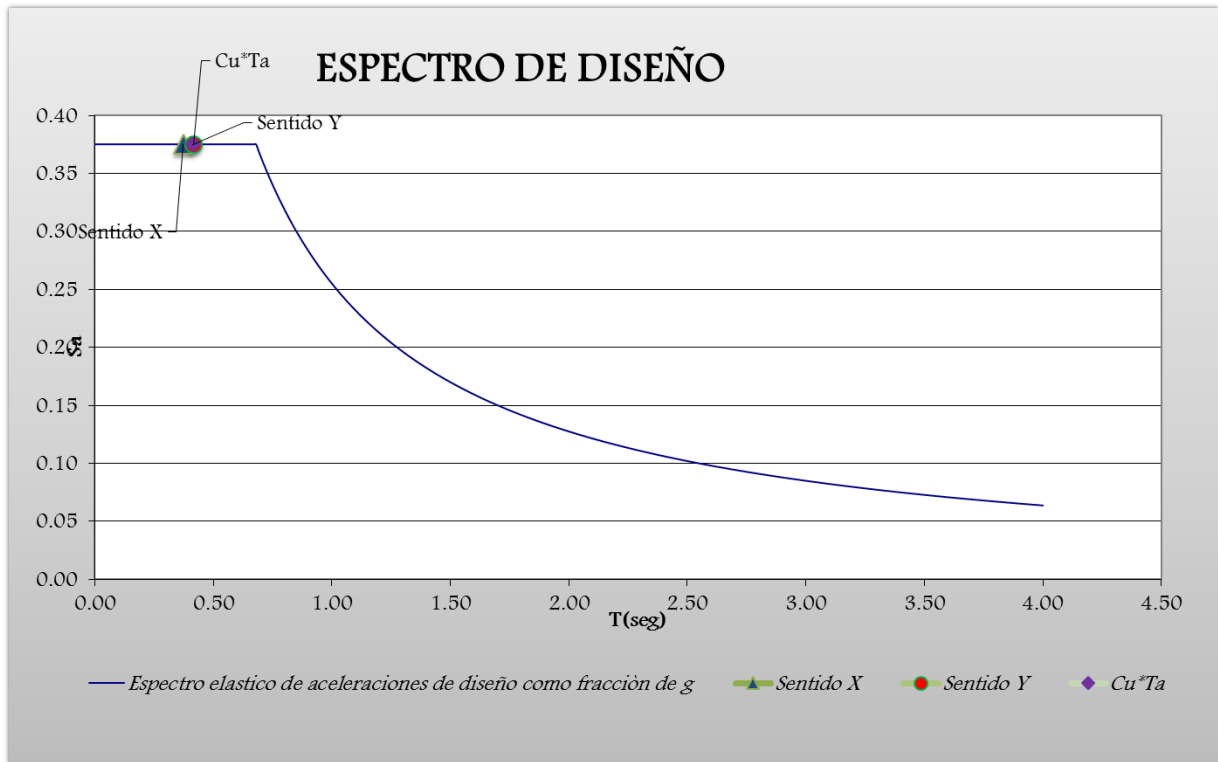
Altura total de la estructura (H)	6.94m
Peso de la estructura (W)	701.65Ton
Coeficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.27s	0.375	0.42s	0.375
En el sentido Y	0.27s	0.375	0.42s	0.375

	X	Y
T	0.37s	0.41s
Sa	0.375	0.375
V	263.12Ton	263.12Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	Dinámico
En Y	Dinámico

	V
En el sentido X	263.12ton
En el sentido Y	263.12ton



3.5.2 CDI

3.5.2.1 Bloque 1

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.266s	0.375	19.41Ton
Sentido Y	0.283s	0.375	24.25Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	C _t	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	C _t	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

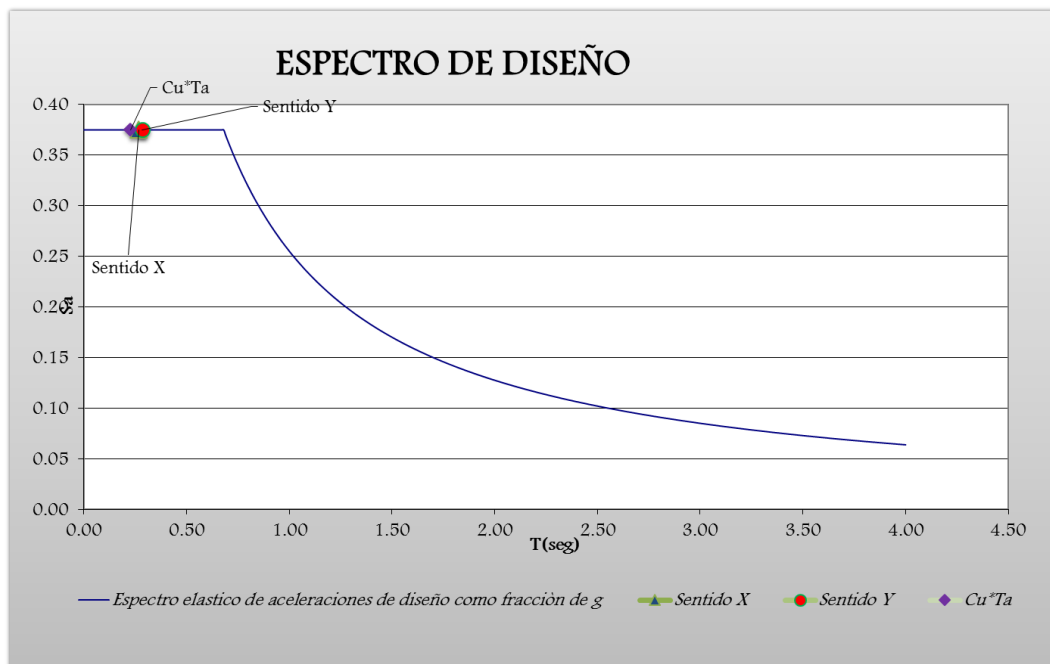
Otros datos	
Altura total de la estructura (H)	3.53m
Peso de la estructura (W)	75.68Ton
Coficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánàlisis	T _a	S _a	Cu*Ta	S _a
En el sentido X	0.15s	0.375	0.23s	0.375
En el sentido Y	0.15s	0.375	0.23s	0.375

	X	Y
T	0.23s	0.23s
S _a	0.375	0.375
V	28.38Ton	28.38Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	28.38ton
En el sentido Y	28.38ton



3.5.2.2 Bloque 2

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.287s	0.375	6.66Ton
Sentido Y	0.280s	0.375	8.83Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

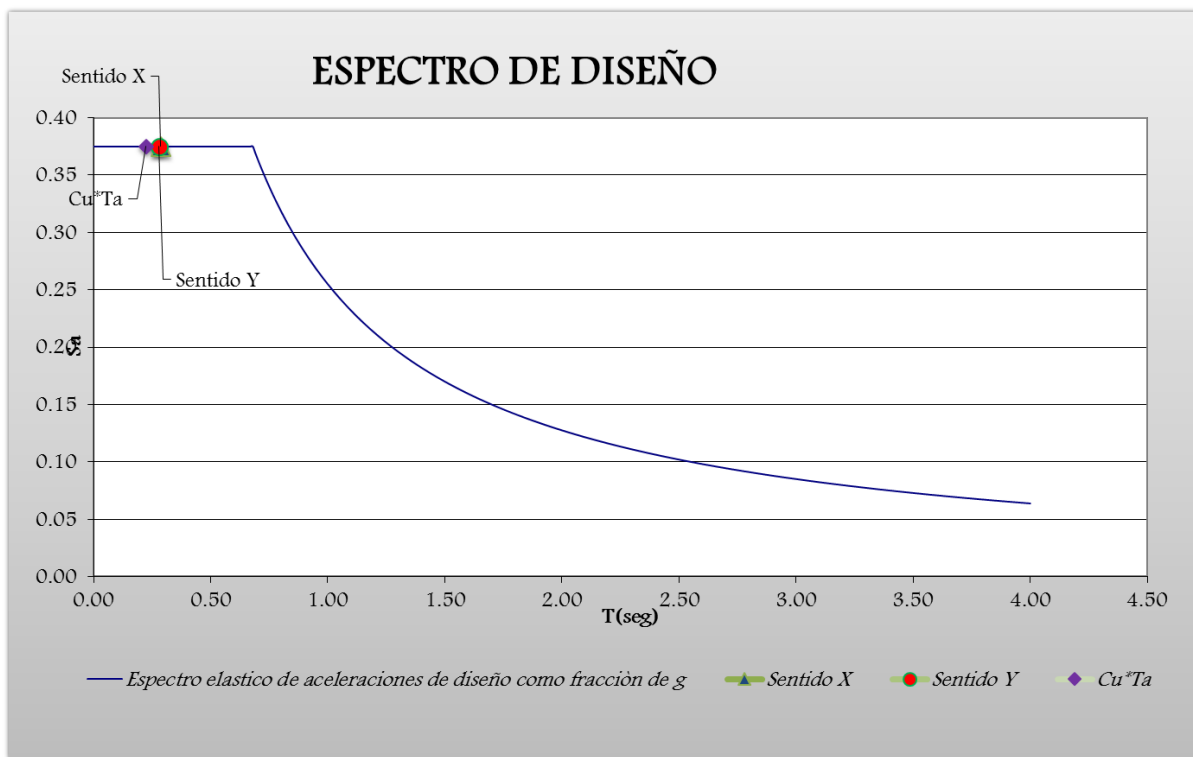
Otros datos	
Altura total de la estructura (H)	3.51m
Peso de la estructura (W)	26.65Ton
Coficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánalisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.15s	0.375	0.22s	0.375
En el sentido Y	0.15s	0.375	0.22s	0.375

	X	Y
T	0.22s	0.22s
Sa	0.375	0.375
V	9.99Ton	9.99Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	9.99ton
En el sentido Y	9.99ton



3.5.2.3 Bloque 3

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.297s	0.375	7.17Ton
Sentido Y	0.297s	0.375	8.98Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

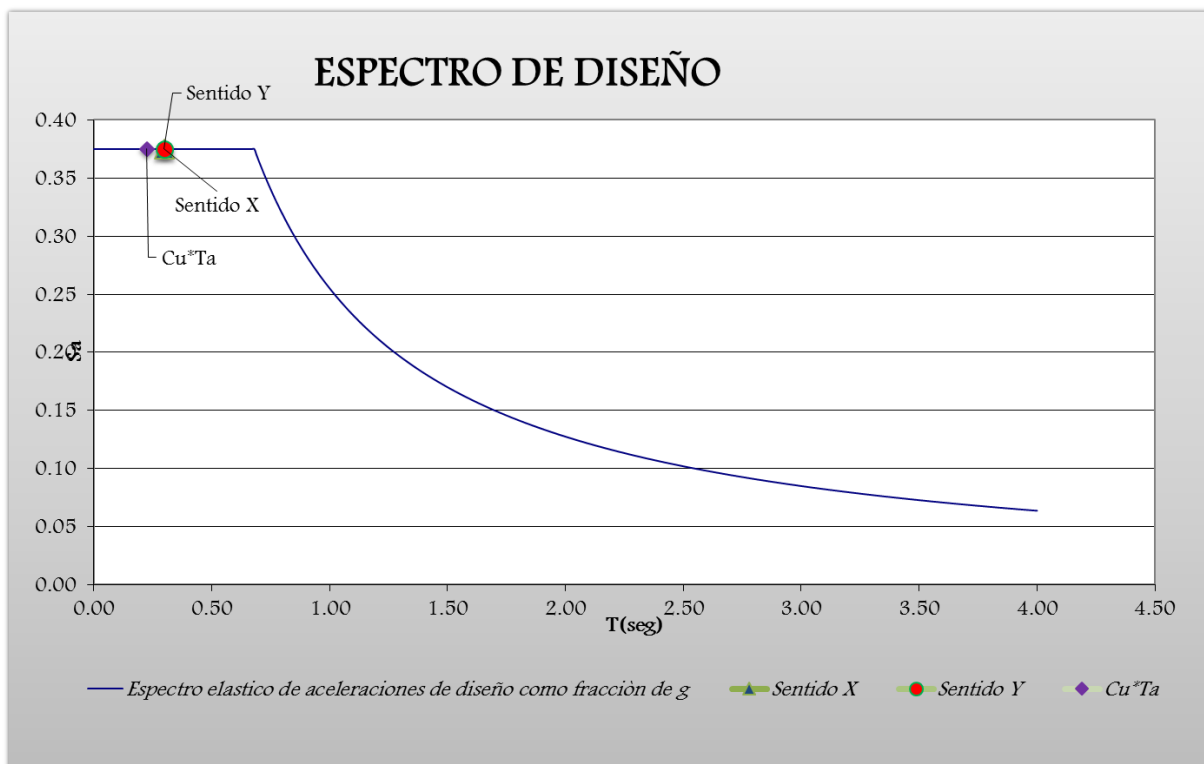
Otros datos	
Altura total de la estructura (H)	3.51m
Peso de la estructura (W)	29.78Ton
Coefficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.15s	0.375	0.22s	0.375
En el sentido Y	0.15s	0.375	0.22s	0.375

	X	Y
T	0.22s	0.22s
Sa	0.375	0.375
V	11.17Ton	11.17Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	11.17ton
En el sentido Y	11.17ton



3.5.2.4 Bloque 4

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.328s	0.375	11.18Ton
Sentido Y	0.313s	0.375	14.45Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

Otros datos

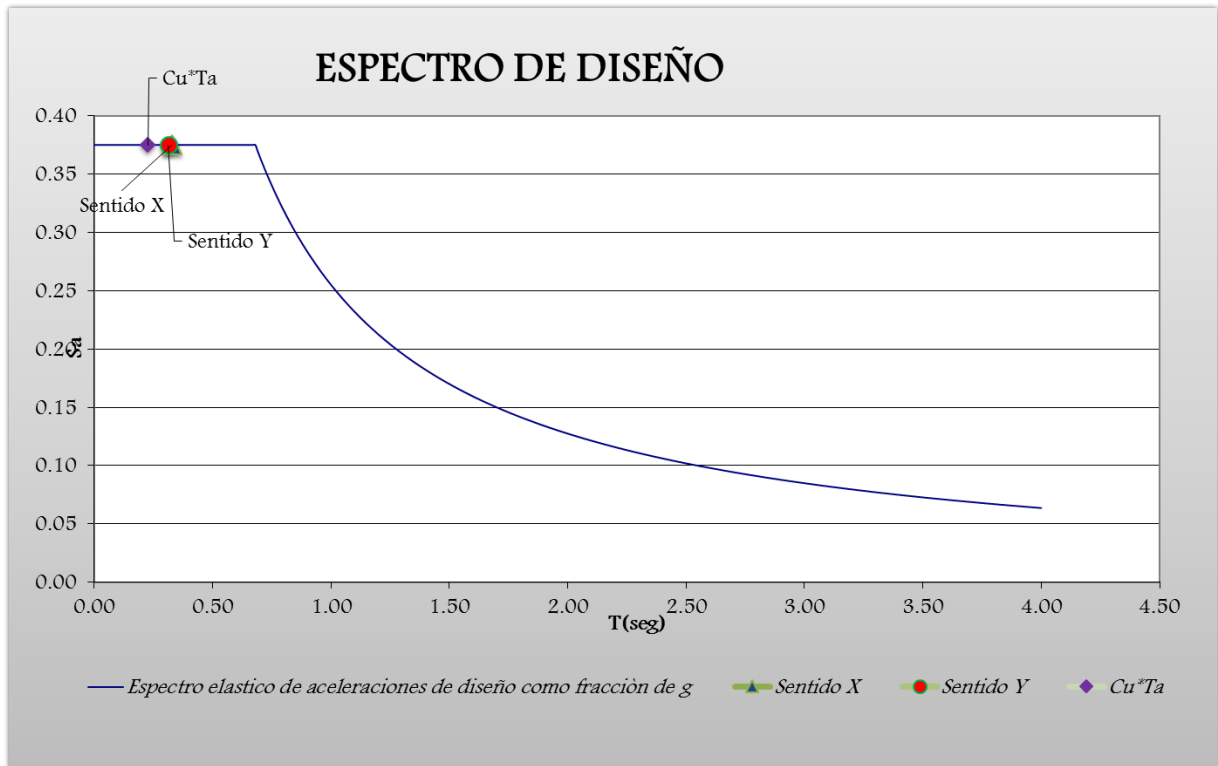
Altura total de la estructura (H)	3.53m
Peso de la estructura (W)	42.88Ton
Coficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánalisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.15s	0.375	0.23s	0.375
En el sentido Y	0.15s	0.375	0.23s	0.375

	X	Y
T	0.23s	0.23s
Sa	0.375	0.375
V	16.08Ton	16.08Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	16.08ton
En el sentido Y	16.08ton



3.5.2.5 Bloque 5

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.516s	0.375	5.35Ton
Sentido Y	0.581s	0.375	5.13Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

Otros datos

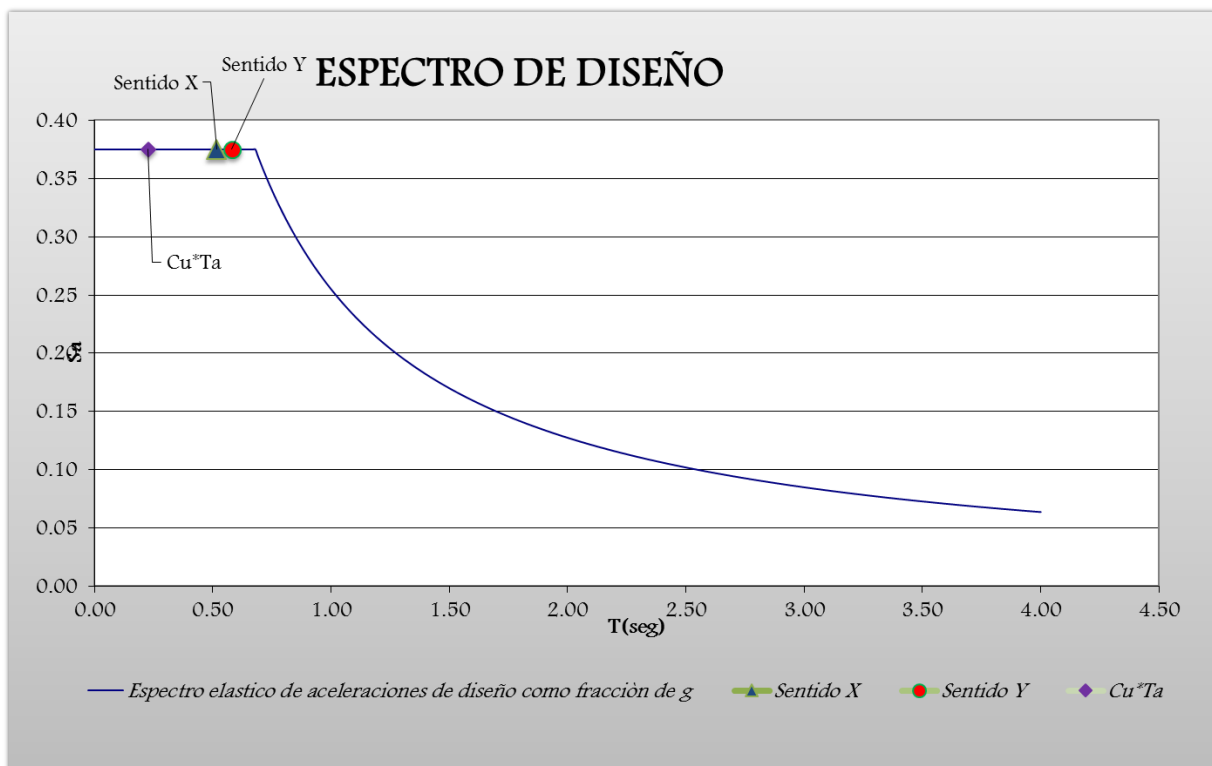
Altura total de la estructura (H)	3.53m
Peso de la estructura (W)	22.79Ton
Coeficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánalisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.15s	0.375	0.23s	0.375
En el sentido Y	0.15s	0.375	0.23s	0.375

	X	Y
T	0.23s	0.23s
Sa	0.375	0.375
V	8.55Ton	8.55Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	8.55ton
En el sentido Y	8.55ton



3.5.2.6 Bloque 6

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.505s	0.375	128.70Ton
Sentido Y	0.405s	0.375	109.00Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t * H^{\alpha}$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	C _t	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	C _t	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

Otros datos

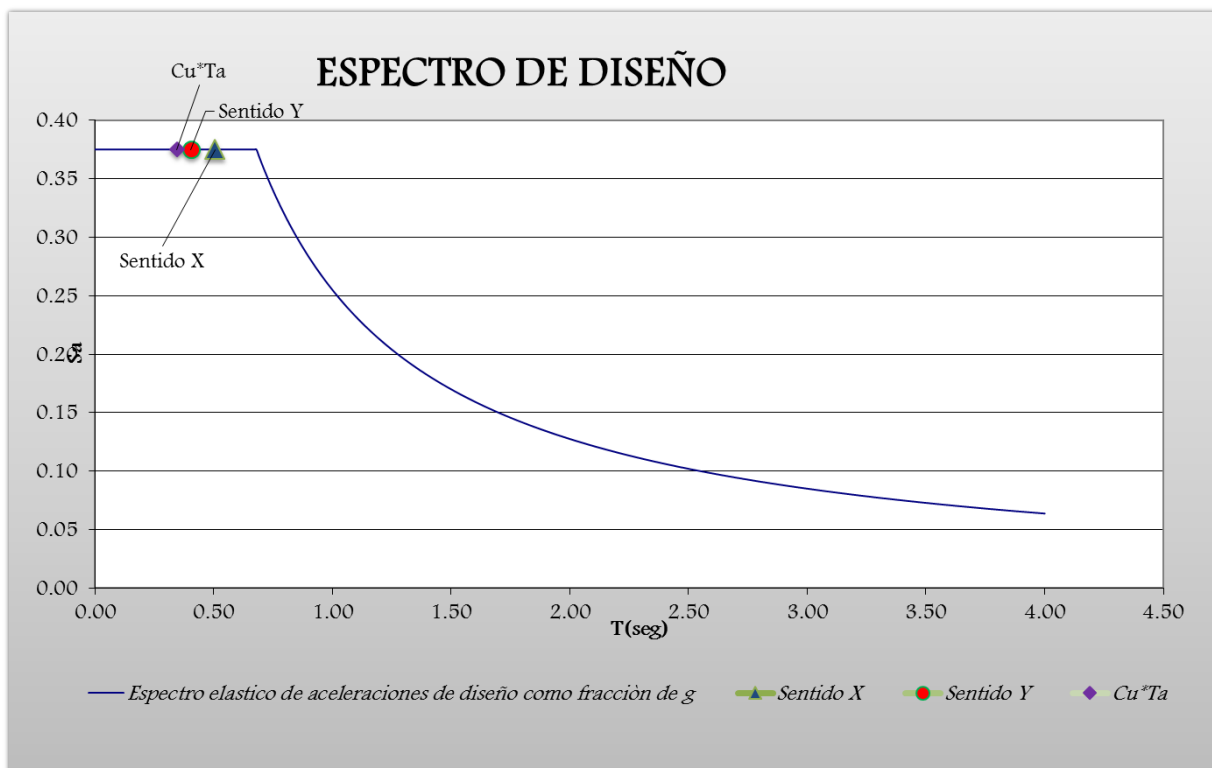
Altura total de la estructura (H)	5.66m
Peso de la estructura (W)	395.00Ton
Coficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánàlisis	T _a	S _a	Cu*T _a	S _a
En el sentido X	0.22s	0.375	0.35s	0.375
En el sentido Y	0.22s	0.375	0.35s	0.375

	X	Y
T	0.35s	0.35s
S _a	0.375	0.375
V	148.13Ton	148.13Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	148.13ton
En el sentido Y	148.13ton



3.5.2.7 Bloque 7

PERIODO Y CORTANTE BASAL DE LA ESTRUCTURA DEL MODEO EN ETABS

Dirección	Periodo	Aceleración	Cortante basal
Sentido X	0.298s	0.375	3.90Ton
Sentido Y	0.284s	0.375	4.47Ton

PERIODO FUNDAMENTAL DE LA EDIFICACIÓN SEGÚN A.4

$$T_a = C_t \cdot H^\alpha$$

SISTEMA ESTRUCTURAL	Ct	α
Pórticos Concreto	0.047	0.90
Pórticos Acero	0.072	0.80
Pórticos Acero Arriostrados	0.073	0.75
Muros de Rigidez	0.049	0.75
Otro	0.049	0.75

Para esta estructura	Sistema estructural	Ct	α
En el sentido X	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90
En el sentido Y	a. Portico de concreto DMI	0.047	0.90

Otros datos

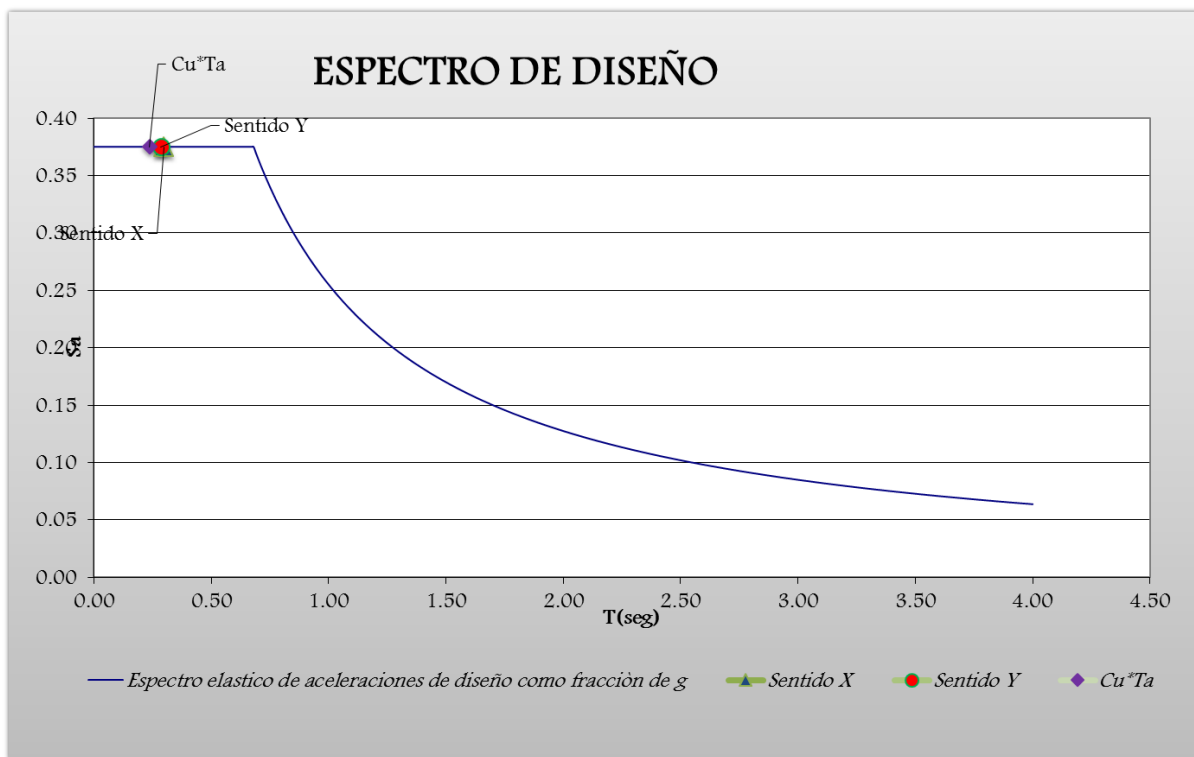
Altura total de la estructura (H)	3.72m
Peso de la estructura (W)	14.88Ton
Coficiente para T max permisible (Cu)	1.55

Ánalisis	Ta	Sa	Cu*Ta	Sa
En el sentido X	0.15s	0.375	0.24s	0.375
En el sentido Y	0.15s	0.375	0.24s	0.375

	X	Y
T	0.24s	0.24s
Sa	0.375	0.375
V	5.58Ton	5.58Ton

PERIODO UTILIZADO	
En X	CuTa
En Y	CuTa

	V
En el sentido X	5.58ton
En el sentido Y	5.58ton



3.6 AJUSTE DE RESULTADOS

El valor del cortante dinámico total en la base, V_{tj} , obtenido para cualquiera de las dos direcciones principales, j no puede ser menor que los siguientes valores:

- Para edificios clasificados como irregulares de acuerdo con los requisitos del capítulo A.3, no puede ser menor que el valor del cortante sísmico en la base, V_s , calculado de acuerdo con los requisitos del capítulo A.4.
- Para edificios clasificados como regulares de acuerdo con los requisitos del capítulo A.3 no puede ser menor que el 80 por ciento del valor del cortante sísmico en la base, V_s , calculado de acuerdo con los requisitos del capítulo A.4 utilizando el periodo de vibración aproximado T_a dado en A.4.2.2

El ajuste debe realizarse proporcionalmente a todos los parámetros de la respuesta dinámica tales como deflexiones, derivas, fuerzas en los pisos, cortantes en la base y fuerzas en los elementos.

3.6.1 Colegio

3.6.1.1 Bloque 1

AJUSTE DE RESULTADOS.

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	2
Factor	0.9

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.35	13.215
Y	1.26	12.327

Sentido	V mayorado
X	118.15Ton
Y	118.15Ton

3.6.1.2 Bloque 2

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	1
Factor	0.8

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.00	9.806
Y	1.00	9.806

Sentido	V mayorado
X	84.89Ton
Y	80.74Ton

3.6.1.3 Bloque 3

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	2
Factor	0.9

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.00	9.806
Y	1.26	12.367

Sentido	V mayorado
X	325.11Ton
Y	311.36Ton

3.6.1.4 Bloque 6

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	2
Factor	0.9

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.02	9.980
Y	1.11	10.913

Sentido	V mayorado
X	236.81Ton
Y	236.81Ton

3.6.2 CDI

3.6.2.1 Bloque 1

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	1
Factor	0.8

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.17	11.472
Y	1.00	9.806

Sentido	V mayorado
X	22.71Ton
Y	24.25Ton

3.6.2.2 Bloque 2

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	1
Factor	0.8

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.20	11.766
Y	1.00	9.806

Sentido	V mayorado
X	8.00Ton
Y	8.83Ton

3.6.2.3 Bloque 3

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	1
Factor	0.8

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.25	12.223
Y	1.00	9.806

Sentido	V mayorado
X	8.93Ton
Y	8.98Ton

3.6.2.4 Bloque 4

Codigo	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Para esta estructura	
Código	1
Factor	0.8

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.15	11.284
Y	1.00	9.806

Sentido	V mayorado
X	12.86Ton
Y	14.45Ton

3.6.2.5 Bloque 5

Código	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.28	12.538
Y	1.33	13.078

Para esta estructura	
Código	1
Factor	0.8

Sentido	V mayorado
X	6.84Ton
Y	6.84Ton

3.6.2.6 Bloque 6

Código	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.04	10.157
Y	1.22	11.993

Para esta estructura	
Código	2
Factor	0.9

Sentido	V mayorado
X	133.31Ton
Y	133.31Ton

3.6.2.7 Bloque 7

Código	Estructura	Factor
1	Regular	0.80
2	Irregular	0.90

Sentido	FACTOR AMPLIFICADOR	
	Factor	Grav amplificada
X	1.14	11.217
Y	1.00	9.806

Para esta estructura	
Código	1
Factor	0.8

Sentido	V mayorado
X	4.47Ton
Y	4.47Ton

3.7 COMBINACIONES DE LOS MODOS

Para esta estructura se empleó el Complete Quadratic Combination method (CQC) para la combinación modal tal como lo establece el código en el numeral A.5.4.4.

Las respuestas máximas obtenidas para cada modo, m , de las deflexiones, derivas, fuerzas en los pisos, cortantes de piso, cortante en la base y fuerzas en los elementos, deben combinarse utilizando métodos apropiados y debidamente sustentados, tales como el de la raíz cuadrada de la suma de los cuadrados u otros. Debe tenerse especial cuidado cuando se calculen las combinaciones de las derivas, calculando la respuesta máxima de la deriva causada por cada modo independientemente y combinándolas posteriormente. No es permitido obtener las derivas totales a partir de deflexiones horizontales que ya han sido combinadas. Cuando se utilicen modelos matemáticos

de análisis tridimensional deben tenerse en cuenta los efectos de interacción modal, tales como la combinación cuadrática total.

3.8 DIRECCIÓN DE APLICACIÓN DE LAS FUERZAS SÍSMICAS

Para la combinación de las fuerzas sísmicas se utilizó Square Root of the Sum of the Squares method, de esta manera se tuvo en cuenta los efectos ortogonales presentes en la edificación.

- * **A.3.6.3.2 Efectos ortogonales** - Los efectos ortogonales pueden tenerse en cuenta suponiendo la concurrencia simultánea del 100% de las fuerzas sísmicas en una dirección y el 30% de las fuerzas sísmicas en la dirección perpendicular. Debe utilizarse la combinación que requiera la mayor resistencia del elemento. Alternativamente, pueden calcularse como la raíz cuadrada de la suma de los cuadrados de los efectos producidos por el 100% de las fuerzas sísmicas actuando independientemente en las dos direcciones ortogonales, asignándole el signo que conduzca al resultado más conservador.

3.9 FUERZA DE DISEÑO EN LOS ELEMENTOS COLUMNAS

Cuando se trate de análisis dinámico elástico, se dividen por el valor del coeficiente de capacidad de disipación de energía, R , del sistema de resistencia sísmica, modificado de acuerdo con la irregularidad según los requisitos A.3.3.3, para obtener las fuerzas sísmicas reducidas de diseño E , y se combinan con las otras cargas prescritas por este reglamento, de acuerdo con los requisitos del título B.

Capacidad de disipación de energía				X	Y
				DMI	DMI
Sentido	R_o	ϕ_a	ϕ_p	ϕ_r	R
X	2.5	1.0	1.0	1.0	2.50
Y	2.5				2.50

COMBINACIONES DE CARGA PARA CHEQUEO DE DERIVAS

COMBO	MUERTA	VIVA	VIVA CUBIERTA	TIERRA	VIENTO 1	VIENTO 2	ESP X	ESP Y
DERI 1	1.40	-	-	-	-	-	-	-
DERI 2	1.20	1.60	0.50	1.60	-	-	-	-
DERI 3	1.20	-	1.60	-	0.80	-	-	-
DERI 4	1.20	-	1.60	-	-	0.80	-	-
DERI 5	1.20	0.50	1.60	-	-	-	-	-
DERI 6	1.20	0.50	0.50	-	1.60	-	-	-
DERI 7	1.20	0.50	0.50	-	-	1.60	-	-
DERI 8	1.20	0.50	-	-	-	-	1.00	-
DERI 9	1.20	0.50	-	-	-	-	-	1.00
DERI 10	0.90	1.20	-	1.60	1.60	-	-	-
DERI 11	0.90	1.20	-	1.60	-	1.60	-	-
DERI 12	0.90	-	-	1.60	-	-	1.00	-
DERI 13	0.90	-	-	1.60	-	-	-	1.00

COMBINACIONES DE CARGA PARA DISEÑO

COMBO	MUERTA	VIVA	VIVA CUBIERTA	TIERRA	VIENTO 1	VIENTO 2	ESP X	ESP Y
DISE 1	1.40	-	-	-	-	-	-	-
DISE 2	1.20	1.60	0.50	1.60	-	-	-	-
DISE 3	1.20	-	1.60	-	0.80	-	-	-
DISE 4	1.20	-	1.60	-	-	0.80	-	-
DISE 5	1.20	0.50	1.60	-	-	-	-	-
DISE 6	1.20	0.50	0.50	-	1.60	-	-	-
DISE 7	1.20	0.50	0.50	-	-	1.60	-	-
DISE 8	1.20	0.50	-	-	-	-	0.40	0.12
DISE 9	1.20	0.50	-	-	-	-	0.12	0.40
DISE 10	0.90	1.20	-	1.60	1.60	-	-	-
DISE 11	0.90	1.20	-	1.60	-	1.60	-	-
DISE 12	0.90	-	-	1.60	-	-	0.40	0.12
DISE 13	0.90	-	-	1.60	-	-	0.12	0.40

COMBINACIONES DE CARGA PARA DISEÑO DE CIMIENTOS

COMBO	MUERTA	VIVA	VIVA CUBIERTA	TIERRA	VIENTO 1	VIENTO 2	ESP X	ESP Y
DEFLEX	1.00	1.00	1.00	1.00	-	-	-	-
CARCIMX	1.00	0.75	0.75	1.00	-	-	0.16	-
CARCIMY	1.00	0.75	0.75	1.00	-	-	-	0.16

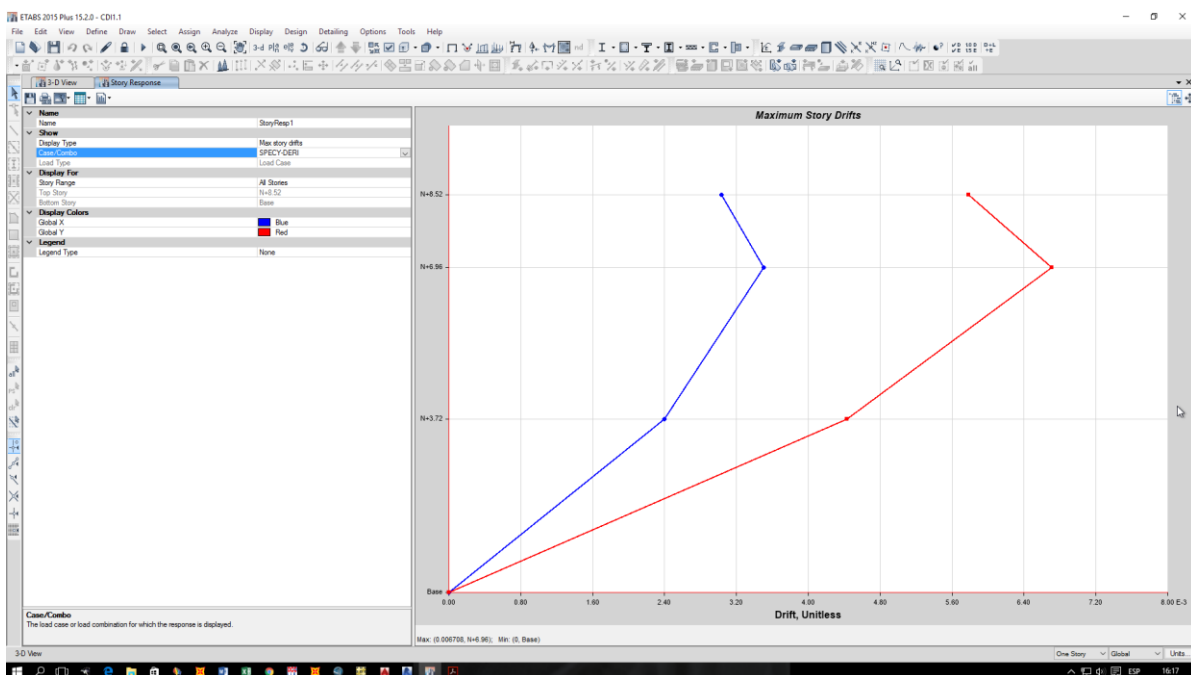
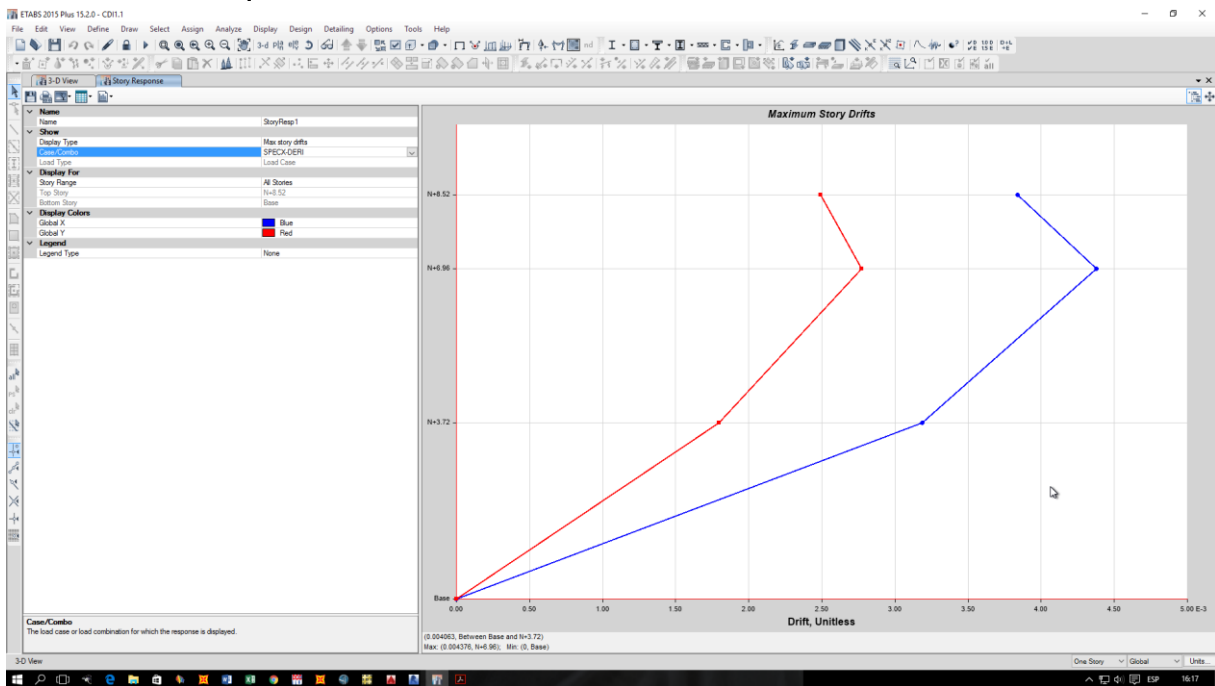


CALCULO DE LA DERIVA

4. CALCULO DE LA DERIVA

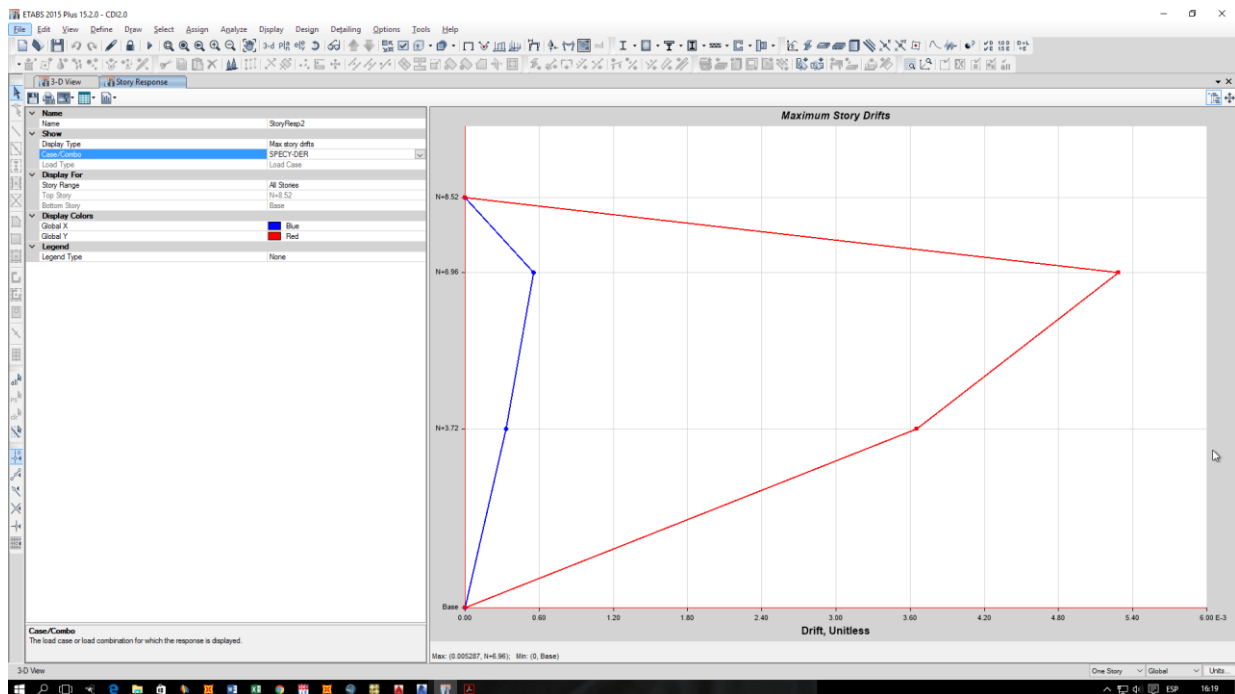
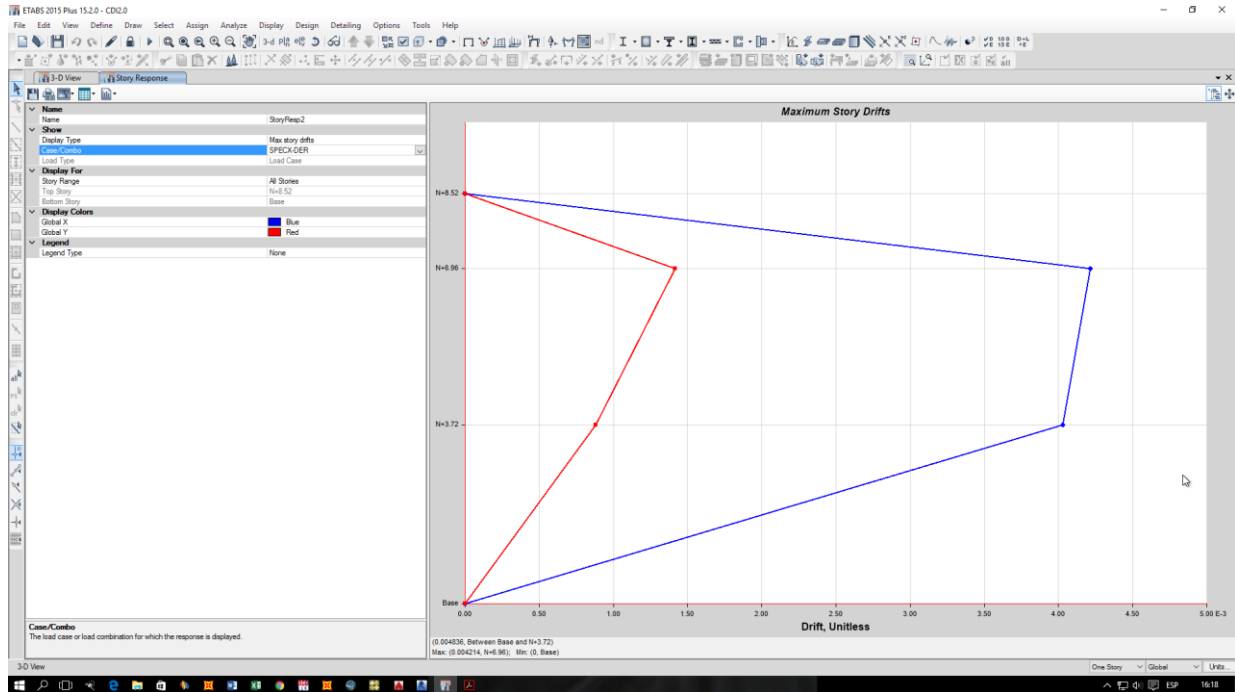
4.1.1 Colegio

4.1.1.1 Bloque 1



4.1.1.2

Bloque 2

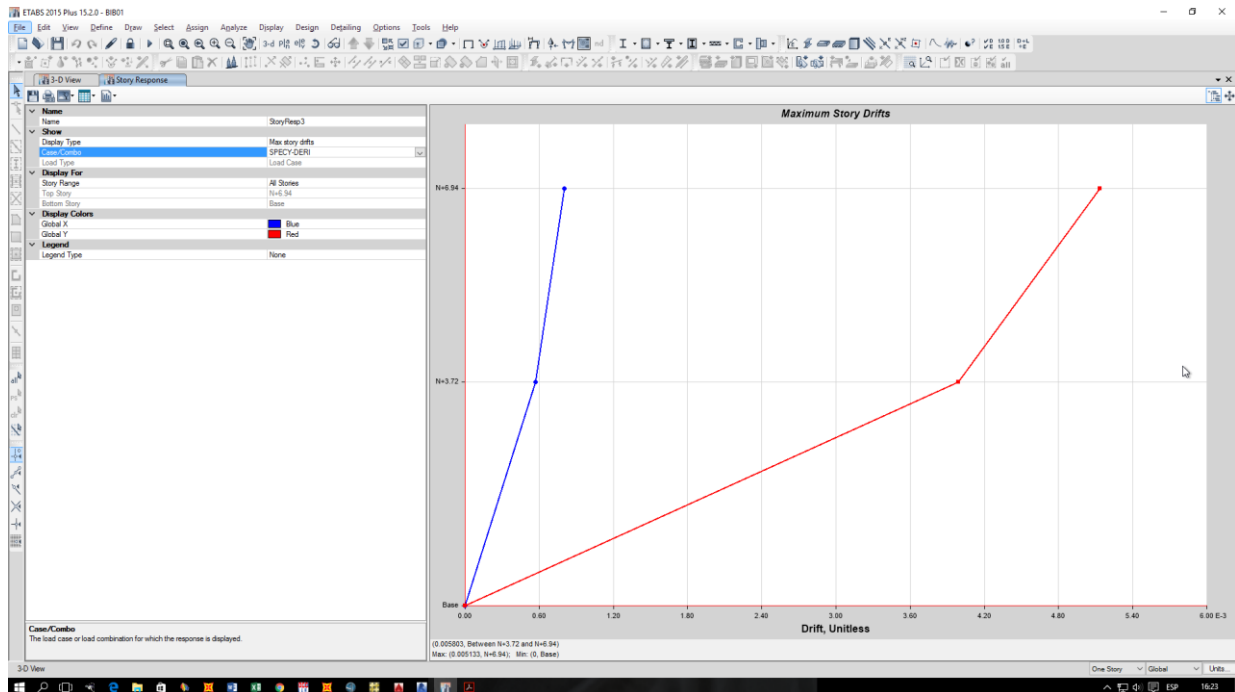
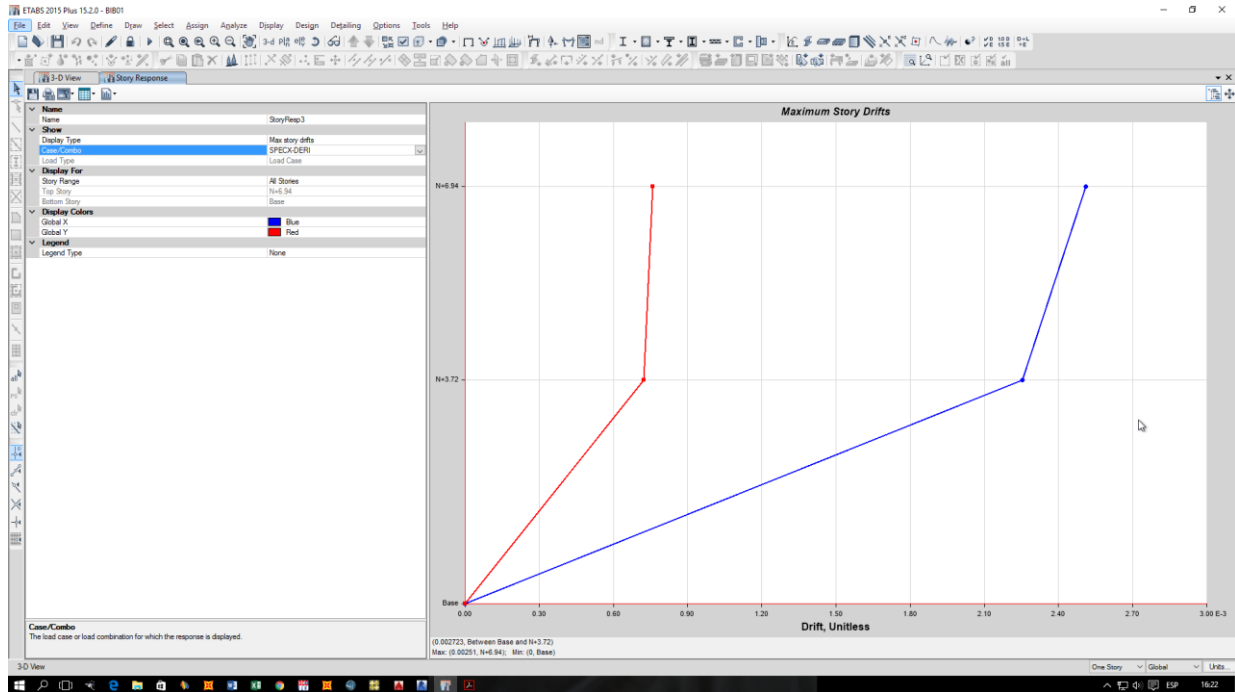


4.1.1.3 Bloque 3

CALCULO DE LA DERIVA											
Story	Item	Load	Point	X	Y	Z	Drift	Hp	Drift	INDICE	
N+6.96	Max Drift X	DERI1	506	70.8	18.444	6.96	0.0003	3.24	0.0011	0.03	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI1	146	4.44	19.344	6.96	0.0024	3.24	0.0076	0.24	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI2	506	70.8	18.444	6.96	0.0004	3.24	0.0014	0.04	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI2	146	4.44	19.344	6.96	0.0033	3.24	0.0107	0.33	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI3	506	70.8	18.444	6.96	0.0002	3.24	0.0007	0.02	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI3	146	4.44	19.344	6.96	0.0013	3.24	0.0041	0.13	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI4	506	70.8	18.444	6.96	0.0002	3.24	0.0007	0.02	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI4	146	4.44	19.344	6.96	0.0013	3.24	0.0041	0.13	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI5	506	70.8	18.444	6.96	0.0003	3.24	0.0010	0.03	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI5	146	4.44	19.344	6.96	0.0021	3.24	0.0067	0.21	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI6	506	70.8	18.444	6.96	0.0003	3.24	0.0010	0.03	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI6	146	4.44	19.344	6.96	0.0021	3.24	0.0067	0.21	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI7	506	70.8	18.444	6.96	0.0003	3.24	0.0010	0.03	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI7	146	4.44	19.344	6.96	0.0021	3.24	0.0067	0.21	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI8 Max	541	72.37	7.825	6.96	0.0029	3.24	0.0095	0.29	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI8 Max	146	4.44	19.344	6.96	0.0016	3.24	0.0050	0.16	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI8 Min	507	70.8	19.344	6.96	0.0030	3.24	0.0098	0.30	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI8 Min	146	4.44	19.344	6.96	0.0026	3.24	0.0084	0.26	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI9 Max	541	72.37	7.825	6.96	0.0006	3.24	0.0021	0.06	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI9 Max	146	4.44	19.344	6.96	0.0041	3.24	0.0132	0.41	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI9 Min	146	4.44	19.344	6.96	0.0009	3.24	0.0031	0.09	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI9 Min	146	4.44	19.344	6.96	0.0082	3.24	0.0266	0.82	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI10	506	70.8	18.444	6.96	0.0003	3.24	0.0009	0.03	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI10	146	4.44	19.344	6.96	0.0019	3.24	0.0062	0.19	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI11	506	70.8	18.444	6.96	0.0003	3.24	0.0009	0.03	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI11	146	4.44	19.344	6.96	0.0019	3.24	0.0062	0.19	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI12 Max	541	72.37	7.825	6.96	0.0028	3.24	0.0092	0.28	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI12 Max	146	4.44	19.344	6.96	0.0004	3.24	0.0014	0.04	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI12 Min	507	70.8	19.344	6.96	0.0029	3.24	0.0093	0.29	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI12 Min	146	4.44	19.344	6.96	0.0015	3.24	0.0048	0.15	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI13 Max	532	47.94	0	6.96	0.0006	3.24	0.0019	0.06	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI13 Max	146	4.44	19.344	6.96	0.0052	3.24	0.0168	0.52	OK
N+6.96	Max Drift X	DERI13 Min	146	4.44	19.344	6.96	0.0008	3.24	0.0026	0.08	OK
N+6.96	Max Drift Y	DERI13 Min	146	4.44	19.344	6.96	0.0071	3.24	0.0230	0.71	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI1	542	70.8	0	3.72	0.0002	3.72	0.0006	0.02	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI1	20	-1.56	10.619	3.72	0.0008	3.72	0.0029	0.08	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI2	542	70.8	0	3.72	0.0002	3.72	0.0007	0.02	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI2	20	-1.56	10.619	3.72	0.0010	3.72	0.0036	0.10	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI3	542	70.8	0	3.72	0.0001	3.72	0.0003	0.01	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI3	20	-1.56	10.619	3.72	0.0004	3.72	0.0016	0.04	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI4	542	70.8	0	3.72	0.0001	3.72	0.0003	0.01	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI4	20	-1.56	10.619	3.72	0.0004	3.72	0.0016	0.04	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI5	542	70.8	0	3.72	0.0001	3.72	0.0004	0.01	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI5	20	-1.56	10.619	3.72	0.0006	3.72	0.0023	0.06	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI6	542	70.8	0	3.72	0.0001	3.72	0.0004	0.01	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI6	20	-1.56	10.619	3.72	0.0006	3.72	0.0023	0.06	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI7	542	70.8	0	3.72	0.0001	3.72	0.0004	0.01	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI7	20	-1.56	10.619	3.72	0.0006	3.72	0.0023	0.06	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI8 Max	542	70.8	0	3.72	0.0046	3.72	0.0170	0.46	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI8 Max	542	70.8	0	3.72	0.0003	3.72	0.0011	0.03	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI8 Min	23	-1.56	18.444	3.72	0.0044	3.72	0.0164	0.44	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI8 Min	20	-1.56	10.619	3.72	0.0010	3.72	0.0038	0.10	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI9 Max	542	70.8	0	3.72	0.0009	3.72	0.0033	0.09	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI9 Max	20	-1.56	10.619	3.72	0.0039	3.72	0.0144	0.39	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI9 Min	542	70.8	0	3.72	0.0006	3.72	0.0024	0.06	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI9 Min	20	-1.56	10.619	3.72	0.0051	3.72	0.0190	0.51	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI10	542	70.8	0	3.72	0.0001	3.72	0.0004	0.01	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI10	20	-1.56	10.619	3.72	0.0006	3.72	0.0020	0.06	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI11	542	70.8	0	3.72	0.0001	3.72	0.0004	0.01	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI11	20	-1.56	10.619	3.72	0.0006	3.72	0.0020	0.06	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI12 Max	542	70.8	0	3.72	0.0045	3.72	0.0168	0.45	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI12 Max	542	70.8	0	3.72	0.0003	3.72	0.0010	0.03	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI12 Min	542	70.8	0	3.72	0.0044	3.72	0.0164	0.44	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI12 Min	20	-1.56	10.619	3.72	0.0007	3.72	0.0027	0.07	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI13 Max	542	70.8	0	3.72	0.0008	3.72	0.0031	0.08	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI13 Max	20	-1.56	10.619	3.72	0.0042	3.72	0.0155	0.42	OK
N+3.72	Max Drift X	DERI13 Min	542	70.8	0	3.72	0.0007	3.72	0.0026	0.07	OK
N+3.72	Max Drift Y	DERI13 Min	20	-1.56	10.619	3.72	0.0048	3.72	0.0179	0.48	OK

4.1.1.4

Bloque 6



4.1.2 CDI

4.1.2.1 Bloque 1

Nota: El NSR10 en su inciso A.6.4.1.5 establece que para estructuras de un solo nivel no hay límites.

4.1.2.2 Bloque 2

Nota: El NSR10 en su inciso A.6.4.1.5 establece que para estructuras de un solo nivel no hay límites.

4.1.2.3 Bloque 3

Nota: El NSR10 en su inciso A.6.4.1.5 establece que para estructuras de un solo nivel no hay límites.

4.1.2.4 Bloque 4

Nota: El NSR10 en su inciso A.6.4.1.5 establece que para estructuras de un solo nivel no hay límites.

4.1.2.5 Bloque 5

Nota: El NSR10 en su inciso A.6.4.1.5 establece que para estructuras de un solo nivel no hay límites.

4.1.2.6 Bloque 6

Nota: El NSR10 en su inciso A.6.4.1.5 establece que para estructuras de un solo nivel no hay límites.

4.1.2.7 Bloque 7

Nota: El NSR10 en su inciso A.6.4.1.5 establece que para estructuras de un solo nivel no hay límites.



CARGAS DE CIMENTACIÓN

5. CARGAS DE CIMENTACION

5.1.1 Colegio

5.1.1.1 Bloque 1

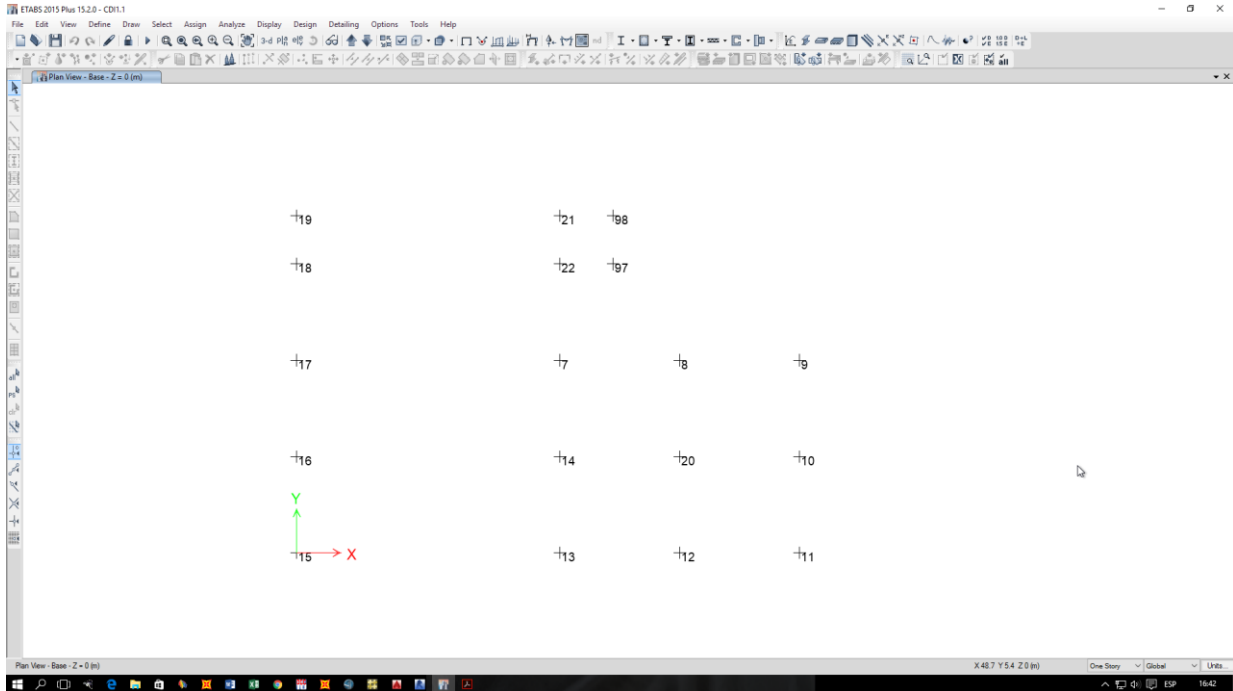


TABLE: Joint Reactions								
Story	Joint Label	Load Case/Combo	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
			tonf	tonf	tonf	tonf-m	tonf-m	tonf-m
Base	7	DEFLEX	2.01	-0.40	31.98	0.74	2.11	-0.02
Base	7	CARCIMX Max	2.51	0.04	29.97	1.79	3.43	0.04
Base	7	CARCIMX Min	1.21	-0.80	28.37	-0.40	0.50	-0.08
Base	7	CARCIMY Max	2.17	0.23	29.57	2.29	2.68	0.06
Base	7	CARCIMY Min	1.54	-0.99	28.78	-0.90	1.25	-0.10
Base	8	DEFLEX	-0.91	0.39	85.56	0.27	-2.01	-0.03
Base	8	CARCIMX Max	0.80	1.26	79.27	2.67	1.81	0.14
Base	8	CARCIMX Min	-2.40	-0.69	77.59	-1.98	-5.38	-0.20
Base	8	CARCIMY Max	-0.06	2.61	80.63	5.91	-0.10	0.15
Base	8	CARCIMY Min	-1.54	-2.04	76.23	-5.22	-3.48	-0.20
Base	9	DEFLEX	-1.89	3.11	35.21	-2.92	-3.19	-0.02
Base	9	CARCIMX Max	-0.45	3.47	33.10	-0.44	0.27	0.15
Base	9	CARCIMX Min	-2.95	2.15	31.42	-4.79	-6.01	-0.19
Base	9	CARCIMY Max	-1.12	4.40	32.95	2.72	-1.37	0.15
Base	9	CARCIMY Min	-2.29	1.22	31.58	-7.95	-4.37	-0.20
Base	10	DEFLEX	-0.37	0.19	13.62	-0.46	-1.27	-0.04
Base	10	CARCIMX Max	-0.14	0.34	12.34	0.49	-0.21	0.06
Base	10	CARCIMX Min	-0.51	-0.03	11.93	-1.20	-2.05	-0.13
Base	10	CARCIMY Max	-0.21	0.61	12.26	1.72	-0.53	0.06
Base	10	CARCIMY Min	-0.44	-0.30	12.01	-2.43	-1.72	-0.13
Base	11	DEFLEX	-0.31	-1.19	19.71	3.52	-1.19	-0.05
Base	11	CARCIMX Max	-0.04	-0.91	17.71	3.82	0.14	0.04
Base	11	CARCIMX Min	-0.51	-1.18	17.20	2.40	-2.27	-0.13
Base	11	CARCIMY Max	-0.09	-0.71	17.70	4.86	-0.11	0.04
Base	11	CARCIMY Min	-0.46	-1.38	17.21	1.36	-2.02	-0.14
Base	12	DEFLEX	-3.30	0.51	54.09	0.12	-5.15	-0.03

Base	12	CARCIMX Max	-1.23	1.43	51.39	2.31	-0.05	0.14
Base	12	CARCIMX Min	-4.94	-0.40	47.41	-2.18	-9.52	-0.21
Base	12	CARCIMY Max	-1.70	2.71	51.62	5.44	-1.24	0.14
Base	12	CARCIMY Min	-4.47	-1.69	47.18	-5.32	-8.33	-0.21
Base	13	DEFLEX	1.56	0.11	33.27	0.05	1.46	-0.12
Base	13	CARCIMX Max	2.47	0.50	31.33	1.07	3.65	-0.04
Base	13	CARCIMX Min	0.53	-0.27	29.36	-1.01	-0.78	-0.16
Base	13	CARCIMY Max	2.24	0.62	31.79	1.50	3.11	-0.02
Base	13	CARCIMY Min	0.77	-0.39	28.90	-1.43	-0.24	-0.19
Base	14	DEFLEX	2.43	-0.28	37.87	0.60	2.58	0.00
Base	14	CARCIMX Max	3.06	0.14	35.48	1.60	4.23	0.05
Base	14	CARCIMX Min	1.54	-0.64	33.77	-0.51	0.72	-0.06
Base	14	CARCIMY Max	2.77	0.32	35.13	2.09	3.56	0.07
Base	14	CARCIMY Min	1.84	-0.82	34.13	-1.00	1.38	-0.08
Base	15	DEFLEX	0.59	0.30	4.47	-0.63	0.39	0.45
Base	15	CARCIMX Max	1.48	0.75	4.35	1.36	2.85	0.40
Base	15	CARCIMX Min	-0.49	-0.22	3.89	-2.47	-2.29	0.37
Base	15	CARCIMY Max	1.27	0.54	4.38	0.53	2.29	0.42
Base	15	CARCIMY Min	-0.27	-0.01	3.86	-1.64	-1.74	0.34
Base	16	DEFLEX	1.71	0.08	7.43	-0.27	2.28	-0.02
Base	16	CARCIMX Max	2.29	0.66	6.97	1.83	4.04	0.00
Base	16	CARCIMX Min	0.65	-0.52	6.39	-2.32	-0.20	-0.04
Base	16	CARCIMY Max	2.00	0.40	6.87	0.93	3.30	0.03
Base	16	CARCIMY Min	0.93	-0.26	6.49	-1.42	0.54	-0.07
Base	17	DEFLEX	1.83	0.07	7.48	-0.26	2.56	0.00
Base	17	CARCIMX Max	2.22	0.66	6.94	1.84	3.87	0.02
Base	17	CARCIMX Min	0.93	-0.52	6.51	-2.31	0.51	-0.03
Base	17	CARCIMY Max	1.89	0.40	6.83	0.94	3.01	0.04
Base	17	CARCIMY Min	1.26	-0.27	6.62	-1.41	1.37	-0.05
Base	18	DEFLEX	1.43	-0.05	6.14	-0.05	2.01	-0.29
Base	18	CARCIMX Max	1.82	0.60	5.89	2.11	3.27	-0.23
Base	18	CARCIMX Min	0.65	-0.69	5.26	-2.22	0.19	-0.27
Base	18	CARCIMY Max	1.55	0.32	5.72	1.17	2.55	-0.20
Base	18	CARCIMY Min	0.93	-0.41	5.42	-1.28	0.92	-0.29
Base	19	DEFLEX	0.50	0.01	3.38	-0.16	0.57	-0.25
Base	19	CARCIMX Max	1.04	0.65	3.40	2.00	2.08	-0.20
Base	19	CARCIMX Min	-0.16	-0.63	2.94	-2.29	-1.07	-0.24
Base	19	CARCIMY Max	0.84	0.37	3.34	1.07	1.54	-0.18
Base	19	CARCIMY Min	0.04	-0.35	3.00	-1.36	-0.54	-0.26
Base	20	DEFLEX	-3.89	-0.78	79.56	1.81	-7.20	-0.04
Base	20	CARCIMX Max	-0.38	0.56	74.52	4.50	2.24	0.19
Base	20	CARCIMX Min	-6.61	-1.98	72.90	-1.18	-15.21	-0.26
Base	20	CARCIMY Max	-1.62	2.32	74.48	8.45	-1.06	0.20
Base	20	CARCIMY Min	-5.37	-3.74	72.95	-5.12	-11.90	-0.27
Base	21	DEFLEX	-0.15	-0.26	5.57	0.54	-0.48	-0.04
Base	21	CARCIMX Max	0.61	0.10	6.65	1.46	1.15	0.01
Base	21	CARCIMX Min	-0.86	-0.57	3.90	-0.48	-1.97	-0.08
Base	21	CARCIMY Max	0.32	0.26	6.71	1.91	0.53	0.04
Base	21	CARCIMY Min	-0.57	-0.72	3.85	-0.94	-1.35	-0.12
Base	22	DEFLEX	0.12	-0.53	10.94	0.90	-0.18	-0.01
Base	22	CARCIMX Max	0.84	-0.06	11.17	1.88	1.38	0.04
Base	22	CARCIMX Min	-0.61	-0.89	8.87	-0.27	-1.67	-0.07
Base	22	CARCIMY Max	0.45	0.12	10.54	2.38	0.58	0.06
Base	22	CARCIMY Min	-0.23	-1.08	9.49	-0.77	-0.88	-0.08
Base	97	DEFLEX	-0.74	-1.03	17.34	1.54	-1.23	-0.01
Base	97	CARCIMX Max	0.14	-0.32	17.78	2.64	0.53	0.06
Base	97	CARCIMX Min	-1.46	-1.54	13.86	0.15	-2.71	-0.08
Base	97	CARCIMY Max	-0.25	0.25	18.15	3.79	-0.28	0.06
Base	97	CARCIMY Min	-1.06	-2.11	13.49	-1.00	-1.91	-0.08
Base	98	DEFLEX	-0.59	-0.25	7.37	0.58	-1.02	-0.01
Base	98	CARCIMX Max	0.27	0.32	8.61	1.68	0.73	0.06
Base	98	CARCIMX Min	-1.32	-0.77	5.28	-0.63	-2.54	-0.08
Base	98	CARCIMY Max	-0.07	0.82	8.79	2.75	0.04	0.06
Base	98	CARCIMY Min	-0.97	-1.27	5.11	-1.70	-1.85	-0.08

5.1.1.2

Bloque 2

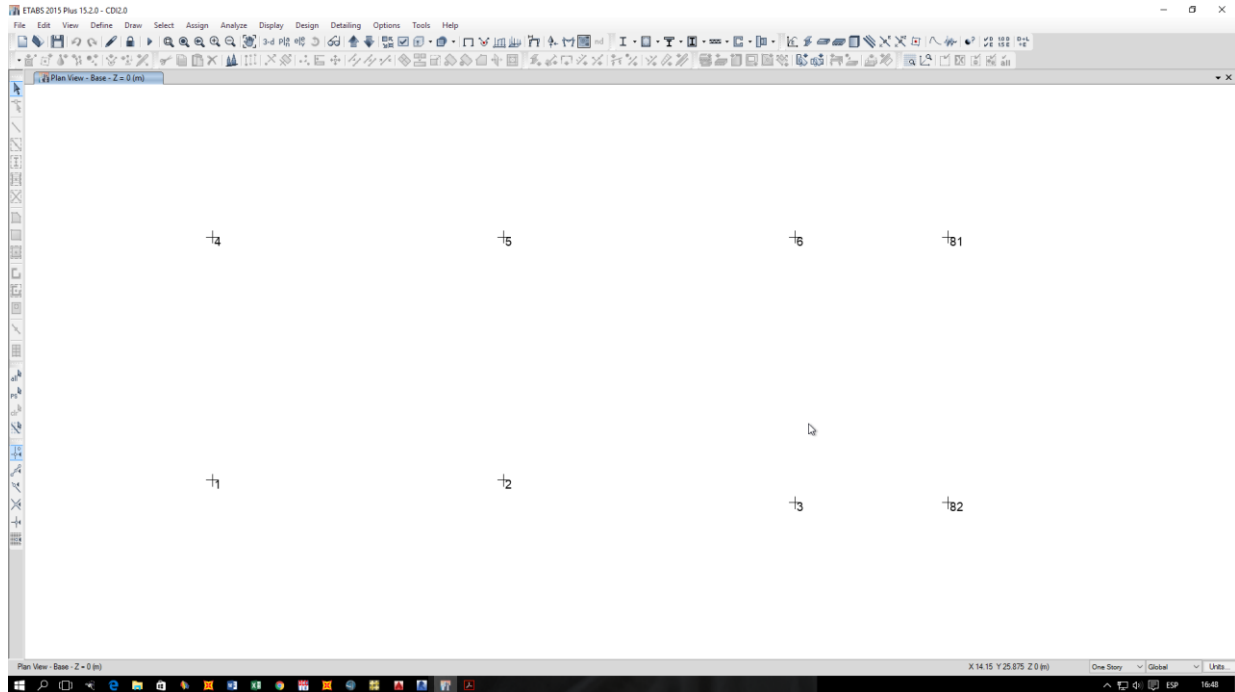


TABLE: Joint Reactions								
Story	Joint Label	Load Case/Combo	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
			tonf	tonf	tonf	tonf-m	tonf-m	tonf-m
Base	1	DEFLEX	2.24	-0.46	27.31	0.87	2.24	0.00
Base	1	CARCIMX Max	3.60	0.06	27.40	1.79	5.52	0.05
Base	1	CARCIMX Min	0.63	-0.86	25.24	-0.50	-1.25	-0.05
Base	1	CARCIMY Max	2.22	1.53	27.85	5.44	2.35	0.04
Base	1	CARCIMY Min	2.01	-2.33	24.79	-4.14	1.91	-0.05
Base	2	DEFLEX	-0.61	-1.31	55.37	1.92	-1.27	0.00
Base	2	CARCIMX Max	1.16	-1.07	52.98	2.11	2.54	0.05
Base	2	CARCIMX Min	-2.31	-1.40	52.57	1.28	-4.90	-0.05
Base	2	CARCIMY Max	-0.42	0.53	54.34	6.00	-0.87	0.04
Base	2	CARCIMY Min	-0.73	-3.00	51.22	-2.62	-1.49	-0.05
Base	3	DEFLEX	-1.66	0.38	41.39	-0.15	-2.55	0.00
Base	3	CARCIMX Max	0.35	0.55	41.31	0.21	1.52	0.05
Base	3	CARCIMX Min	-3.42	0.17	38.20	-0.67	-6.25	-0.05
Base	3	CARCIMY Max	-1.34	2.05	41.19	3.94	-1.99	0.04
Base	3	CARCIMY Min	-1.73	-1.33	38.32	-4.40	-2.73	-0.05
Base	4	DEFLEX	1.85	0.85	38.23	-0.73	1.77	0.00
Base	4	CARCIMX Max	3.23	1.26	36.10	0.38	5.17	0.05
Base	4	CARCIMX Min	0.15	0.30	34.42	-1.97	-1.91	-0.05
Base	4	CARCIMY Max	1.83	2.70	36.78	3.99	1.90	0.04
Base	4	CARCIMY Min	1.55	-1.13	33.73	-5.58	1.35	-0.05
Base	5	DEFLEX	-0.45	0.63	62.41	-0.45	-1.07	0.00
Base	5	CARCIMX Max	1.41	0.74	57.83	-0.12	2.95	0.05
Base	5	CARCIMX Min	-2.22	0.42	57.10	-0.93	-4.86	-0.05
Base	5	CARCIMY Max	-0.26	2.34	59.10	3.78	-0.66	0.04
Base	5	CARCIMY Min	-0.54	-1.18	55.83	-4.83	-1.25	-0.05
Base	6	DEFLEX	-1.83	-0.37	48.18	0.77	-2.77	0.00
Base	6	CARCIMX Max	0.30	-0.21	46.32	1.04	1.56	0.05
Base	6	CARCIMX Min	-3.61	-0.52	42.92	0.26	-6.56	-0.05
Base	6	CARCIMY Max	-1.50	1.32	45.99	4.81	-2.20	0.04

Base	6	CARCIMY Min	-1.80	-2.04	43.25	-3.52	-2.80	-0.05
Base	81	DEFLEX	0.33	-0.39	37.87	0.80	-0.10	0.00
Base	81	CARCIMX Max	2.03	0.04	36.77	1.48	3.69	0.05
Base	81	CARCIMX Min	-1.48	-0.70	32.38	-0.24	-3.92	-0.05
Base	81	CARCIMY Max	0.42	1.42	35.89	4.94	0.18	0.04
Base	81	CARCIMY Min	0.13	-2.08	33.26	-3.70	-0.41	-0.05
Base	82	DEFLEX	0.14	0.66	33.61	-0.48	-0.34	0.00
Base	82	CARCIMX Max	1.77	0.93	33.51	0.28	3.27	0.05
Base	82	CARCIMX Min	-1.61	0.28	28.96	-1.32	-4.01	-0.05
Base	82	CARCIMY Max	0.22	2.36	32.55	3.80	-0.07	0.04
Base	82	CARCIMY Min	-0.06	-1.15	29.92	-4.85	-0.67	-0.05

5.1.1.3 Bloque 6

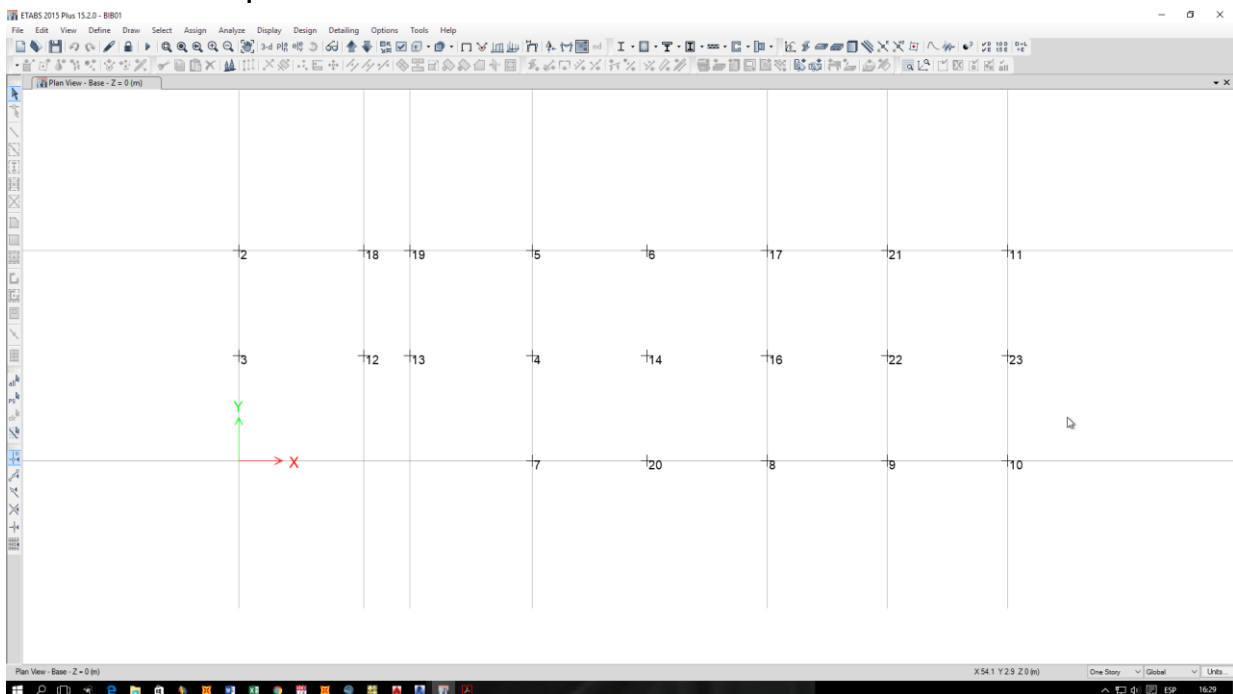


TABLE: Joint Reactions									
Story	Joint Label	Unique Name	Load Case/Combo	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
				tonf	tonf	tonf	tonf-m	tonf-m	tonf-m
Base	2	147	DEFLEX	4.87	-0.06	39.79	2.40	5.78	0.05
Base	2	147	CARCIMX Max	5.45	0.14	37.31	2.63	7.48	0.05
Base	2	147	CARCIMX Min	3.66	-0.31	36.55	1.58	3.37	0.03
Base	2	147	CARCIMY Max	4.71	1.39	37.80	5.61	5.82	0.08
Base	2	147	CARCIMY Min	4.39	-1.56	36.06	-1.40	5.03	0.00
Base	3	149	DEFLEX	5.58	-0.28	28.53	2.66	6.88	0.05
Base	3	149	CARCIMX Max	6.12	0.08	27.72	2.70	8.47	0.05
Base	3	149	CARCIMX Min	4.47	-0.37	27.01	1.66	4.58	0.03
Base	3	149	CARCIMY Max	5.37	1.34	28.30	5.69	6.69	0.08
Base	3	149	CARCIMY Min	5.21	-1.63	26.43	-1.34	6.36	0.00
Base	4	151	DEFLEX	0.57	-2.15	61.44	4.25	0.83	0.05
Base	4	151	CARCIMX Max	1.49	-1.72	57.97	3.80	2.88	0.05
Base	4	151	CARCIMX Min	-0.56	-1.89	57.79	3.43	-1.51	0.03
Base	4	151	CARCIMY Max	0.56	-0.33	57.89	6.67	0.88	0.08
Base	4	151	CARCIMY Min	0.37	-3.28	57.87	0.56	0.49	0.00
Base	5	153	DEFLEX	0.10	0.51	70.52	1.02	0.01	0.05
Base	5	153	CARCIMX Max	1.17	0.36	65.13	1.23	2.31	0.05

Base	5	153	CARCIMX Min	-1.04	0.23	64.95	0.92	-2.33	0.03
Base	5	153	CARCIMY Max	0.30	1.40	65.73	3.68	0.48	0.08
Base	5	153	CARCIMY Min	-0.17	-0.81	64.35	-1.54	-0.50	0.00
Base	6	155	DEFLEX	0.26	1.03	67.49	0.12	0.20	0.05
Base	6	155	CARCIMX Max	1.43	0.84	62.41	0.42	2.63	0.05
Base	6	155	CARCIMX Min	-0.76	0.71	62.29	0.10	-1.98	0.03
Base	6	155	CARCIMY Max	0.57	1.74	62.92	2.54	0.81	0.08
Base	6	155	CARCIMY Min	0.10	-0.19	61.77	-2.02	-0.17	0.00
Base	7	157	DEFLEX	1.32	2.26	19.16	-1.10	1.98	0.05
Base	7	157	CARCIMX Max	1.83	2.10	17.96	-0.87	3.48	0.05
Base	7	157	CARCIMX Min	0.47	1.96	17.60	-1.19	-0.04	0.03
Base	7	157	CARCIMY Max	1.32	3.15	18.45	1.58	2.17	0.08
Base	7	157	CARCIMY Min	0.98	0.91	17.11	-3.64	1.27	0.00
Base	8	159	DEFLEX	-0.80	1.43	42.15	-0.66	-0.59	0.05
Base	8	159	CARCIMX Max	0.24	1.49	40.15	-0.40	1.58	0.05
Base	8	159	CARCIMX Min	-1.83	1.24	40.03	-1.00	-2.83	0.03
Base	8	159	CARCIMY Max	-0.52	2.27	40.57	1.45	-0.05	0.08
Base	8	159	CARCIMY Min	-1.06	0.46	39.61	-2.85	-1.20	0.00
Base	9	161	DEFLEX	0.62	2.84	35.68	-2.65	1.13	0.05
Base	9	161	CARCIMX Max	1.63	2.91	34.01	-2.07	3.25	0.05
Base	9	161	CARCIMX Min	-0.50	2.49	33.79	-3.04	-1.22	0.03
Base	9	161	CARCIMY Max	0.84	3.64	34.40	-0.39	1.59	0.08
Base	9	161	CARCIMY Min	0.29	1.77	33.40	-4.72	0.44	0.00
Base	10	163	DEFLEX	-3.14	1.57	19.51	-1.39	-3.41	0.05
Base	10	163	CARCIMX Max	-2.15	1.77	19.09	-0.66	-1.32	0.05
Base	10	163	CARCIMX Min	-3.83	1.20	18.23	-1.98	-5.25	0.03
Base	10	163	CARCIMY Max	-2.78	2.44	19.13	0.89	-2.78	0.08
Base	10	163	CARCIMY Min	-3.20	0.53	18.19	-3.53	-3.79	0.00
Base	11	165	DEFLEX	-3.68	-0.98	25.10	1.69	-4.57	0.05
Base	11	165	CARCIMX Max	-2.55	-0.60	24.40	2.23	-2.20	0.05
Base	11	165	CARCIMX Min	-4.40	-1.19	23.61	0.89	-6.38	0.03
Base	11	165	CARCIMY Max	-3.28	0.07	24.47	3.78	-3.85	0.08
Base	11	165	CARCIMY Min	-3.67	-1.86	23.54	-0.66	-4.73	0.00
Base	12	167	DEFLEX	-2.70	-0.40	36.94	1.69	-3.21	0.03
Base	12	167	CARCIMX Max	-1.74	-0.19	36.20	1.63	-1.49	0.04
Base	12	167	CARCIMX Min	-3.38	-0.40	34.33	1.17	-4.61	0.02
Base	12	167	CARCIMY Max	-2.48	0.64	36.11	3.44	-2.90	0.06
Base	12	167	CARCIMY Min	-2.65	-1.23	34.42	-0.64	-3.20	0.00
Base	13	169	DEFLEX	2.66	-0.24	33.94	1.43	3.32	0.03
Base	13	169	CARCIMX Max	3.34	-0.07	33.38	1.36	4.70	0.04
Base	13	169	CARCIMX Min	1.71	-0.24	31.48	0.98	1.60	0.02
Base	13	169	CARCIMY Max	2.59	0.75	33.15	3.13	3.28	0.06
Base	13	169	CARCIMY Min	2.46	-1.06	31.71	-0.79	3.02	0.00
Base	14	171	DEFLEX	0.38	0.45	49.33	0.25	0.54	0.03
Base	14	171	CARCIMX Max	1.10	0.57	46.68	0.18	1.99	0.04
Base	14	171	CARCIMX Min	-0.32	0.47	46.47	-0.04	-0.88	0.02
Base	14	171	CARCIMY Max	0.45	1.25	46.92	1.62	0.68	0.06
Base	14	171	CARCIMY Min	0.33	-0.21	46.22	-1.48	0.43	0.00
Base	16	173	DEFLEX	0.14	-0.70	62.09	1.50	0.25	0.03
Base	16	173	CARCIMX Max	0.81	-0.51	58.64	1.56	1.63	0.04
Base	16	173	CARCIMX Min	-0.57	-0.74	58.57	1.11	-1.19	0.02
Base	16	173	CARCIMY Max	0.18	0.18	58.65	2.94	0.34	0.06
Base	16	173	CARCIMY Min	0.06	-1.43	58.57	-0.28	0.10	0.00
Base	17	175	DEFLEX	-0.13	-1.60	43.78	2.59	-0.23	0.03
Base	17	175	CARCIMX Max	0.68	-1.39	41.52	2.58	1.36	0.04
Base	17	175	CARCIMX Min	-0.86	-1.58	41.41	2.18	-1.67	0.02
Base	17	175	CARCIMY Max	0.08	-0.85	41.91	3.78	0.17	0.06
Base	17	175	CARCIMY Min	-0.25	-2.12	41.03	0.98	-0.48	0.00
Base	18	177	DEFLEX	-3.62	-0.16	54.46	2.24	-4.51	0.05
Base	18	177	CARCIMX Max	-2.04	-0.10	51.66	2.40	-1.58	0.05
Base	18	177	CARCIMX Min	-4.63	-0.39	48.90	1.71	-6.67	0.03
Base	18	177	CARCIMY Max	-3.03	1.03	50.93	5.13	-3.56	0.08
Base	18	177	CARCIMY Min	-3.64	-1.52	49.63	-1.01	-4.69	0.00
Base	19	179	DEFLEX	3.13	0.02	51.09	1.90	3.68	0.05

Base	19	179	CARCIMX Max	4.22	0.03	48.58	2.05	6.01	0.05
Base	19	179	CARCIMX Min	1.67	-0.20	45.68	1.49	0.97	0.03
Base	19	179	CARCIMY Max	3.19	1.13	48.12	4.69	3.99	0.08
Base	19	179	CARCIMY Min	2.70	-1.30	46.13	-1.15	2.98	0.00
Base	20	181	DEFLEX	0.21	-0.52	35.57	1.44	0.49	0.03
Base	20	181	CARCIMX Max	0.98	-0.50	33.58	1.46	1.95	0.04
Base	20	181	CARCIMX Min	-0.40	-0.58	33.42	1.28	-0.85	0.02
Base	20	181	CARCIMY Max	0.47	-0.06	33.73	2.61	0.92	0.06
Base	20	181	CARCIMY Min	0.10	-1.02	33.27	0.13	0.18	0.00
Base	21	183	DEFLEX	-0.23	-1.37	45.26	2.14	-0.35	0.03
Base	21	183	CARCIMX Max	0.58	-1.11	43.22	2.26	1.24	0.04
Base	21	183	CARCIMX Min	-1.00	-1.39	42.83	1.64	-1.84	0.02
Base	21	183	CARCIMY Max	-0.04	-0.60	43.49	3.36	0.03	0.06
Base	21	183	CARCIMY Min	-0.38	-1.90	42.56	0.54	-0.63	0.00
Base	22	185	DEFLEX	0.55	-0.92	64.97	1.91	0.80	0.05
Base	22	185	CARCIMX Max	1.54	-0.59	61.40	2.29	2.95	0.05
Base	22	185	CARCIMX Min	-0.49	-1.10	61.26	1.21	-1.43	0.03
Base	22	185	CARCIMY Max	0.61	0.29	61.37	4.17	0.95	0.08
Base	22	185	CARCIMY Min	0.44	-1.99	61.29	-0.68	0.57	0.00
Base	23	187	DEFLEX	-6.10	-0.75	34.73	1.40	-7.25	0.05
Base	23	187	CARCIMX Max	-4.94	-0.35	33.31	2.08	-4.91	0.05
Base	23	187	CARCIMX Min	-6.58	-1.06	32.61	0.59	-8.78	0.03
Base	23	187	CARCIMY Max	-5.69	0.49	32.99	3.83	-6.68	0.08
Base	23	187	CARCIMY Min	-5.83	-1.90	32.93	-1.16	-7.01	0.00



DATOS DE SALIDA

6. DATOS DE SALIDA

TABLE: Concrete Column Summary - ACI 318-11																
Story	Label	Design Section	Station	Design/Check	Status	PMM Combo	As,min m ²	As m ²	Mid Bar As m ²	Corner Bar As m ²	V Major Combo	At V Major m ² /m	V Minor Combo	At V Minor m ² /m	Warnings	Errors
N+8.52	C7	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C7	C40	0.6	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C7	C40	1.2	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C8	C50	0	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+8.52	C8	C50	0.6	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+8.52	C8	C50	1.2	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+8.52	C9	C50	0	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+8.52	C9	C50	0.6	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+8.52	C9	C50	1.2	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+8.52	C12	C50	0	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0.00042	DISE1	0.00048	No Message	No Message
N+8.52	C12	C50	0.555	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0.00042	DISE1	0.00048	No Message	No Message
N+8.52	C12	C50	1.11	Design	No Message	DISE2	0.001963	0.004125			DISE13	0.00042	DISE1	0.00048	No Message	No Message
N+8.52	C13	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE5	0.00033	No Message	No Message
N+8.52	C13	C40	0.58	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE5	0.00033	No Message	No Message
N+8.52	C13	C40	1.16	Design	No Message	DISE1	0.001257	0.002302			DISE13	0.00033	DISE5	0.00033	No Message	No Message
N+8.52	C14	C40	0	Design	No Message	DISE2	0.001257	0.001323			DISE12	0.00033	DISE13	0.00033	No Message	No Message
N+8.52	C14	C40	0.6	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0.00033	No Message	No Message
N+8.52	C14	C40	1.2	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0.00033	No Message	No Message
N+8.52	C20	C40X60	0	Design	No Message	DISE13	0.0024	0.0024	0.000133	0.000133	DISE13	0	DISE9	0.0005	No Message	No Message
N+8.52	C20	C40X60	0.6	Design	No Message	DISE13	0.0024	0.0024	0.000133	0.000133	DISE13	0	DISE9	0.0005	No Message	No Message
N+8.52	C20	C40X60	1.2	Design	No Message	DISE13	0.0024	0.0024	0.000133	0.000133	DISE13	0	DISE9	0.0005	No Message	No Message
N+8.52	C4	C40	0	Design	No Message	DISE9	0.001257	0.001595			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C4	C40	4.08	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C4	C40	8.16	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C5	C40	0	Design	No Message	DISE9	0.001257	0.002214			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C5	C40	4.06	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+8.52	C5	C40	8.12	Design	No Message	DISE1	0.001257	0.002581			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C8	C50	0	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C8	C50	1.44428	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C8	C50	2.88856	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C9	C50	0	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+6.96	C9	C50	1.44	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+6.96	C9	C50	2.88	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE2	0.00042	No Message	No Message
N+6.96	C12	C50	0	Design	No Message	DISE9	0.001963	0.002987			DISE9	0.00042	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C12	C50	1.455	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE9	0.00042	DISE13	0	No Message	No Message

N+6.96	C12	C50	2.91	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE9	0.00042	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C20	C40X60	0	Design	No Message	DISE9	0.0024	0.002829	0.000157	0.000157	DISE13	0	DISE13	0.0005	No Message	No Message
N+6.96	C20	C40X60	1.455	Design	No Message	DISE13	0.0024	0.0024	0.000133	0.000133	DISE13	0	DISE13	0.0005	No Message	No Message
N+6.96	C20	C40X60	2.91	Design	No Message	DISE13	0.0024	0.0024	0.000133	0.000133	DISE13	0	DISE13	0.0005	No Message	No Message
N+6.96	C26	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.002943			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C26	C40	0.85325	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C26	C40	1.7065	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C36	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE5	0.00084	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C36	C40	0.36825	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE5	0.00084	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C36	C40	0.7365	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE5	0.00084	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C37	C40	0	Design	No Message	DISE2	0.001257	0.001334			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C37	C40	0.17	Design	No Message	DISE2	0.001257	0.001664			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C37	C40	0.34	Design	No Message	DISE2	0.001257	0.001912			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C110	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.002136			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C110	C40	0.85325	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C110	C40	1.7065	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C111	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE5	0.00068	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C111	C40	0.36825	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE5	0.00068	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C111	C40	0.7365	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE5	0.00068	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C112	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C112	C40	0.17	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C112	C40	0.34	Design	No Message	DISE2	0.001257	0.00166			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C113	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C113	C40	0.85325	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C113	C40	1.7065	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C114	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C114	C40	0.36825	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C114	C40	0.7365	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C115	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C115	C40	0.235	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C115	C40	0.47	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C143	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.002195			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C143	C40	0.85325	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C143	C40	1.7065	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C144	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C144	C40	0.36825	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C144	C40	0.7365	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C145	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C145	C40	0.17	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C145	C40	0.34	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C25	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C25	C40	1.52	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C25	C40	3.04	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C28	C40	0	Design	No Message	DISE9	0.001257	0.002064			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message

N+6.96	C28	C40	1.52	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C28	C40	3.04	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C1	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C1	C40	0.85325	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C1	C40	1.7065	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C2	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C2	C40	0.36825	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C2	C40	0.7365	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C3	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C3	C40	0.235	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C3	C40	0.47	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C11	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C11	C40	0.175	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C11	C40	0.35	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C23	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C23	C40	0.1123	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C23	C40	0.2246	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C24	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C24	C40	0.175	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C24	C40	0.35	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C31	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE12	0.00033	No Message	No Message
N+6.96	C31	C40	0.1123	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE12	0.00033	No Message	No Message
N+6.96	C31	C40	0.2246	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE12	0.00033	No Message	No Message
N+6.96	C40	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C40	C40	0.175	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C40	C40	0.35	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C42	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C42	C40	0.1123	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C42	C40	0.2246	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C186	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C186	C40	0.1123	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C186	C40	0.2246	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C187	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C187	C40	0.175	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C187	C40	0.35	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C192	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C192	C40	0.1123	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C192	C40	0.2246	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C195	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C195	C40	0.175	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C195	C40	0.35	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE12	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C196	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.001799			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C196	C40	2.0473	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C196	C40	4.0946	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message

N+6.96	C197	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.001837			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C197	C40	2.0473	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C197	C40	4.0946	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C198	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.001863			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C198	C40	2.0473	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C198	C40	4.0946	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C199	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.002215			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C199	C40	2.0473	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C199	C40	4.0946	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C200	C40	0	Design	No Message	DISE12	0.001257	0.002041			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C200	C40	2.0473	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.96	C200	C40	4.0946	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C7	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.001383			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C7	C40	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C7	C40	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C8	C50	0	Design	No Message	DISE9	0.001963	0.002401			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C8	C50	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C8	C50	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C9	C50	0	Design	No Message	DISE9	0.001963	0.003092			DISE13	0	DISE9	0.00042	No Message	No Message
N+3.72	C9	C50	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE9	0.00042	No Message	No Message
N+3.72	C9	C50	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0	DISE9	0.00042	No Message	No Message
N+3.72	C12	C50	0	Design	No Message	DISE9	0.001963	0.003573			DISE13	0.00042	DISE13	0.00042	No Message	No Message
N+3.72	C12	C50	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0.00042	DISE13	0.00042	No Message	No Message
N+3.72	C12	C50	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001963	0.001963			DISE13	0.00042	DISE13	0.00042	No Message	No Message
N+3.72	C13	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.0019			DISE8	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C13	C40	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE8	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C13	C40	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE8	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C14	C40	0	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.001946			DISE8	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C14	C40	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE8	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C14	C40	3.27	Design	No Message	DISE8	0.001257	0.001319			DISE8	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C20	C40X60	0	Design	No Message	DISE9	0.0024	0.005564	0.000309	0.000309	DISE13	0.00033	DISE13	0.0005	No Message	No Message
N+3.72	C20	C40X60	1.635	Design	No Message	DISE13	0.0024	0.0024	0.000133	0.000133	DISE13	0.00033	DISE13	0.0005	No Message	No Message
N+3.72	C20	C40X60	3.27	Design	No Message	DISE13	0.0024	0.0024	0.000133	0.000133	DISE13	0.00033	DISE13	0.0005	No Message	No Message
N+3.72	C21	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C21	C40	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C21	C40	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C22	C40	0	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C22	C40	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C22	C40	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C25	C40	0	Design	No Message	DISE9	0.001257	0.001774			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C25	C40	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C25	C40	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C28	C40	0	Design	No Message	DISE9	0.001257	0.00204			DISE9	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C28	C40	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message

N+3.72	C28	C40	3.27	Design	No Message	DISE13	0.001257	0.001257			DISE13	0.00033	DISE13	0	No Message	No Message
--------	-----	-----	------	--------	------------	--------	----------	----------	--	--	--------	---------	--------	---	------------	------------

TABLE: Concrete Column Summary - ACI 318-11																
Story	Label	Design Section	Station	Design/Check	Status	PMM Combo	As,min	As	Mid Bar As	Corner Bar As	V Major Combo	At V Major	V Minor Combo	At V Minor	Warnings	Errors
			m				m²	m²	m²	m²		m²/m		m²/m		
N+6.94	C1	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.002141	0.000178	0.000178	DISE8	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C1	C45X45	1.46	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE8	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C1	C45X45	2.92	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE8	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C2	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.00296	0.000247	0.000247	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C2	C45X45	1.475	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C2	C45X45	2.95	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE2	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C3	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.002908	0.000242	0.000242	DISE13	0	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C3	C45X45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C3	C45X45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C4	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE11	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C4	C45X45	1.41	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE11	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C4	C45X45	2.82	Design	No Message	DISE2	0.002025	0.003342	0.000278	0.000278	DISE13	0	DISE11	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C5	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE2	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C5	C45X45	1.41	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE2	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C5	C45X45	2.82	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE2	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C7	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C7	C45X45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C7	C45X45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C8	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C8	C45X45	1.475	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C8	C45X45	2.95	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C9	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C9	C45X45	1.475	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C9	C45X45	2.95	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C11	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C11	C45X45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C11	C45X45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C12	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C12	C45X45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C12	C45X45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C13	C45	0	Design	No Message	DISE8	0.00159	0.002363			DISE13	0	DISE2	0.00037	No Message	No Message
N+6.94	C13	C45	1.475	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE2	0.00037	No Message	No Message
N+6.94	C13	C45	2.95	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE2	0.00037	No Message	No Message
N+6.94	C14	C45	0	Design	No Message	DISE8	0.00159	0.002076			DISE13	0	DISE2	0.00037	No Message	No Message
N+6.94	C14	C45	1.475	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE2	0.00037	No Message	No Message
N+6.94	C14	C45	2.95	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE2	0.00037	No Message	No Message
N+6.94	C17	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C17	C45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message

N+6.94	C17	C45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C18	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C18	C45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C18	C45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C19	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C19	C45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C19	C45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C20	C45X45	0	Design	No Message	DISE8	0.002025	0.002872	0.000239	0.000239	DISE12	0.00038	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C20	C45X45	1.41	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C20	C45X45	2.82	Design	No Message	DISE2	0.002025	0.002946	0.000245	0.000245	DISE12	0.00038	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+6.94	C21	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE8	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C21	C45X45	1.41	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE8	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C21	C45X45	2.82	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE8	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C22	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C22	C45	1.475	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C22	C45	2.95	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C23	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C23	C45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C23	C45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C24	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C24	C45X45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C24	C45X45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C25	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C25	C45X45	1.49	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+6.94	C25	C45X45	2.98	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C1	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.004814	0.000401	0.000401	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C1	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C1	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.002369	0.000197	0.000197	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C2	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.004743	0.000395	0.000395	DISE13	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C2	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C2	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.00285	0.000238	0.000238	DISE13	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C3	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.002891	0.000241	0.000241	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C3	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C3	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C4	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C4	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C4	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C5	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C5	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C5	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C7	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.002292	0.000191	0.000191	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C7	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C7	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C8	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE9	0.00038	No Message	No Message

N+3.72	C8	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C8	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE9	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C9	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C9	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C9	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C11	C45X45	0	Design	No Message	DISE8	0.002025	0.002575	0.000215	0.000215	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C11	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C11	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C12	C45X45	0	Design	No Message	DISE8	0.002025	0.003042	0.000254	0.000254	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C12	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C12	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C13	C45	0	Design	No Message	DISE9	0.00159	0.002295			DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C13	C45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C13	C45	3.27	Design	No Message	DISE8	0.00159	0.001823			DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C14	C45	0	Design	No Message	DISE9	0.00159	0.002101			DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C14	C45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C14	C45	3.27	Design	No Message	DISE8	0.00159	0.001752			DISE12	0.00038	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C17	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C17	C45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C17	C45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C18	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C18	C45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C18	C45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C19	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C19	C45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C19	C45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C20	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.004319	0.00036	0.00036	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C20	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C20	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE8	0.002025	0.002193	0.000183	0.000183	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C21	C45X45	0	Design	No Message	DISE9	0.002025	0.003463	0.000289	0.000289	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C21	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C21	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE12	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C22	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C22	C45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C22	C45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C23	C45	0	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C23	C45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C23	C45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.00159	0.00159			DISE13	0	DISE13	0	No Message	No Message
N+3.72	C24	C45X45	0	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C24	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C24	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C25	C45X45	0	Design	No Message	DISE8	0.002025	0.003529	0.000294	0.000294	DISE13	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C25	C45X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.002025	0.002025	0.000169	0.000169	DISE13	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message
N+3.72	C25	C45X45	3.27	Design	No Message	DISE8	0.002025	0.003032	0.000253	0.000253	DISE13	0.00038	DISE13	0.00038	No Message	No Message

TABLE: Steel Frame Summary - AISC 360-10

Story	Label	Unique Name	Design Type	Design Section	Status	PMM Combo	PMM Ratio	P Ratio	M Major Ratio	M Minor Ratio	V Major Combo	V Major Ratio	V Minor Combo	V Minor Ratio	Message
N+6.94	B2	90	Beam	IPE240	No Message	DISE2(C)	0.66	0.012	0.646	0.001	DISE2	0.16	DISE9	0	-
N+6.94	B3	91	Beam	IPE240	No Message	DISE8(T)	0.30	0.004	0.295	0.001	DISE8	0.104	DISE9	0	-
N+6.94	B4	92	Beam	IPE240	No Message	DISE2(C)	0.60	0.007	0.594	0.001	DISE2	0.151	DISE2	0	-
N+6.94	B4		Beam	IPE240	No Message	DISE12(T)	0.34	0.0001505	0.344	0.0002208					-
N+6.94	B5	93	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.53	0.006	0.52	0.001	DISE2	0.139	DISE8	0	-
N+6.94	B6	94	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.23	0.043	0.189	0.001	DISE8	0.046	DISE2	0	-
N+6.94	B8	95	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.33	0.235	0.099	0.0002018	DISE8	0.015	DISE9	0	-
N+6.94	B9	96	Beam	IPE240	No Message	DISE2(C)	0.25	0.2	0.048	0.0001316	DISE8	0.016	DISE9	0	-
N+6.94	B11	67	Beam	IPE240	No Message	DISE4(C)	0.35	0.023	0.326	0.0002068	DISE4	0.117	DISE13	0	-
N+6.94	B11		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.26	0.001	0.255	0.0004134					-
N+6.94	B12	68	Beam	IPE240	No Message	DISE5(C)	0.36	0.035	0.328	0.0001772	DISE5	0.117	DISE9	0	-
N+6.94	B13	69	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.16	0.032	0.123	0.0003879	DISE8	0.016	DISE9	0	-
N+6.94	B14	70	Beam	IPE240	No Message	DISE9(C)	0.09	0.016	0.072	0.0002887	DISE8	0.017	DISE9	0	-
N+6.94	B14		Beam	IPE240	No Message	DISE8(T)	0.15	0.0004439	0.151	0.0002418					-
N+6.94	B19	108	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.34	0.237	0.098	0.0002134	DISE8	0.015	DISE9	0	-
N+6.94	B20	109	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.22	0.007	0.215	0.001	DISE8	0.057	DISE9	0	-
N+6.94	B21	110	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.31	0.219	0.089	0.0001663	DISE8	0.013	DISE9	0	-
N+6.94	B22	71	Beam	IPE240	No Message	DISE9(T)	0.59	0.005	0.584	0.001	DISE5	0.14	DISE9	0	-
N+6.94	B24	72	Beam	IPE270	No Message	DISE9(C)	0.12	0.001	0.121	0.002	DISE1	0.128	DISE2	0.0001271	-
N+6.94	B24		Beam	IPE270	No Message	DISE1(T)	0.52	0.0001297	0.513	0.002					-
N+6.94	B25	73	Beam	IPE270	No Message	DISE1(T)	0.88	0.002	0.88	0.001	DISE1	0.212	DISE8	0.0001134	-
N+6.94	B28	74	Beam	IPE240	No Message	DISE9(T)	0.66	0.009	0.652	0.0003506	DISE5	0.184	DISE9	0	-
N+6.94	B29	75	Beam	IPE400	No Message	DISE2(C)	0.86	0.001	0.86	0	DISE2	0.22	DISE9	0	-
N+6.94	B30	76	Beam	IPE270	No Message	DISE1(T)	0.86	0.002	0.857	0.001	DISE1	0.207	DISE8	0	-
N+6.94	B31	77	Beam	IPE240	No Message	DISE4(T)	0.63	0.002	0.623	0	DISE5	0.18	DISE9	0	-
N+6.94	B32	78	Beam	IPE400	No Message	DISE2(T)	0.63	0.001	0.626	0.0002697	DISE2	0.168	DISE9	0	-
N+6.94	B33	79	Beam	IPE240	No Message	DISE4(T)	0.85	0.003	0.848	0	DISE5	0.244	DISE9	0	-
N+6.94	B35	80	Beam	IPE270	No Message	DISE1(T)	0.86	0.0004416	0.851	0.003	DISE1	0.267	DISE8	0	-
N+6.94	B36	81	Beam	IPE240	No Message	DISE4(T)	0.85	0.003	0.844	0.0001429	DISE5	0.233	DISE9	0	-
N+6.94	B37	82	Beam	IPE400	No Message	DISE2(C)	0.65	0.001	0.651	0.001	DISE2	0.177	DISE9	0	-
N+6.94	B38	83	Beam	IPE270	No Message	DISE1(C)	0.76	0.0001232	0.756	0.002	DISE1	0.241	DISE9	0	-
N+6.94	B38		Beam	IPE270	No Message	DISE5(T)	0.20	0	0.194	0.001					-
N+6.94	B39	84	Beam	IPE240	No Message	DISE5(C)	0.87	0.062	0.803	0	DISE5	0.234	DISE9	0	-
N+6.94	B39		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.46	0.001	0.464	0					-
N+6.94	B40	85	Beam	IPE240	No Message	DISE5(C)	0.90	0.079	0.819	0	DISE5	0.231	DISE9	0	-
N+6.94	B42	87	Beam	IPE240	No Message	DISE5(C)	0.87	0.08	0.789	0	DISE5	0.23	DISE9	0	-
N+6.94	B42		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.50	0.0002276	0.495	0.0002677					-
N+6.94	B43	88	Beam	IPE240	No Message	DISE5(C)	0.88	0.062	0.819	0	DISE4	0.229	DISE9	0	-
N+6.94	B47	116	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.18	0.071	0.106	0.0003524	DISE8	0.015	DISE9	0	-

N+6.94	B48	117	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.15	0.045	0.105	0.0004584	DISE8	0.015	DISE9	0	-
N+6.94	B49	118	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.17	0.064	0.11	0.0002423	DISE8	0.014	DISE9	0	-
N+6.94	B88	12	Beam	IPE180	No Message	DISE9(C)	0.01	0.003	0.003	0.0001032	DISE2	0.109	DISE8	0	-
N+6.94	B88		Beam	IPE180	No Message	DISE2(T)	0.34	0.000139	0.338	0					-
N+6.94	B122	20	Beam	IPE180	No Message	DISE2(C)	0.37	0.002	0.366	0	DISE2	0.136	DISE8	0	-
N+6.94	B122		Beam	IPE180	No Message	DISE9(T)	0.36	0	0.355	0					-
N+6.94	B135	21	Beam	IPE180	No Message	DISE2(T)	0.43	0.0003103	0.426	0	DISE2	0.136	DISE8	0	-
N+6.94	B138	22	Beam	IPE180	No Message	DISE2(T)	0.42	0.002	0.422	0	DISE2	0.136	DISE9	0	-
N+6.94	B156	5	Beam	IPE270	No Message	DISE2(T)	0.23	0.002	0.222	0.000303	DISE2	0.065	DISE9	0	-
N+6.94	B279	115	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.35	0.242	0.103	0.001	DISE8	0.015	DISE9	0	-
N+6.94	B299	119	Beam	IPE240	No Message	DISE4(C)	0.12	0	0.12	0.002	DISE1	0.121	DISE1	0	-
N+6.94	B299		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.41	0	0.407	0.004					-
N+6.94	B27	120	Beam	IPE240	No Message	DISE4(T)	0.89	0.002	0.885	0.0002435	DISE5	0.233	DISE9	0	-
N+6.94	B1	1	Beam	IPE270	No Message	DISE2(T)	0.81	0.004	0.806	0.000134	DISE2	0.224	DISE9	0	-
N+6.94	B7	2	Beam	IPE270	No Message	DISE1(C)	0.57	0.0002839	0.569	0.0003322	DISE2	0.078	DISE8	0	-
N+6.94	B7		Beam	IPE270	No Message	DISE2(T)	0.70	0.0001908	0.697	0.0004153					-
N+6.94	B10	3	Beam	IPE270	No Message	DISE2(T)	0.74	0.007	0.735	0.001	DISE2	0.186	DISE9	0	-
N+6.94	B15	4	Beam	IPE270	No Message	DISE2(T)	0.72	0.006	0.714	0.001	DISE2	0.195	DISE2	0	-
N+6.94	B23	8	Beam	IPE240	No Message	DISE2(C)	0.41	0.008	0.403	0	DISE1	0.13	DISE13	0	-
N+6.94	B23		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.74	0.0001457	0.74	0.0002923					-
N+6.94	B26	9	Beam	IPE240	No Message	DISE9(C)	0.07	0.036	0.03	0.001	DISE1	0.117	DISE8	0	-
N+6.94	B26		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.48	0.001	0.474	0.001					-
N+6.94	B51	10	Beam	IPE240	No Message	DISE9(C)	0.05	0.02	0.027	0.0003559	DISE1	0.118	DISE9	0	-
N+6.94	B51		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.49	0.001	0.488	0.0001314					-
N+6.94	B55	11	Beam	IPE240	No Message	DISE4(C)	0.03	0.0003323	0.027	0.0002274	DISE1	0.135	DISE9	0	-
N+6.94	B55		Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.87	0.001	0.865	0.000466					-
N+6.94	B59	14	Beam	IPE240	No Message	DISE1(T)	0.43	0.0002928	0.43	0.001	DISE1	0.128	DISE13	0	-
N+6.94	B61	16	Beam	IPE270	No Message	DISE1(C)	0.88	0.0002662	0.874	0.002	DISE1	0.274	DISE8	0	-
N+6.94	B61		Beam	IPE270	No Message	DISE5(T)	0.20	0.0001245	0.201	0.001					-
N+6.94	B62	17	Beam	IPE270	No Message	DISE1(C)	0.76	0.074	0.684	0	DISE1	0.114	DISE9	0	-
N+6.94	B63	18	Beam	IPE270	No Message	DISE1(C)	0.33	0.015	0.31	0.0002223	DISE1	0.037	DISE9	0	-
N+6.94	B64	19	Beam	IPE270	No Message	DISE1(C)	0.76	0.172	0.591	0	DISE1	0.112	DISE9	0	-
N+6.94	B67	99	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.17	0.039	0.125	0.001	DISE8	0.017	DISE9	0	-
N+6.94	B69	111	Beam	IPE300	No Message	DISE9(C)	0.58	0.002	0.577	0.001	DISE2	0.19	DISE9	0	-
N+6.94	B69		Beam	IPE300	No Message	DISE2(T)	0.92	0.0001833	0.922	0.0003428					-
N+6.94	B73	113	Beam	IPE400	No Message	DISE2(C)	1.00	0.001	1.083	0	DISE2	0.275	DISE8	0	-
N+6.94	B108	103	Beam	IPE240	No Message	DISE8(C)	0.18	0.038	0.144	0.002	DISE8	0.018	DISE9	0	-
N+6.94	B45	105	Beam	IPE240	No Message	DISE5(C)	0.56	0.001	0.553	0.001	DISE1	0.208	DISE8	0	-
N+6.94	B45		Beam	IPE240	No Message	DISE2(T)	0.89	0.003	0.888	0.001					-
N+6.94	B50	23	Beam	IPE180	No Message	DISE13(C)	0.00	0.001	0.001	0.0001675	DISE2	0.141	DISE9	0	-
N+6.94	B50		Beam	IPE180	No Message	DISE2(T)	0.44	0	0.441	0					-
N+6.94	B57	31	Beam	IPE240	No Message	DISE13(C)	0.00	0.002	0	0.001	DISE2	0.043	DISE9	0	-
N+6.94	B57		Beam	IPE240	No Message	DISE2(T)	0.09	0.001	0.085	0.001					-
N+6.94	B16	6	Beam	IPE180	No Message	DISE2(T)	0.49	0.001	0.484	0	DISE2	0.155	DISE8	0	-

N+6.94	B17	7	Beam	IPE180	No Message	DISE2(T)	0.48	0.001	0.482	0	DISE2	0.155	DISE9	0	-
N+6.94	B18	13	Beam	IPE180	No Message	DISE2(C)	0.40	0.0001754	0.399	0	DISE2	0.147	DISE2	0	-
N+6.94	B18		Beam	IPE180	No Message	DISE9(T)	0.39	0.000159	0.386	0					-
N+6.94	B34	15	Beam	IPE180	No Message	DISE2(C)	0.41	0.001	0.412	0	DISE2	0.152	DISE8	0	-
N+6.94	B34		Beam	IPE180	No Message	DISE9(T)	0.40	0.0003908	0.398	0					-
N+6.94	B52	24	Beam	IPE180	No Message	DISE13(C)	0.00	0.001	0.001	0.0001704	DISE2	0.137	DISE9	0	-
N+6.94	B52		Beam	IPE180	No Message	DISE2(T)	0.43	0.0001308	0.429	0					-

TABLE: Concrete Column Summary - ACI 318-11																
Story	Label	Design Section	Station	Design/Check	Status	PMM Combo	As,min	As	Mid Bar As	Corner Bar As	V Major Combo	At V Major	V Minor Combo	At V Minor	Warnings	Errors
			m				m ²	m ²	m ²	m ²		m ² /m		m ² /m		
N+6.96	C1	C35X45	0	Design	No Message	DISE9	0.001575	0.002877	0.00024	0.00024	DISE12	0.00038	DISE9	0.00045	No Message	No Message
N+6.96	C1	C35X45	1.47	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00038	DISE9	0.00045	No Message	No Message
N+6.96	C1	C35X45	2.94	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00038	DISE9	0.00045	No Message	No Message
N+6.96	C2	C35X45	0	Design	No Message	DISE9	0.001575	0.002619	0.000218	0.000218	DISE8	0.00047	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+6.96	C2	C35X45	1.455	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE8	0.00047	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+6.96	C2	C35X45	2.91	Design	No Message	DISE1	0.001575	0.001877	0.000156	0.000156	DISE8	0.00047	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+6.96	C3	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.002868	0.000239	0.000239	DISE12	0.00068	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+6.96	C3	C35X45	1.47	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00068	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+6.96	C3	C35X45	2.94	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00068	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+6.96	C4	C35X45	0	Design	No Message	DISE9	0.001575	0.001761	0.000147	0.000147	DISE12	0.00038	DISE9	0.00046	No Message	No Message
N+6.96	C4	C35X45	1.455	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00038	DISE9	0.00046	No Message	No Message
N+6.96	C4	C35X45	2.91	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00038	DISE9	0.00046	No Message	No Message
N+6.96	C5	C35X45	0	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00041	DISE13	0.0004	No Message	No Message
N+6.96	C5	C35X45	1.455	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE8	0.00049	DISE13	0.0004	No Message	No Message
N+6.96	C5	C35X45	2.91	Design	No Message	DISE2	0.001575	0.00243	0.000202	0.000202	DISE8	0.00049	DISE13	0.0004	No Message	No Message
N+6.96	C6	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.00373	0.000311	0.000311	DISE12	0.00074	DISE9	0.00031	No Message	No Message
N+6.96	C6	C35X45	1.455	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00074	DISE9	0.00031	No Message	No Message
N+6.96	C6	C35X45	2.91	Design	No Message	DISE2	0.001575	0.002241	0.000187	0.000187	DISE12	0.00074	DISE9	0.00031	No Message	No Message
N+6.96	C23	C35X45	0	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00041	DISE9	0.0004	No Message	No Message
N+6.96	C23	C35X45	1.455	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00041	DISE9	0.0004	No Message	No Message
N+6.96	C23	C35X45	2.91	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00041	DISE9	0.0004	No Message	No Message
N+6.96	C24	C35X45	0	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE9	0.00032	No Message	No Message
N+6.96	C24	C35X45	1.455	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE9	0.00032	No Message	No Message
N+6.96	C24	C35X45	2.91	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE9	0.00032	No Message	No Message
N+3.72	C1	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.003599	0.0003	0.0003	DISE13	0.00079	DISE13	0.00059	No Message	No Message
N+3.72	C1	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00079	DISE13	0.00059	No Message	No Message
N+3.72	C1	C35X45	3.27	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.001897	0.000158	0.000158	DISE13	0.00079	DISE13	0.00059	No Message	No Message
N+3.72	C2	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.003872	0.000323	0.000323	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+3.72	C2	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+3.72	C2	C35X45	3.27	Design	See Warnings	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	-33	No Message
N+3.72	C3	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.004089	0.000341	0.000341	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+3.72	C3	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	No Message	No Message

N+3.72	C3	C35X45	3.27	Design	See Warnings	DISE8	0.001575	0.001617	0.000135	0.000135	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	-33	No Message
N+3.72	C4	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.003751	0.000313	0.000313	DISE13	0.00108	DISE13	0.00072	No Message	No Message
N+3.72	C4	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00108	DISE13	0.00072	No Message	No Message
N+3.72	C4	C35X45	3.27	Design	See Warnings	DISE8	0.001575	0.001692	0.000141	0.000141	DISE13	0.00108	DISE13	0.00072	-33	No Message
N+3.72	C5	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.003549	0.000296	0.000296	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+3.72	C5	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+3.72	C5	C35X45	3.27	Design	See Warnings	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00038	DISE13	0.00029	-33	No Message
N+3.72	C6	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.004766	0.000397	0.000397	DISE12	0.00039	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+3.72	C6	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE12	0.00039	DISE13	0.00029	No Message	No Message
N+3.72	C6	C35X45	3.27	Design	See Warnings	DISE8	0.001575	0.001701	0.000142	0.000142	DISE12	0.00039	DISE13	0.00029	-33	No Message
N+3.72	C23	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.002662	0.000222	0.000222	DISE13	0.00103	DISE13	0.00068	No Message	No Message
N+3.72	C23	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00103	DISE13	0.00068	No Message	No Message
N+3.72	C23	C35X45	3.27	Design	See Warnings	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.00103	DISE13	0.00068	-33	No Message
N+3.72	C24	C35X45	0	Design	No Message	DISE8	0.001575	0.002447	0.000204	0.000204	DISE13	0.001	DISE13	0.00055	No Message	No Message
N+3.72	C24	C35X45	1.635	Design	No Message	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.001	DISE13	0.00055	No Message	No Message
N+3.72	C24	C35X45	3.27	Design	See Warnings	DISE13	0.001575	0.001575	0.000131	0.000131	DISE13	0.001	DISE13	0.00055	-33	No Message