# Integración de carga y análisis estructural

DISEÑO ESTRUCTURAL ASISTIDO POR COMPUTADORA

## Integración de cargas muertas

- 1) Propio peso: Peso intrínseco de la estructura, forma parte del sistema estructural, siempre estará presente en la estructura. En el programa ETABS aparece como DEAD. Automáticamente el programa integra el caso dentro del programa en función al predimensionamiento de secciones y la densidad del concreto.
- 2) Sobrecarga: Toda la carga sobrepuesta en la estructura que puede sufrir cambios tales como pisos, cielo falso, muros de relleno, instalaciones, etc.

Tipo de carga	Símbolo en la combinación	Referencia
Cargas muertas	М	Capítulo 2

#### Sobrecarga en losa

#### Sobrecarga entrepiso

Contrapiso	85.00 Kg/m^2	50 mm*1.7	Concreto pómez, por milímetro
Piso=	77.00 Kg/m^2		Azulejo de cerámica o quarry tile (19 mm) sobre lecho de mortero de 13 mm
Cielo falso	20.00 Kg/m^2	25.4mm*0.8	Tablero de yeso (por mm de espesor)
Instalaciones	25.00 Kg/m^2		
	207.00 Kg/m^2		

T	e	C	h	0

Pañuelos	119.00 Kg/m^2	70 mm*1.7
Cielo falso	20.00 Kg/m^2	25.4mm*0.8
Instalaciones	25.00 Kg/m^2	
	164.00 Kg/m^2	

#### Sobrecarga lineal

Muro completo

h=

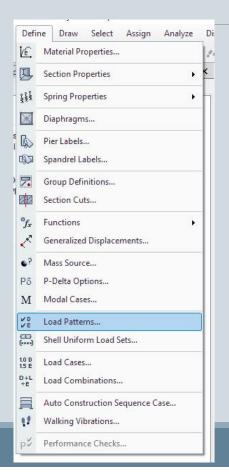
163.00 Kg/m^2 20.00 Kg/m^2 183.00 Kg/m^2 2.50 m 457.50 kg/m

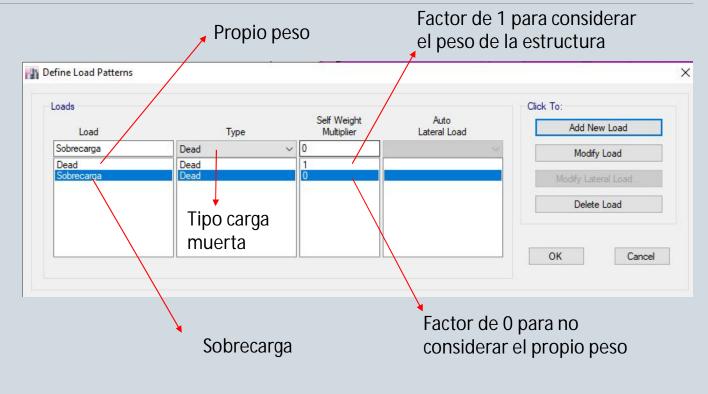
163.00 Kg/m<sup>2</sup> Bloque clase "C" 14x19x39 cm, pin #3@80 cm 20.00 Kg/m<sup>2</sup> Acabado 1 cm, Υa=2000 kg/m<sup>3</sup>, t\*Υa (2 caras)

Espesor d	e soga (en mm)	102	152
Densidad de la	unidad (1,649 kgf/m³)		
Sin graut		105	129
Espaciamiento del graut	1,219 mm		148
	1,016 mm		158
	813 mm		163
	610 mm		177
	406 mm		201
Graut completo			273

Muro +venta	na	
	163.00 Kg/m^2	Bloque clase "C" 14x19x39 cm, pin #3@80 cm
	20.00 Kg/m^2	Acabado 1 cm, Ya=2000 kg/m^3, t*Ya (2 caras)
	183.00 Kg/m^2	
hsillar=	1.00 m	
	183.00 kg/m	
	·	
	38.00 Kg/m^2	Ventana+vidrio+marco
hventana=	1.50 m	Ventanas, vidrio y marco 38
	57.00 kg/m	
Wm+v=	240.00 kg/m	

Los casos de carga muerta: propio peso o sobrecarga, deben asignarse dentro del programa como "Load Patters"

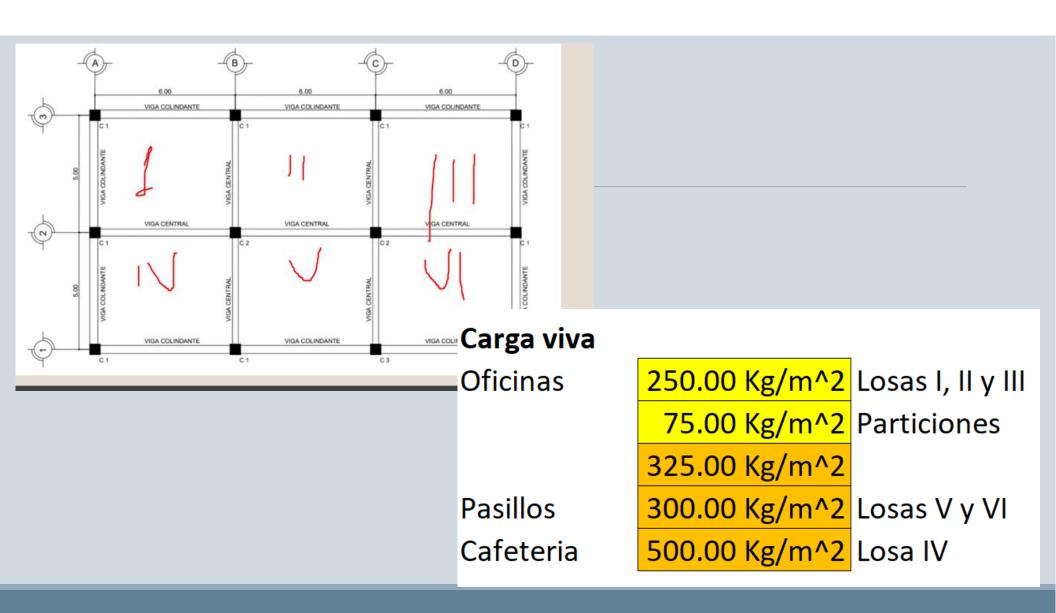




## Integración de carga viva

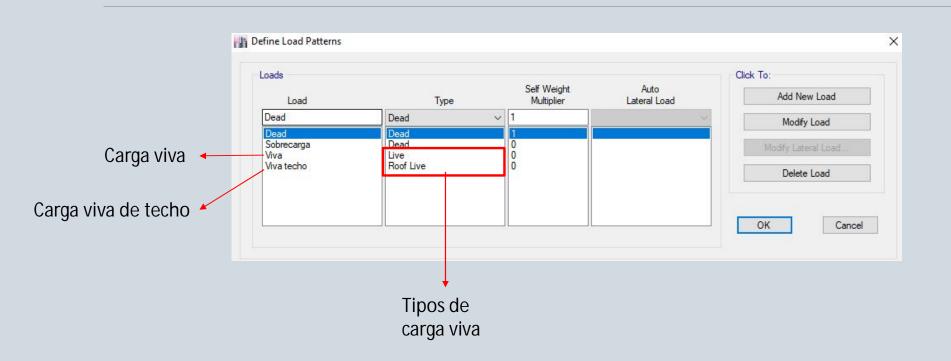
Cargas que dependen del uso de la edificación

Tipo de carga	Símbolo en la combinación	Referencia
Cargas muertas	М	Capítulo 2
Cargas vivas	V	Capítulo 3
Cargas vivas de techo	Vt	Capítulo 3



Viva de techo	200.00 Kg/m^2	Vt Losas I,II,III, IV, V y VI
Tefra volcanico	85.00 Kg/m^2	Ar Losas I,II,III, IV, V y VI
Carga de Iluvia	140.00 Kg/m^2	Pl Losas I,II,III, IV, V y VI

Los casos de carga viva y viva techo, deben asignarse dentro del programa como "Load Patters"

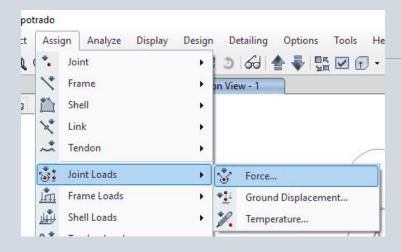


## Asignación de cargas a los elementos dentro del programa

Podemos asignar cargas del siguiente tipo:

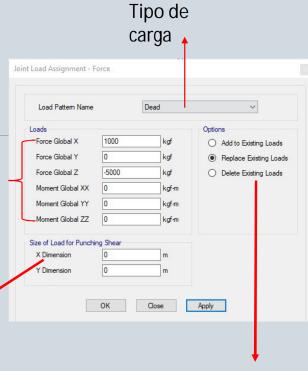
- 1. Puntuales a nodos y elementos frame
- 2. Carga lineales a elementos frame
- 3. Cargas superficiales a los elementos de área (Shell, membrana)

#### Cargas puntuales a nodos



Magnitud y dirección de carga, signo positivo a favor de los ejes de referencia, signo negativo en contra de los ejes de referencia

Asignación de dimensión de columnas para el diseño de zapatas



Add: Sumar a la carga ya

asignada

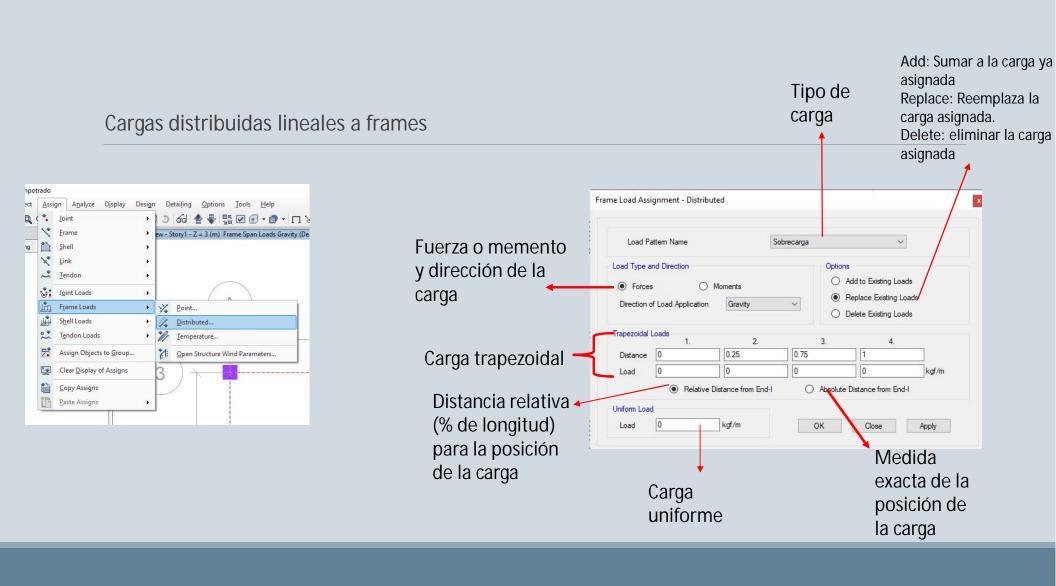
Replace: Reemplaza la carga

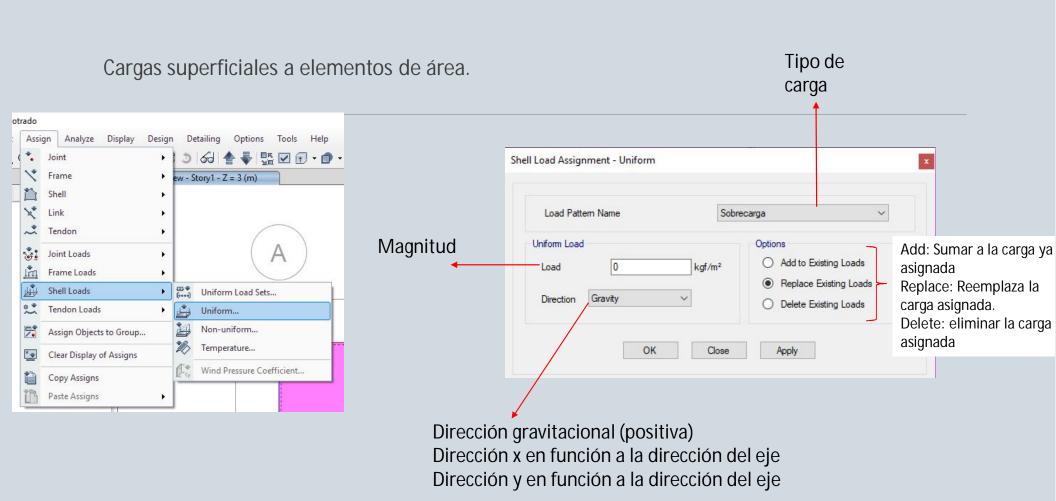
asignada.

Delete: eliminar la carga

asignada





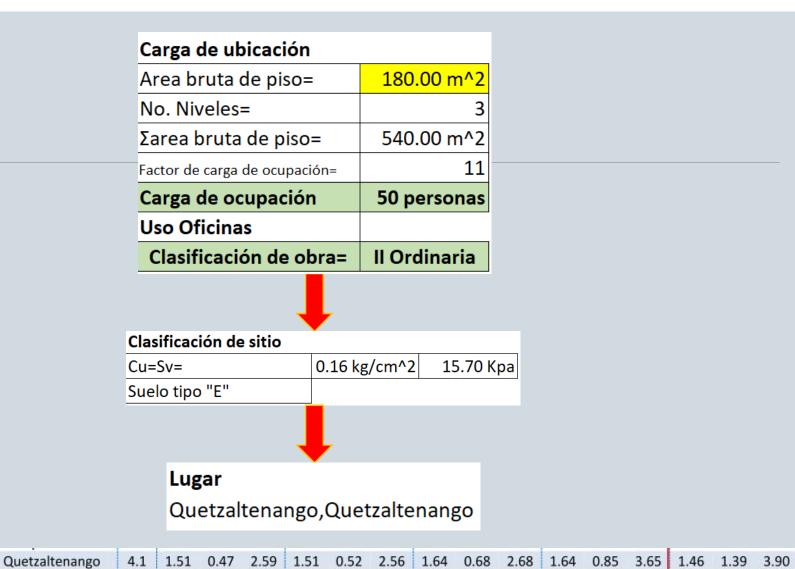


## Integración de carga sísmica, espectro de respuesta

Cargas dependen del riesgo sísmico que presenta el lugar.

Tipo de carga	Símbolo en la combinación	Referencia
Cargas muertas	М	Capítulo 2
Cargas vivas	V	Capítulo 3
Cargas vivas de techo	$V_t$	Capítulo 3
Carga sísmica horizontal	Shd	Capítulo 4
Carga sísmica vertical	$S_{vd}$	Sección 4.5.9

$$S_{vd} = 0.20 * S_{cd}$$
 (4.5.9-1)



100

Quetzaltenango

#### Aceleraciones espectrales

Scr=	1.46
S1r=	1.39
TL=	3.9
lo=	4.1

#### Ajustes por clase de sitio

Fa=	1
Fv=	1

#### Ajuste por intensidades sismicas especiales

Na=	1
Nv=	1

$$Scs = Scr * Fa * Na \tag{4.5.3-1}$$

Scs=	1.46
S1s=	1.39

$$S1s = S1r * Fv * Nv$$
 (4.5.3-2)

#### Periodos de vibración de transición

$$T_S = S_{1s} / S_{cs} (4.5.4-1)$$

(4.5.4-2)

$$T_0 = 0.2 T_S$$

#### **Factor Kd**

forther de Orandalda d IN	Clase de obra <sup>[a]</sup>						
Índice de Sismicidad [b]	Esencial	Importante	Ordinaria	Utilitaria			
I <sub>o</sub> = 4	E	D	D	С			
I <sub>o</sub> = 3	D	С	С	В			
I <sub>o</sub> = 2	C	В	В	Α			
Probabilidad de exceder el sismo de diseño <sup>[c]</sup>	5% en 50 años <sup>[d]</sup>	5% en 50 años <sup>[d]</sup>	10% en 50 años	Sismo mínimo <sup>[e]</sup>			

Sismo de diseño

#### 10% en 50 años / Sismo ordinario

Kd=	0.66
-----	------

Nivel de sismo	Factor Ka
Sismo ordinario — 10% probabilidad de ser excedido en 50 años	0.66

#### Calibración de aceleraciones espectrales

Scd=	0.9636
S1d=	0.9174
AMSd=	0.38544
Svd=	0.19272

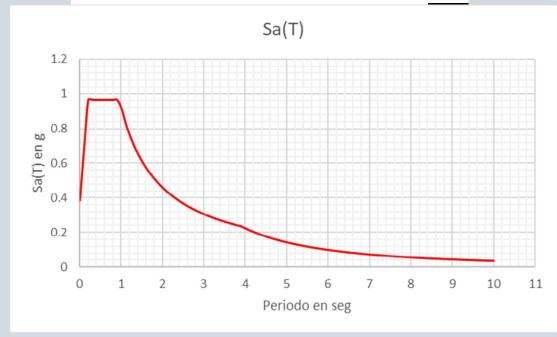
$$S_{cd} = K_d * S_{CS}$$
 (4.5.5-1)

$$S_{1d} = K_d * S_{1S} (4.5.5-2)$$

$$AMS_d = 0.40 * S_{cd} (4.5.8-1)$$

$$S_{vd} = 0.20 * S_{cd} (4.5.9-1)$$

### Construcción del espectro



$$S_a(T) = S_{cd} \left[ 0.4 + 0.6 \frac{T}{T_0} \right]$$
 cuando  $T < T_0$  (4.5.6-1)  
 $S_a(T) = S_{cd}$  cuando  $T_0 \le T \le T_S$  (4.5.6-2)  
 $S_a(T) = \frac{S_{1d}}{T} \le S_{cd}$  cuando  $T_S < T < T_L$  (4.5.6-3)

(4.5.6-4)

 $S_a(T) = \frac{S_{1d}}{(T^2)} * T_L$  cuando  $T \ge T_L$ 

## Método estático equivalente Periodos naturales de vibración

Se tienen tres métodos para poder estimar el periodo natural de vibración a partir de la normativa NSE 3-2018:

■2.1.6 Formula empírica para el periodo fundamental de vibración:

$$T_a = K_T(h_n)^x$$
 (2.1.6-1)

- (1)  $K_T = 0.049$ , x = 0.75 para sistemas estructurales E2, E3, E4 o E5;
- (2) K<sub>T</sub> = 0.047, x = 0.90 solamente para sistemas estructurales E1, de concreto reforzado que sean abiertos o con fachadas de vidrio o paneles livianos y pocas particiones rígidas:
- (3) **K**<sub>T</sub> = 0.047, x = 0.85 para sistemas E1 de concreto reforzado con fachadas rígidas o que no cumplan con el párrafo anterior;
- (4) **K**<sub>T</sub> = 0.072, x = 0.80 solamente para sistemas estructurales E1 de acero que sean abiertos o con fachadas de vidrio o paneles livianos y pocas particiones rígidas;
- (5) K<sub>T</sub> = 0.072, x = 0.75 para sistemas E3 o E4 de acero rigidizados.

Hn= 9 metros

(3) **K**<sub>T</sub> = 0.047, x = 0.85 para sistemas E1 de concreto reforzado con fachadas rígidas o que no cumplan con el párrafo anterior;

$$T_a = K_T(h_n)^x (2.1.6-1)$$

$$Ta = 0.047 * (9)^{0.85} = 0.304 seg$$

■2.1.7 Formula opcional: solo para sistemas E2,E3 y E4.

$$T_a = \frac{c_q}{\sqrt{c_w}} h_n^{0.85} \tag{2.1.7-1}$$

Donde:

•  $C_q = 0.00058m$ 

$$C_W = \frac{100}{A_B} \sum_{i=1}^{x} \frac{A}{\left[1 + 0.83 \left(\frac{h_i}{D_i}\right)^2\right]}$$
 (2.1.7-2)

(b) El período T<sub>a</sub> así calculado debe quedar comprendido entre los valores de T<sub>a</sub> obtenidos del primer caso y tercer caso de la Ecuación 2.1.6-1.

#### Donde:

- h<sub>n</sub> altura de la estructura sobre la base sísmica.
- x número de muros estructurales en la dirección de análisis.
- Ai área del alma del muro "i" en metros cuadrados.
- Di longitud del alma del muro "i".
- A<sub>B</sub> área de la planta de la estructura en metros cuadrados.

■2.1.8. Formula analítica del periodo fundamental de vibración

Un método aplicable es el de Rayleigh

$$T_F = 2\pi \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n (W_i u_1^2)}{g \sum_{i=1}^n (F_i u_1)}}$$
 (2.1.8-1)

#### Donde:

- W<sub>i</sub> peso sísmico efectivo del nivel "i"
- **u**<sub>i</sub> desplazamiento horizontal del centro de masa del nivel "i". Estos desplazamientos laterales se pueden calcular ignorando los efectos de giro de la planta
- Fi fuerza estática equivalente para el nivel "i"
- g aceleración debida a la gravedad (9.81 m/s²)

#### 2.1.9 — Selección del período T a utilizar

- (a) Los períodos **T** que se utilizarán con el método estático equivalente en la Ecuación 2.1.3-1 en cada dirección de análisis podrán ser:
  - Directamente los períodos empíricos T<sub>a</sub> calculados con la Sección 2.1.6;
  - Para sistemas estructurales E2, E3 o E4 con muros de concreto reforzado o mampostería reforzada podrá recurrirse al período Ta obtenido con la sección 2.1.7;
  - Los períodos analíticos **T**<sub>F</sub> calculados con la Sección 2.1.8 limitados conforme a la Ecuación 2.1.9-1:

$$T = T_F \le 1.4T_a \tag{2.1.9-1}$$

## Método estático equivalente Coeficiente sísmico Cs

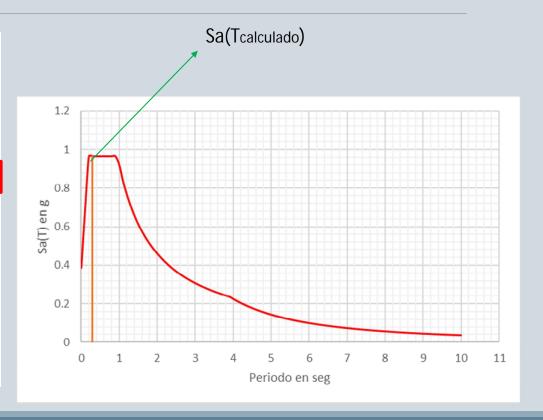
El coeficiente sísmico (Cs) en cada dirección de análisis se establecerá de la manera siguiente:

$$C_s = \frac{S_a(T)}{R * \beta_d} \tag{2.1.3-1}$$

$$\beta_d = \frac{4}{1 - \ln(\varepsilon)} \tag{2.1.4-4}$$

 ε es el amortiguamiento efectivo de la estructura, el cual debe ser tomado como 0.05. Para estructuras con sistemas de aislamiento en la base o amortiguadores, el amortiguamiento efectivo se designará según indicaciones del fabricante. **B**d=1, ya que se supondrá un amortiguamiento efectivo del 5%

	SISTEMA ESTRUCTURAL Sección 1.6 <sup>[a]</sup>	Norma	R	R Ωr	Cd	Nivel de protección		en metros SL - sin límite NP - no permitido		notas
	Section 1.0 -							_		
	OVERTIME DE MADOOS					В	С	D	E	
E1	SISTEMA DE MARCOS RESISTENTES A MOMENTO	1.6.2								
	Marcos dúctiles DA									
	De concreto reforzado	NSE 7.1	8	3	5.5	SL	SL	SL	SL	[b]
	De acero estructural	NSE 7.5	8	3	5.5	SL	SL	SL	SL	
	Compuestos acero-concreto	NSE 7.1 / 7.5	8	3	5.5	SL	SL	SL	SL	[g]
	Ductilidad intermedia DI									
	De concreto reforzado	NSE 7.1	5	3	4.5	33	20	12	NP	[b]
	De acero estructural	NSE 7.5	4.5	3	4	55	33	20	NP	
	Compuestos acero-concreto	NSE 7.1 / 7.5	4.5	3	4.5	33	20	12	NP	[g]
	Sistemas aislados	NSE 7.7	5	3	4.5	75	75	75	75	[n]
	Ductilidad Baja DB									
	De concreto reforzado	NSE 7.1	3	3	2.5	20	NP	NP	NP	[b]
	De acero estructural	NSE 7.5	3.5	3	3	33	12	NP	NP	
	Compuestos acero-concreto	NSE 7.1 / 7.5	3	3	2.5	33	NP	NP	NP	[g]



$$\beta d = 1$$

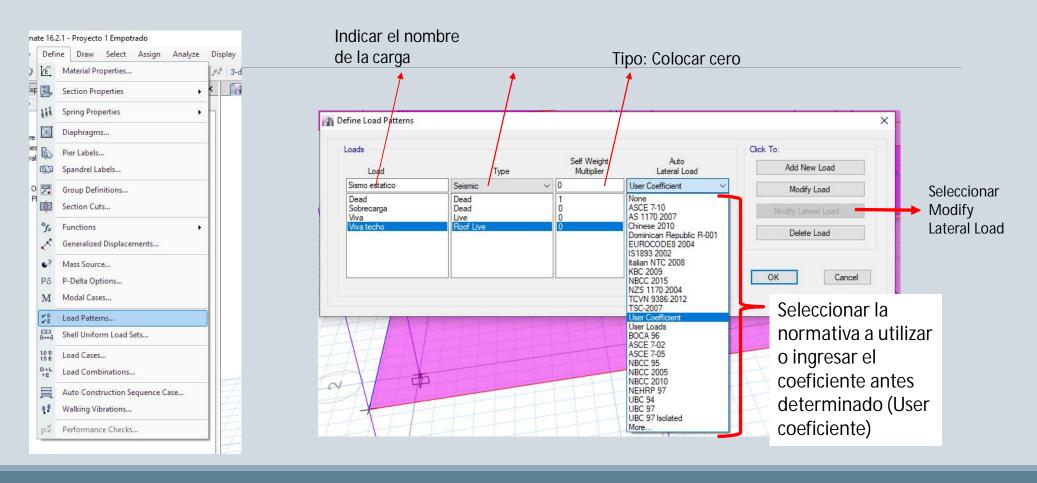
$$Cs = \frac{0.9636}{8*1} = 0.12$$

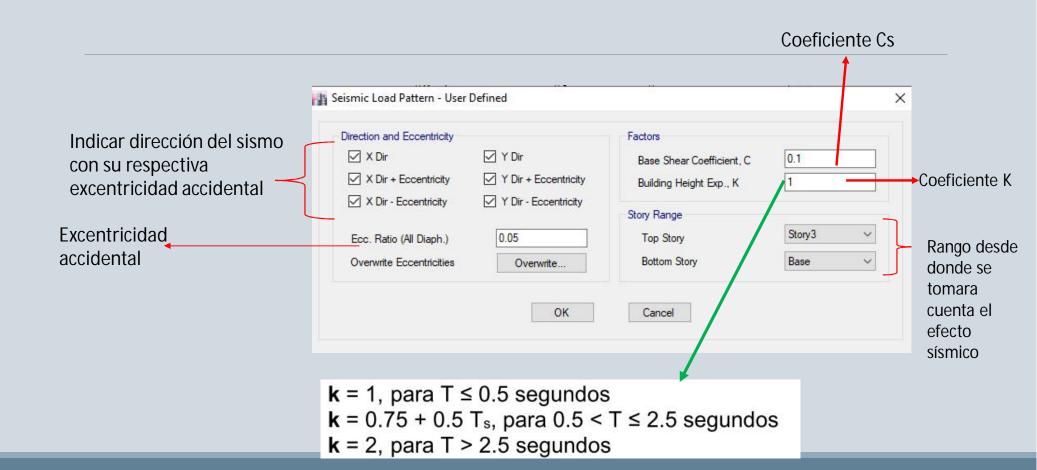
- **k** = 1, para T ≤ 0.5 segundos;
- **k** = 0.75 + 0.5 T<sub>s</sub>, para 0.5 < T ≤ 2.5 segundos;
- **k** = 2, para T > 2.5 segundos;



Cs=	0.120
K=	1.000

#### En el programa se define el sismo estático equivalente de la siguiente forma:

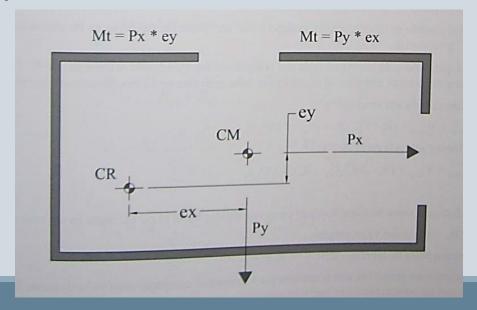


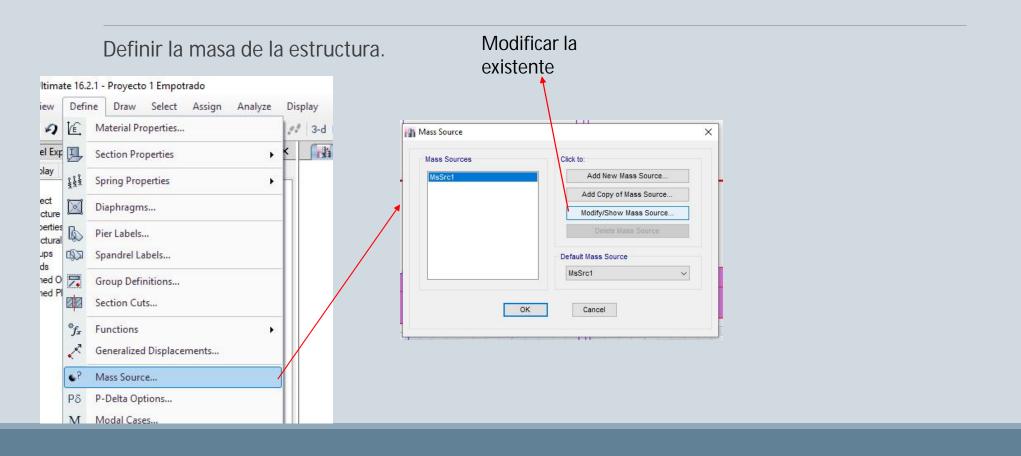


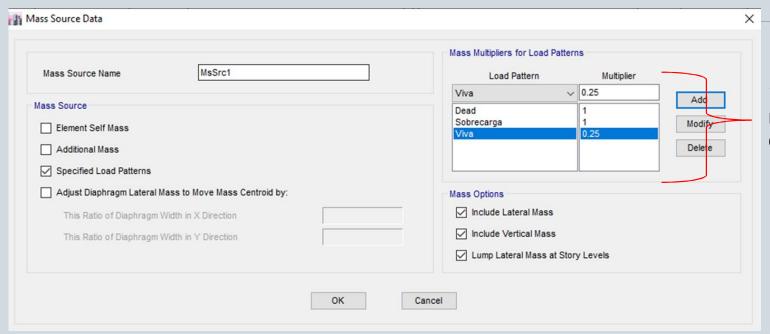
## Centro de masa y rigidez

El centro de masa es el punto en que se concentra la masa (o peso) de la estructura, de forma que si el sistema se apoya en ese punto se encuentra en equilibrio, también puede ser llamado centro de gravedad.

Centro de rigidez es el punto a través del cual la resultante de las fuerzas laterales actúa sin producir rotación del piso alrededor de un eje vertical.







100 % de cargas muertas y el 25% de cargas vivas Excentricidad inherente: Diferencia de coordenadas del centro de masa y rigidez

$$e_{ix} = Cmx - Crx$$

$$e_{iy} = Cmy - Cry$$

Excentricidad accidental: Movimiento impuesto del centro de masa (ocasionado por la incertidumbre de la localización exacta del centro de masa), de acuerdo a las normativas sismoresistentes es comúnmente un 5%, 10% o 15%

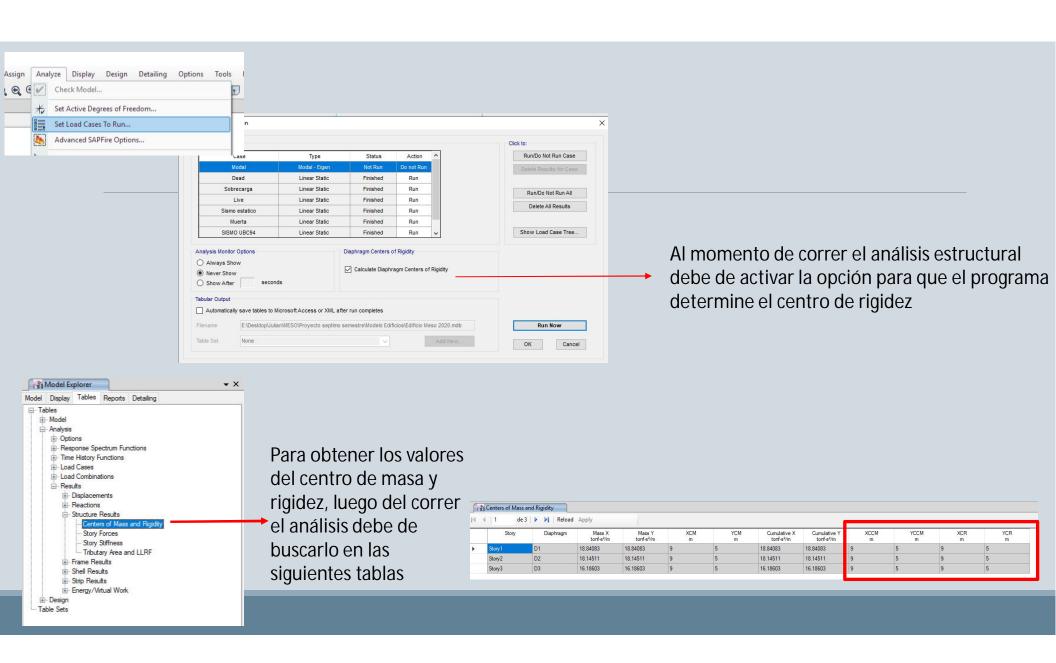
$$e_{ax} = 5\% * Lx$$

$$e_{av} = 5\% * Ly$$

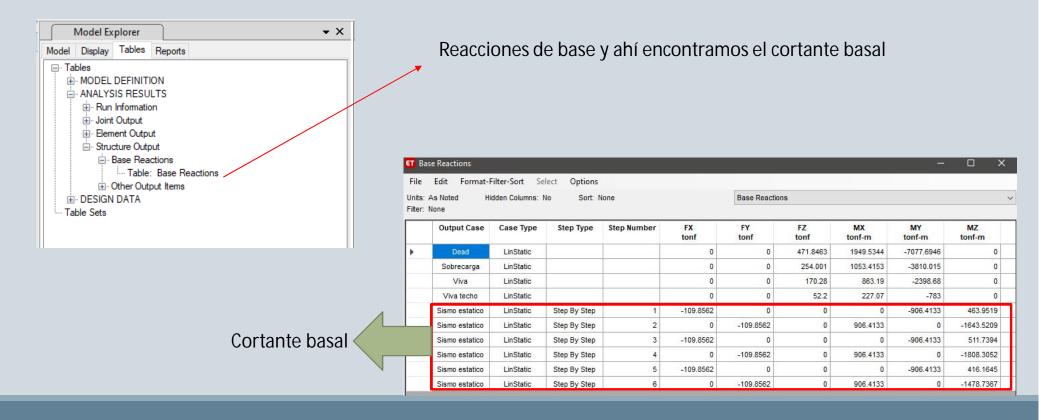
Excentricidad total:

$$e_{tx} = e_{ix} \pm e_{ax}$$

$$e_{ty} = e_{iy} \pm e_{ay}$$



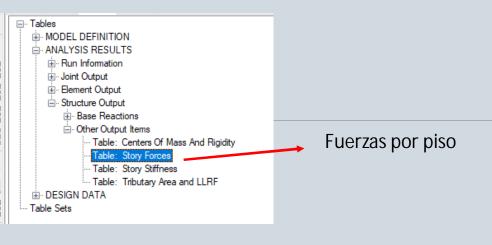
## Cortante basal y cortante por piso





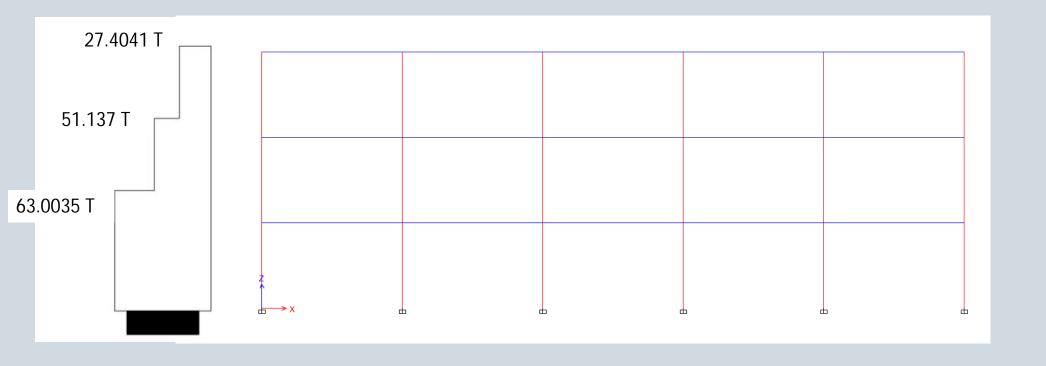
- z. Sistilo direccioni y (1 Dir)
- 3. Sismo dirección x con excentricidad positiva (X Dir + Eccentricity)
- 4. Sismo dirección y con excentricidad positiva (Y Dir + Eccentricity)
- 5. Sismo dirección x con excentricidad negativa (X Dir Eccentricity)
- 6. Sismo dirección y con excentricidad negativa (Y Dir Eccentricity)

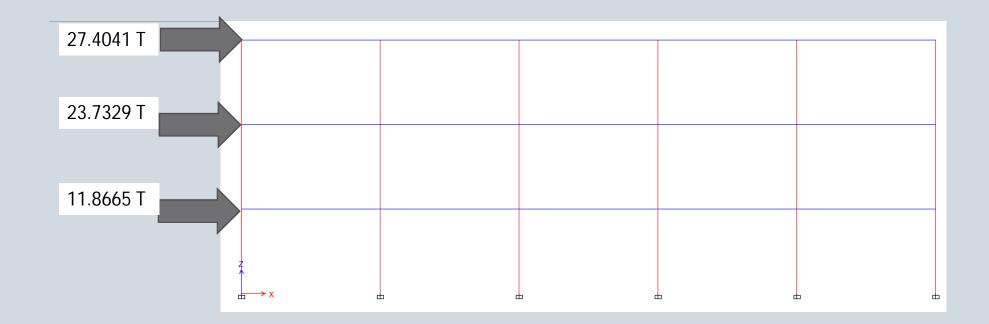
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	1	-109.8562	0	0
Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	2	0	-109.8562	0
Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	3	-109.8562	0	0
Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	4	0	-109.8562	0
Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	5	-109.8562	0	0
Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	6	0	-109.8562	0



#### Cortante por piso

						•					
Story	Output Case	Case Type	Step Type	Step Number	Location	P tonf	VX tonf	VY tonf	T tonf-m	MX tonf-m	MY tonf-m
Story3	Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	1	Тор	0	-27.4041	0	137.0204	0	0
Story3	Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	1	Bottom	0	-27.4041	0	137.0204	0	-82.2122
Story2	Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	1	Тор	0	-51.137	0	255.3917	0	-82.2122
Story2	Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	1	Bottom	0	-51.137	0	255.3917	0	-235.6233
Story1	Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	1	Тор	0	-63.0035	0	314.5773	0	-235.6233
Story1	Sismo estatico	LinStatic	Step By Step	1	Bottom	0	-63.0035	0	314.5773	0	-424.6338

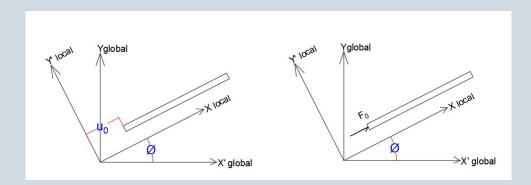




#### ANALISIS ESTRUCTURAL: Ejes locales

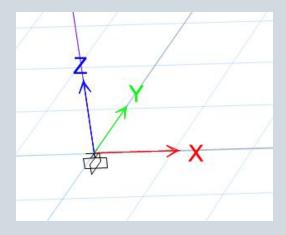
El eje global es el sistema de coordenadas donde esta ubicado el edificio en el espacio.

Para los elementos frames y de área presentan una configuración vectorial interna, que da origen al direccionamiento de deformaciones, fuerzas y esfuerzos, en términos de la posición, rotación y forma de la pieza. A esto se le conoce como eje local.



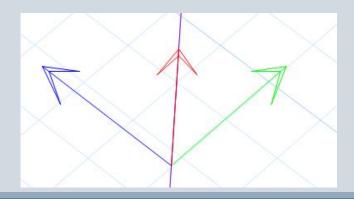
#### El programa ETABS maneja los ejes globales de la siguiente forma:

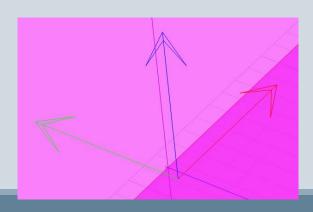
- 1. Rojo eje "X"
- 2. Verde eje "Y"
- 3. Azul eje "Z"



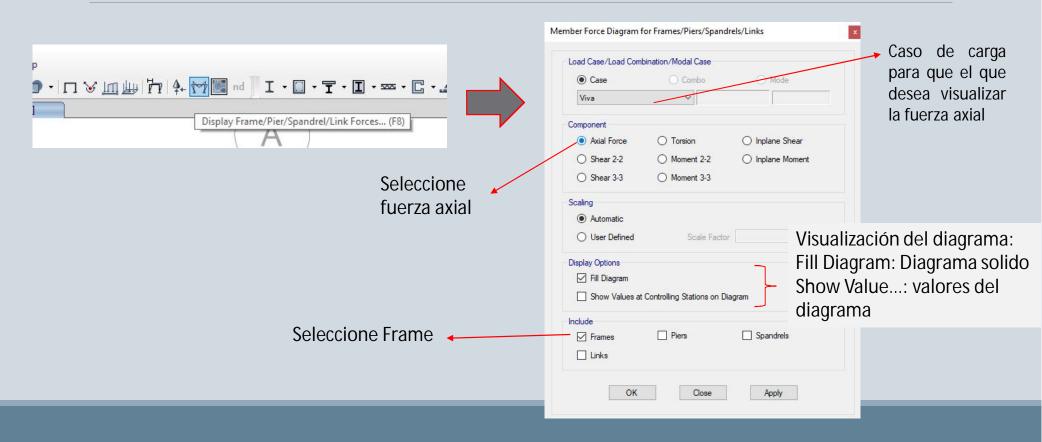
Los ejes locales de los frames o elementos de área, se manejan mediante colores y numeración:

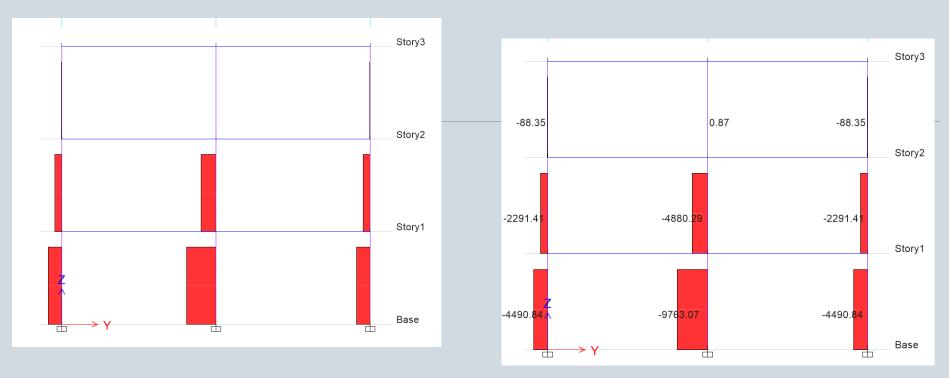
- 1. Eje rojo (1)
- 2. Eje verde (2)
- 3. Eje azul (3)





## Diagrama de fuerza en frame axial (eje 1)

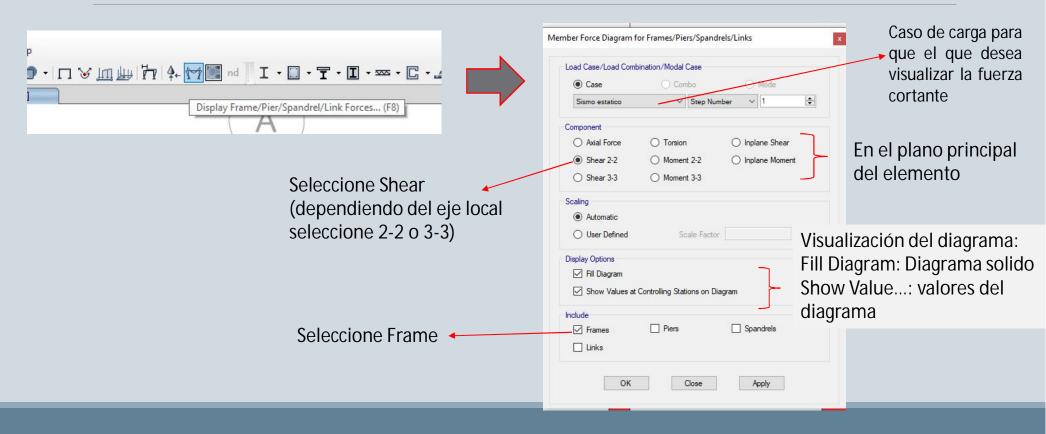


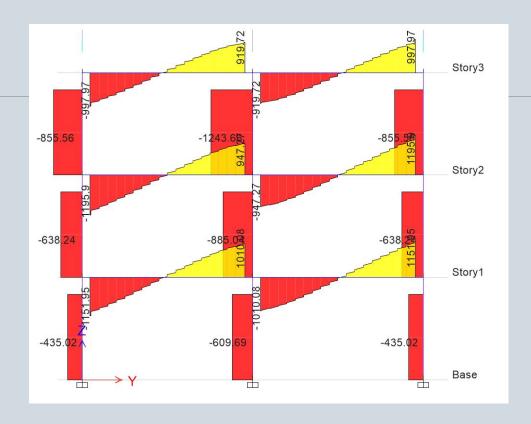


Fill diagram

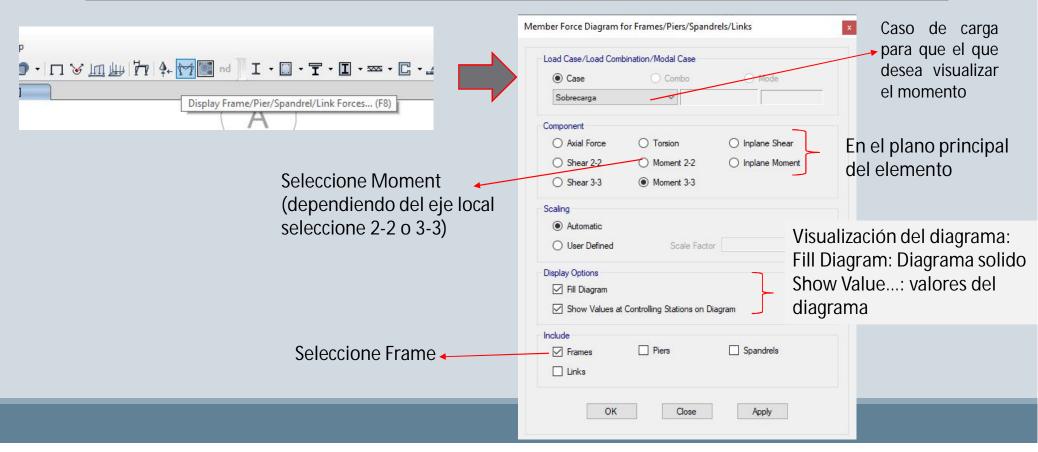
Fill diagram + Show Values

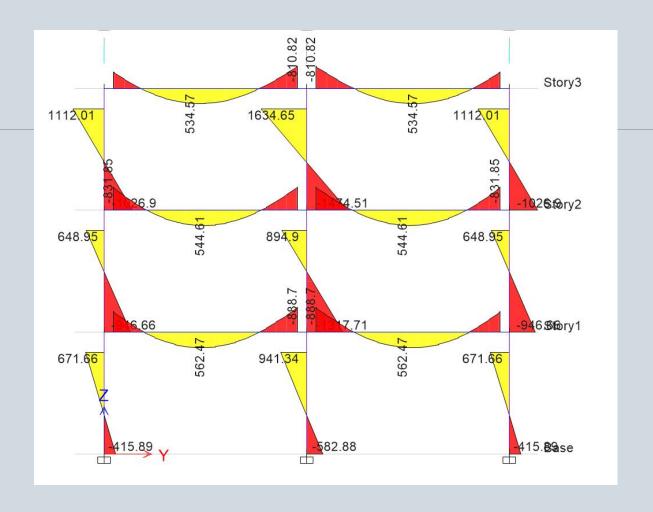
## Diagramas de corte en frame (eje 2 y 3)





# Diagramas de momentos en frame (eje 2 y 3)

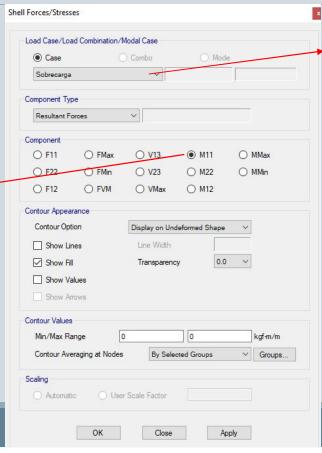




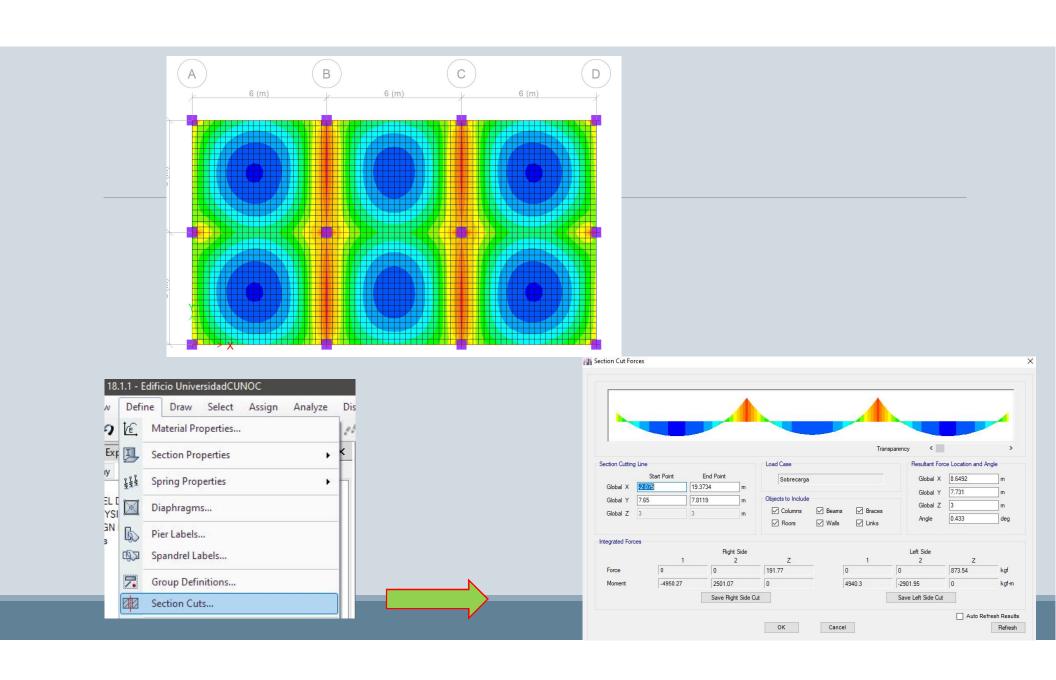
## Diagramas de momentos en losas (Shell)



Seleccione Moment (dependiendo del eje local seleccione 1-1 o 2-2) El eje representa al dirección del momento y no la rotación sobre el eje

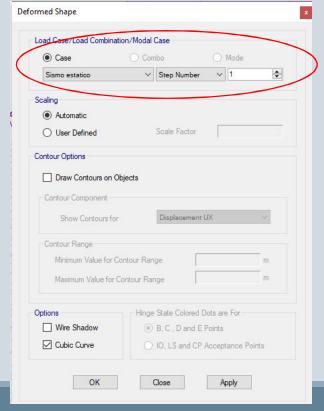


Caso de carga para que el que desea visualizar la fuerza axial



#### Desplazamiento de los nodos





Seleccione el caso de carga

