## Universidad Nacional de Ingenieria

Facultad de Ingenieria Civil
Departamente Academico de Estructuras

Taller de Ingeniería Estructural

Luis Enrique Maldonado de la Torre 12/08/2023

### ANALISIS Y DISEÑO DE ELEMENTOS DE ALABAÑILERIA CONFINADA - E.070 ESPECTRO DE SISMO SEGÚN LA NORMA E.030

## 01 Zonificación, Según E.030-2016 (2.1)

Departamento: O5\_AYACUCHO
Provincia: O5\_HUAMANGA
Distrito: 05\_AYACUCHO

Zona Sísmica: 2.00 Z = 0.25

## 02 Parámetros de Sitio, Según E.030-2016 (2.4)

Perfil de Suelo Tipo: \$2

S = 1.20

 $T_P = 0.60$ 

 $T_L = 2.00$ 

#### 03 Categoría del Edificio, Según E.030-2016 (3.1)

Categoria del Edificio: B (Importantes)

U = 1.3



#### No presenta notas adicionales

## 04 Restricciones de Irregularidad, Según E.030-2016 (3.7)

No se permiten irregularidades extremas

## 05 Coeficiente Básico de Reducción de Fuerzas Sísmicas, Según E.030-2016 (3.4)

Sistema Estructural : Albañilería Armada o Confinada

 $R_o = 3$ 

## 06 Factores de Irregularidad, Según E.030-2016 (3.6)

Irregularidad en Altura, la : Regular - Sistema Estructural Continuo

 $I_a = 1.00$ 

Irregularidad en Planta, Ip: Regular - Sistema Estructural Simetrico

 $I_{v} = 1.00$ 

#### 07 Coeficiente de Reducción de Fuerzas Sísmicas, Según E.030-2016 (3.8)

$$R = R_o I_a I_p = 3$$

#### 08 Cálculo y Gráfico del Espectro de Sismo de Diseño(Sa/g)

$$S_{a} = \frac{ZUCS}{R}g$$

$$T < T_{p}$$

$$T_{p} < T < T_{L}$$

$$C = 2.5$$

$$T_{p} < T < T_{L}$$

$$C = \left(\frac{T_{p}}{T}\right)$$

$$T_{p} < T_{L}$$

$$C = 2.5 \left(\frac{T_{p}T_{L}}{T^{2}}\right)$$

$$Z = 0.25$$

$$S = 1.20$$

$$R = 3.00$$

$$T_{p} = 0.60$$

$$T_{L} = 2.00$$

## ANALISIS Y DISEÑO DE ELEMENTOS DE ALABAÑILERIA CONFINADA - E.070 RESULTADOS OBTENIDOS MEDIANTE LA UTILIZACION DE PROGRAMAS COMERCIALES PARA EL ANALISIS ESTRUCTURAL DE EDIFICACIONES

#### 01 Resultados Obtenidos de las Diferentes Combinaciones de Diseño en los Muros de Albañileria Confinada, Para Cargas de Gravedad y Sismo Moderado

			Combina	cion de D	iseño Pr	n = D + L								Combinacio	n de Dis	eño Pg =	D + 0.25L	-							Combina	cion de D	iseño Vx	(Sismo m	oderado	)			
01	D.				Р	V2	V3	T	M2	M3	01	ъ.				Р	V2	V3	T	M2	M3	- 01	D:			I		Р	V2	V3	T	M2	M3
Story	Pier	Output Case	Case Type	Location	(ton)	(ton)	(ton)	(ton.m)	(ton.m)	(ton.m)	Story	Pier	Output Case	Case Type	Location	(ton)	(ton)	(ton)	(ton.m)	(ton.m)	(ton.m)	Story	Pier	Output Case	Case Type	Step Type	Location	(ton)	(ton)	(ton)	(ton.m)	(ton.m)	(ton.m)
NIVEL 1	MX-1	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-58.8955	-0.86844	0.02708	0.00006	0.01341	13.88429	NIVEL 1	MX-1	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-54.0431	-0.70689	0.02145	-0.00027	0.01087	10.30024	NIVEL 1	MX-1	SXMOD	Combination	Max	Bottom	1.57364	26.41545	0.00401	0.07217	0.00686	131.8388
NIVEL 1	MX-2	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-23.1421	0.16314	0.00012	0.00106	0.00176	0.34334	NIVEL 1	MX-2	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-20.1674	0.11417	0.00024	0.00087	0.0015	0.26139	NIVEL 1	MX-2	SXMOD	Combination	Max	Bottom	4.58287	7.87795	0.00248	0.00691	0.00372	19.47804
NIVEL 1	MX-3	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-11.1119	0.24472	0.00378	-0.00058	0.00194	0.42734	NIVEL 1	MX-3	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-9.93851	0.1591	0.00293	-0.00039	0.0016	0.28359	NIVEL 1	MX-3	SXMOD	Combination	Max	Bottom	2.09353	3.9301	0.00222	0.00429	0.00505	8.46714
NIVEL 1	MX-4	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-17.7909	-0.29457	-0.00231	-0.00137	0.00042	0.02942	NIVEL 1	MX-4	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-16.1546	-0.20092	-0.0016	-0.00098	0.00043	0.05579	NIVEL 1	MX-4	SXMOD	Combination	Max	Bottom	0.89185	7.27732	0.00522	0.01052	0.01022	19.27734
NIVEL 1	MX-5	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-17.375	-0.19665	0.00281	0.00109	0.00453	0.15908	NIVEL 1	MX-5	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-15.87	-0.1344	0.00233	0.00088	0.00381	0.15573	NIVEL 1	MX-5	SXMOD	Combination	Max	Bottom	1.67	8.41336	0.01062	0.00703	0.01935	20.83527
NIVEL 1	MX-6	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-25.2018	-1.01185	-0.00569	-0.00281	-0.00005	-0.39363	NIVEL 1	MX-6	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-21.8773	-0.81664	-0.00352	-0.00175	0.00021	-0.30494	NIVEL 1	MX-6	SXMOD	Combination	Max	Bottom	5.62173	7.85696	0.00274	0.00809	0.00071	21.42624
NIVEL 1	MX-7	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-26.5197	0.29697	0.01453	-0.00837	0.00056	0.70572	NIVEL 1	MX-7	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-22.9072	0.18657	0.01048	-0.00654	0.0004	0.55384	NIVEL 1	MX-7	SXMOD	Combination	Max	Bottom	0.38357	9.20688	0.0121	0.00464	0.00047	24.63971
NIVEL 1	MX-8	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-30.3556	-0.02336	0.00319	0.00145	0.00927	1.03696	NIVEL 1	MX-8	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-27.3077	0.09652	0.0032	0.00138	0.00857	0.98965	NIVEL 1	MX-8	SXMOD	Combination	Max	Bottom	1.89666	18.71485	0.04372	0.0383	0.08461	47.67695
NIVEL 1	MX-9	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-30.6036	1.17446	0.00561	0.00417	0.01334	2.00513	NIVEL 1	MX-9	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-27.2859	0.89979	0.00507	0.00345	0.01195	1.6137	NIVEL 1	MX-9	SXMOD	Combination	Max	Bottom	2.65275	17.50147	0.03677	0.02745	0.0729	42.04853
NIVEL 1	MX-10	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-19.2103	0.48293	0.00167	-0.00164	0.00448	1.03472	NIVEL 1	MX-10	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-17.4298	0.45144	0.00157	-0.00119	0.00379	0.94404	NIVEL 1	MX-10	SXMOD	Combination	Max	Bottom	0.74311	10.6565	0.00782	0.02529	0.02422	25.52325
NIVEL 1	MX-11	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-22.7005	0.97158	-0.0334	-0.01777	-0.00092	1.76002	NIVEL 1	MX-11	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-19.8517	0.86073	-0.0243	-0.01335	0.00007	1.55359	NIVEL 1	MX-11	SXMOD	Combination	Max	Bottom	0.37658	12.22281	0.00734	0.01854	0.01028	27.00243
NIVEL 1	MX-12	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-15.899	0.53001	-0.01575	0.00607	-0.01873	1.02347	NIVEL 1	MX-12	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-14.0911	0.48108	-0.01201	0.00495	-0.01489	0.92564	NIVEL 1	MX-12	SXMOD	Combination	Max	Bottom	1.19817	4.4128	0.0019	0.0118	0.00768	10.21615

	Combinacion de Diseño Pm = D + L													Combinacio	on de Dis	eño Pg =	D + 0.25l	L							Combinaci	ion de Di	iseño Vy	(Sismo m	ioderado)	,			
Story	Pier	Output Case	Case Type	Location	P (ton)	V2 (ton)	V3 (ton)	T (ton.m)	M2 (ton.m)	M3 (ton.m)	Story	Pier	Output Case	Case Type	Location	P (ton)	V2 (ton)	V3 (ton)	T (ton.m)	M2 (ton.m)	M3 (ton.m)	Story	Pier	Output Case	Case Type	Step Type	Location	P (ton)	V2 (ton)	V3 (ton)	T (ton.m)	M2 (ton.m)	M3 (ton.m)
NIVEL 1	MY-1	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-102.203	3.37466	0.10993	-0.04351	0.01213	-17.5454	NIVEL 1	MY-1	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-93.8299	2.82448	0.08629	-0.02274	0.00906	-11.4032	NIVEL 1	MY-1	SYMOD	Combination	Max	Bottom	3.07924	46.9253	0.00665	0.03015	0.0072	241.338
NIVEL 1	MY-2	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-25.6155	1.45537	-0.00086	-0.00069	-0.00169	1.69211	NIVEL 1	MY-2	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-22.3842	1.25299	-0.0008	-0.00062	-0.00153	1.46248	NIVEL 1	MY-2	SYMOD	Combination	Max	Bottom	4.5618	5.90071	0.00354	0.00096	0.00322	14.76201
NIVEL 1	MY-3	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-16.2013	0.28931	0.00531	0.00432	0.00114	0.70603	NIVEL 1	MY-3	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-14.4035	0.26902	0.00381	0.00326	0.00068	0.63368	NIVEL 1	MY-3	SYMOD	Combination	Max	Bottom	0.72364	5.15027	0.0008	0.0009	0.00171	11.36551
NIVEL 1	MY-4	Pm=CM+CV	Combination				-0.01163				NIVEL 1	MY-4	PESO SISMICO	Combination	Bottom				0.00328		1.07801		MY-4	SYMOD	Combination	Max	Bottom				0.00249		24.32014
NIVEL 1	MY-5	Pm=CM+CV	Combination				-0.00153					MY-5	PESO SISMICO		Bottom				-0.00089				MY-5	SYMOD	Combination	Max	Bottom		2.50574				5.56323
NIVEL 1	MY-6	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-26.4139	0.01347	0.02018	0.02197	0.0048	1.21189		MY-6	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-23.0717	0.09191	0.015	0.01618	0.0036			MY-6	SYMOD	Combination	Max	Bottom		6.70893		0.0023	0.00084	17.85723
NIVEL 1	MY-7	Pm=CM+CV	Combination				-0.00027			2.53996		MY-7	PESO SISMICO		Bottom				0.0017	-0.00195			MY-7	SYMOD	Combination	Max	Bottom		4.61382		0.00237	0.00276	13.65876
NIVEL 1	MY-8	Pm=CM+CV					0.01264					MY-8	PESO SISMICO		Bottom				0.00223				MY-8	SYMOD	Combination	Max	Bottom		_				
NIVEL 1	MY-9	Pm=CM+CV	Combination				-0.00143					MY-9	PESO SISMICO		Bottom				0.00116		1.66577		MY-9	SYMOD	Combination	Max	Bottom		7.40106				
NIVEL 1	MY-10	Pm=CM+CV	Combination	Bottom	-106.603	4.82734	-0.07541	0.06722	-0.01529	6.11893	NIVEL 1	MY-10	PESO SISMICO	Combination	Bottom	-96.3554	4.22713	-0.05904	0.05706	-0.01158	5.4019	NIVEL 1	MY-10	SYMOD	Combination	Max	Bottom	2.43365	38.50719	0.00319	0.06707	0.00607	191.978
																												igsquare					
																													$\Box$				-
																												$\vdash$	$\sqcup$	$\vdash$			$\vdash$
																												$\vdash$	$\square$				$\vdash$
																												$\vdash$	$\vdash$				-
																												$\vdash$	$\vdash$				
																												$\vdash$	$\vdash$		-		
																												$\vdash$	$\vdash$		-		
						_			_								_										-	$\vdash \vdash$	$\vdash$				-
																													$\overline{}$				

Luis Enrique Maldonado de la Torre 12/08/2023

Departamente Academico de Estructura

Taller de Ingeniería Estructural

# ANALISIS Y DISEÑO DE ELEMENTOS DE ALABAÑILERIA CONFINADA - E.070 DENSIDAD MINIMA DE MUROS REFORZADOS

#### 01 Parámetros de Diseño, Según E.030-E.070

N = 5 Número de pisos de la edificacion :

Z = 0.25

U = 1.30

S = 1.20

## 02 Estructuracion en Planta, Según E.070 (19.2)

Area del primer nivel  $A_p$  (m<sup>2</sup>) = 180.00

	Prime	r nivel	
Muro	<i>L</i> (m)	t (m)	$L.t$ $(m^2)$
MX-1	11.00	0.15	1.650
MX-2	3.50	0.15	0.525
MX-3	2.10	0.15	0.315
MX-4	3.40	0.15	0.510
MX-5	3.40	0.15	0.510
MX-6	3.50	0.15	0.525
MX-7	3.50	0.15	0.525
MX-8	3.40	0.25	0.850
MX-9	3.15	0.25	0.788
MX-10	2.35	0.25	0.588
MX-11	2.25	0.25	0.563
MX-12	1.50	0.25	0.375
	Σ	$(L. t/A_n) =$	0.04290

**Cumple Densidad de Muros** 

	Prime	r nivel	
Mura	L	t	L.t
Muro	(m)	(m)	(m <sup>2</sup> )
MY-1	20.0000	0.15	3.000
MY-2	3.5000	0.15	0.525
MY-3	3.0000	0.15	0.450
MY-4	4.9500	0.15	0.743
MY-5	2.0500	0.15	0.308
MY-6	4.3500	0.15	0.653
MY-7	3.5000	0.15	0.525
MY-8	4.1000	0.15	0.615
MY-9	4.2000	0.15	0.630
MY-10	18.1000	0.15	2.715
	Σ	$(L.t/A_p) =$	0.05646

**Cumple Densidad de Muros** 

Area del primer nivel  $A_p$  (m<sup>2</sup>) = **180.00** 

ZUSN/56 = 0.03482

	a oa aoi piiiiioi	- p( /	
	Planta Tipica	- 2° a 5° nivel	
Muro	L	t	L.t
	(m)	(m)	(m²)
MX-1	11.00	0.15	1.65
MX-2	3.50	0.15	0.525
MX-3	2.10	0.15	0.315
MX-4	3.40	0.15	0.51
MX-5	3.40	0.15	0.51
MX-6	3.50	0.15	0.525
MX-7	3.50	0.15	0.525
MX-8	3.40	0.25	0.85
MX-9	3.15	0.25	0.7875
MX-10	2.35	0.25	0.5875
MX-11	2.25	0.25	0.5625
MX-12	1.50	0.25	0.375
	Σ	$(L.t/A_p) =$	0.04290

**Cumple Densidad de Muros** 

	Planta Tipica	- 2° a 5° nivel	
Muro	L (m)	t (m)	L.t (m <sup>2</sup> )
MY-1	20.00	0.15	3.000
MY-2	3.50	0.15	0.525
MY-3	3.00	0.15	0.450
MY-4	4.95	0.15	0.743
MY-5	2.05	0.15	0.308
MY-6	4.35	0.15	0.653
MY-7	3.50	0.15	0.525
MY-8	4.10	0.15	0.615
MY-9	4.20	0.15	0.630
MY-10	18.10	0.15	2.715
	Σ	$(L.t/A_n) =$	0.05646

**Cumple Densidad de Muros** 



Univer Facultad of Departamen

Taller de Ingeniería Estructural

## ANALISIS Y DISEÑO DE ELEMENTOS DE ALABAÑILERIA CONFINADA - E.070 FUERZAS DE DISEÑO PARA EL ANALISIS DE LOS MUROS DE ALBAÑILERIA CONFINADA

## 01 Parámetros de Diseño, Según E.030-E.070-2016 :

		DIRECCION X-X		
Muro de Albañileria	$P_m = D + L \tag{Tn}$	$P_g = D + 0.25L $ (Tn)	$V_{e_X}$ (Tn) Sismo Moderado	$M_{e_X}$ (Ton-m) Sismo Moderado
MX-1	58.896	54.043	26.415	131.839
MX-2	23.142	20.167	7.878	19.478
MX-3	11.112	9.939	3.930	8.467
MX-4	17.791	16.155	7.277	19.277
MX-5	17.375	15.870	8.413	20.835
MX-6	25.202	21.877	7.857	21.426
MX-7	26.520	22.907	9.207	24.640
MX-8	30.356	27.308	18.715	47.677
MX-9	30.604	27.286	17.501	42.049
MX-10	19.210	17.430	10.657	25.523
MX-11	22.700	19.852	12.223	27.002
MX-12	15.899	14.091	4.413	10.216
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000

		DIRECCION Y-Y		
Muro de Albañileria	$P_m = D + L \tag{Tn}$	$P_g = D + 0.25L $ (Tn)	$V_{e_Y}$ (Tn) Sismo Moderado	$M_{e_Y}$ (Ton-m) Sismo Moderado
MY-1	102.203	93.830	46.925	241.338
MY-2	25.615	22.384	5.901	14.762
MY-3	16.201	14.403	5.150	11.366
MY-4	29.781	26.487	9.534	24.320
MY-5	11.737	10.434	2.506	5.563
MY-6	26.414	23.072	6.709	17.857
MY-7	21.903	19.341	4.614	13.659
MY-8	25.306	22.267	7.406	18.031
MY-9	26.405	23.380	7.401	18.234
MY-10	106.603	96.355	38.507	191.978
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000
0	0.000	0.000	0.000	0.000

Luis Enrique Maldonado de la Torre 12/08/2023

# ANALISIS Y DISEÑO DE ELEMENTOS DE ALABAÑILERIA CONFINADA - E.070 VERIFICACION DE ESFUERZOS OBTENIDOS EN LOS MUROS DE ALBAÑILERIA CONFINADA

#### 01 Análisis de Esfuerzos por Cargas Verticales, Condición de Fisuramiento y Agrietamiento en los Muros de Albañileria Confinada:

ladrillo industrial	Definicion	Esfuerzo Axical Máximo	Factor de reduccion de resistencia al corte por esbeltez	Obtencion del cortante y momento ultimo por sismo severo	Verificacion de la necesidad de colocar refuerzo horizontal
$f_b^* = 145 \ kg/cm^2$ $f_m^* = 65 \ kg/cm^2$ $v_m^* = 81 \ kg/cm^2$ $E_m = 500f_m^*$	Situmo Servera. Es aquel propor rolanda por la NTE. E 201 Discho Simorrististice, remplemado un confeciente de Situmo Moderado. Es aquel que proporcion fuerzas de Inercia equivolentes a la mitad de los volores producidos	$\sigma_m = \frac{P_m}{L t} \le 0.2 f_m' \left[ 1 - \left( \frac{h}{35 t} \right)^2 \right] \le 0.15 f_m'$	$\frac{1}{3} \le \alpha = \frac{V_c L}{M_c} \le 1$ Resistencia e Juvra contante del muro $V_m = 0.5 v_m, \alpha.t. L + 0.23 P_g$	$2 \le \frac{V_{m1}}{V_{e1}} \le 3$ $V_{ui} = V_{ei} \frac{V_{m1}}{V_{e1}} \qquad M_{ui} = M_{ei} \frac{V_{m1}}{V_{e1}}$	$\sigma_m = \frac{P_m}{Lt} \geq 0.05f_m' \qquad V_u \geq V_m$ En edif ficaciones de más de tres pisos, todos los muros portantes del primer nivel serán reforzados horizontalmente

	Car	racteristic	as y Propi	edades del Murc	,		Analisis de	Cargas Verticales	Sismo Mode	erado (R = 3)	Sismo Sev	vero (R = 6)	V	erificacion	por Cargas 1	/erticales		-	Control de	Fisuracion e	en los Murc	os		V <sub>u</sub> y N	M <sub>u</sub> por Sismo	o Severo			Refuerzo	Horizontal y Agrieta	miento
Muro	L (m)	h (m)	(m)	Tipo de Material	f'm (tn/m²)	$v'_m$ $(tn/m^2)$	***	$P_g = D + 0.25L$ (tn)	V <sub>e</sub> (to)	M <sub>c</sub> (tn-m)	V <sub>e</sub> (tn)	M <sub>e</sub> (tn-m)	$\sigma_m$ (tn/m <sup>2</sup> )	F <sub>a</sub> (tn/m <sup>2</sup> )	0.15f' <sub>m</sub> (tn/m <sup>2</sup> )	$\sigma_m \le F_a$ $\sigma_m \le 0.15 f'_m$	α	α	V <sub>m</sub>	0.55 V <sub>m</sub>	V <sub>e</sub> (tn)	$V_c \le 0.55 V_m$	$\frac{V_{m1}}{V_{c1}}$	$\frac{V_{m1}}{V_{c1}}$	V <sub>tt</sub>	M <sub>u</sub> (tn-m)	% de Exceso	V <sub>m</sub>	0.05 f' <sub>m</sub> (tn/m <sup>2</sup> )	$V_{ii} \ge V_{m}$ (refuerzo horizontal)	$\sigma_m \geq 0.05f_m'$
MX-1	44.00	3.6	0.45	Albodilorio	650	80.60	58.896	54.043	26.42	131.84	52.83	263.68	35.69	68.87	97.50	Cumple	2.204	4.00	78.92	43.41	26.42	Cumple	2.99	2.99	78.92	393.91	OK	70.00	32.50	No agrietado	Agrietado
	0.50		0.15	Albañileria	030													1.00										70.92			
MX-2	3.50	3.6	0.15		650	80.60	23.142	20.167	7.88	19.48	15.76	38.96	44.08	68.87	97.50	Cumple	1.416	1.00	25.80	14.19	7.88	Cumple	3.27	3.00	23.63	63.78	OK	25.80	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-3	2.10	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	11.112	9.939	3.93	8.47	7.86	16.93	35.28	68.87	97.50	Cumple	0.975	0.97	14.66	8.06	3.93	Cumple	3.73	3.00	11.79	31.58	OK	14.66	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-4	3.40	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	17.791	16.155	7.28	19.28	14.55	38.55	34.88	68.87	97.50	Cumple	1.284	1.00	24.27	13.35	7.28	Cumple	3.33	3.00	21.83	64.29	OK	24.27	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-5	3.40	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	17.375	15.870	8.41	20.84	16.83	41.67	34.07	68.87	97.50	Cumple	1.373	1.00	24.20	13.31	8.41	Cumple	2.88	2.88	24.20	59.94	OK	24.20	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-6	3.50	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	25.202	21.877	7.86	21.43	15.71	42.85	48.00	68.87	97.50	Cumple	1.283	1.00	26.19	14.40	7.86	Cumple	3.33	3.00	23.57	71.42	OK	26.19	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-7	3.50	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	26.520	22.907	9.21	24.64	18.41	49.28	50.51	68.87	97.50	Cumple	1.308	1.00	26.43	14.53	9.21	Cumple	2.87	2.87	26.43	70.72	ОК	26.43	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-8	3.40	3.6	0.25	Albañileria	650	80.60	30.356	27.308	18.71	47.68	37.43	95.35	35.71	107.99	97.50	Cumple	1.335	1.00	40.54	22.29	18.71	Cumple	2.17	2.17	40.54	103.27	OK	40.54	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-9	3.15	3.6	0.25	Albañileria	650	80.60	30.604	27.286	17.50	42.05	35.00	84.10	38.86	107.99	97.50	Cumple	1.311	1.00	38.01	20.91	17.50	Cumple	2.17	2.17	38.01	91.33	OK	38.01	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-10	2.35	3.6	0.25	Albañileria	650	80.60	19.210	17.430	10.66	25.52	21.31	51.05	32.70	107.99	97.50	Cumple	0.981	0.98	27.24	14.98	10.66	Cumple	2.56	2.56	27.24	65.24	OK	27.24	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-11	2.25	3.6	0.25	Albañileria	650	80.60	22.700	19.852	12.22	27.00	24.45	54.00	40.36	107.99	97.50	Cumple	1.018	1.00	27.23	14.98	12.22	Cumple	2.23	2.23	27.23	60.17	OK	27.23	32.50	No agrietado	Agrietado
MX-12	1.50	3.6	0.25	Albañileria	650	80.60	15.899	14.091	4.41	10.22	8.83	20.43	42.40	107.99	97.50	Cumple	0.648	0.65	13.03	7.17	4.41	Cumple	2.95	2.95	13.03	30.17	ОК	13.03	32.50	No agrietado	Agrietado
								_			-		-					517 -	000 50												

Resistencia al corte en la Direccion X,  $\varSigma V_{m_l} = 366.52 \, {
m to}$  Cortante por Sismo Severo en la Direccion X,  $V_{E_l} = 283.43 \, {
m to}$ 

 $\Sigma V_{m_i} > V_{E_i}$  Cumple

Luis Enrique Maldonado de la Torre 12/08/2023

## ANALISIS Y DISEÑO DE ELEMENTOS DE ALABAÑILERIA CONFINADA - E.070 VERIFICACION DE ESFUERZOS OBTENIDOS EN LOS MUROS DE ALBAÑILERIA CONFINADA

#### 01 Análisis de Esfuerzos por Cargas Verticales, Condición de Fisuramiento y Agrietamiento en los Muros de Albañileria Confinada:

 $f_b' = 145 \ kg/cm^2$   $f_m' = 65 \ kg/cm^2$   $v_m' = 8.1 \ kg/cm^2$   $E_m = 500f_m'$ 

Def inicion	Esfuerzo Axical Máximo	Factor de reduccion de resistencia al corte por esbeltez	Obtencion del cortante y momento ultimo por sismo severo	Verificacion de la necesidad de colocar refuerzo horizontal
-Sismo Severo. Es aquel proporcionado por la NTE E. 030 Diseño Sismorresistente, emplenado un coeficiente de	$\sigma_m = \frac{P_m}{L t} \le 0.2 f'_m \left[ 1 - \left( \frac{h}{35 t} \right)^2 \right] \le 0.15 f''_m$	$\frac{1}{3} \le \alpha = \frac{V_e L}{M_e} \le 1$	2 ≤ V <sub>m1</sub> / <sub>Ve1</sub> ≤ 3	$\sigma_m = \frac{P_m}{L t} \ge 0.05 f'_m$ $V_u \ge V_m$
Sismo Moderado. Es aquel que proporcion fuerzas de	$O_m - \frac{1}{Lt} \le 0.2 f_m \left[1 - \left(\frac{35t}{1}\right)\right] \le 0.13 f_m$	Resistencia a fuerza cortante del muro	$V_{ui} = V_{ei} \frac{V_{m1}}{V}$ $M_{ui} = M_{el} \frac{V_{m1}}{V}$	En edificaciones de más de tres pisos, todos los muros portantes
inercia equivalentes a la mitad de los valores producidos	$F_a$	$V_m = 0.5v_m \cdot \alpha \cdot t \cdot L + 0.23P_g$	$v_{ui} = v_{ei} \frac{1}{V_{e1}}$ $m_{ui} = m_{ei} \frac{1}{V_{e1}}$	del primer nivel serán reforzados horizontalmente

			· ropicuu	des del Muro			Analisis de C	Cargas Verticales	Sismo Modera	ado (R = 3)	Sismo Sev	ero (R = 6)	, v	erificacion	por Cargas \	/erticales		С	Control de	Fisuracion e	n los Murc	os .		V <sub>u</sub> y M	u por Sismo	Severo			Ref	fuerzo Hori	izontal y Agrietamie	nto
Muro L		h	t	Tipo de Material	$f'_m$	v'm	$P_m = D + L$	$P_g = D + 0.25L$	V <sub>c</sub>	$M_c$	$V_c$	$M_c$	$\sigma_m$	Fa	$0.15f'_{m}$	$\sigma_m \le F_a$	α	α	$V_m$	$0.55 V_{m}$	$V_c$	$V_e \le 0.55 V_m$	$\frac{V_{m1}}{}$	$\frac{V_{m1}}{V}$	$V_u$	$M_u$	% de	$V_m$	$\sigma_m$	$0.05f_m'$	$V_u \ge V_m$	$\sigma_{\rm m} \ge 0.05  f_{\rm m}'$
(m)		(m)	(m)	ripo de material	(tn/m <sup>2</sup> )	(tn/m <sup>2</sup> )	(tn)	(tn)	(tn)	(tn-m)	(tn)	(tn-m)	(tn/m <sup>2</sup> )	(tn/m <sup>2</sup> )	(tn/m <sup>2</sup> )	$\sigma_m \le 0.15 f'_m$			(tn)	(tn)	(tn)		$V_{e1}$	$V_{c1}$	(tn)	(tn-m)	Exceso	(tn)	(tn/m <sup>2</sup> )	(tn/m <sup>2</sup> )	(refuerzo horizontal)	-m
MY-1 20.00	0	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	102.20	93.83	46.93	241.34	93.85	482.68	34.07	68.87	97.50	Cumple	3.889	1.00	142.48	78.36	46.93	Cumple	3.04	3.00	140.78	724.01	OK	142.48	34.07	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-2 3.50	) :	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	25.62	22.38	5.90	14.76	11.80	29.52	48.79	68.87	97.50	Cumple	1.399	1.00	26.31	14.47	5.90	Cumple	4.46	3.00	17.70	44.29	OK	26.31	48.79	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-3 3.00	) :	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	16.20	14.40	5.15	11.37	10.30	22.73	36.00	68.87	97.50	Cumple	1.359	1.00	21.45	11.80	5.15	Cumple	4.16	3.00	15.45	34.10	OK	21.45	36.00	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-4 4.95	5	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	29.78	26.49	9.53	24.32	19.07	48.64	40.11	68.87	97.50	Cumple	1.941	1.00	36.01	19.81	9.53	Cumple	3.78	3.00	28.60	72.96	OK	36.01	40.11	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-5 2.05	5	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	11.74	10.43	2.51	5.56	5.01	11.13	38.17	68.87	97.50	Cumple	0.923	0.92	13.84	7.61	2.51	Cumple	5.52	3.00	7.52	16.69	OK	13.84	38.17	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-6 4.35	5	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	26.41	23.07	6.71	17.86	13.42	35.71	40.48	68.87	97.50	Cumple	1.634	1.00	31.60	17.38	6.71	Cumple	4.71	3.00	20.13	53.57	OK	31.60	40.48	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-7 3.50	) :	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	21.90	19.34	4.61	13.66	9.23	27.32	41.72	68.87	97.50	Cumple	1.182	1.00	25.61	14.08	4.61	Cumple	5.55	3.00	13.84	40.98	OK	25.61	41.72	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-8 4.10	) :	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	25.31	22.27	7.41	18.03	14.81	36.06	41.15	68.87	97.50	Cumple	1.684	1.00	29.91	16.45	7.41	Cumple	4.04	3.00	22.22	54.09	OK	29.91	41.15	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-9 4.20	) :	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	26.40	23.38	7.40	18.23	14.80	36.47	41.91	68.87	97.50	Cumple	1.705	1.00	30.77	16.92	7.40	Cumple	4.16	3.00	22.20	54.70	OK	30.77	41.91	32.50	No agrietado	Agrietado
MY-10 18.10	0	3.6	0.15	Albañileria	650	80.60	106.60	96.36	38.51	191.98	77.01	383.96	39.26	68.87	97.50	Cumple	3.631	1.00	131.58	72.37	38.51	Cumple	3.42	3.00	115.52	575.93	OK	131.58	39.26	32.50	No agrietado	Agrietado

Resistencia al corte en la Direccion Y,  $\Sigma V_{m_l} = 489.55 \, {
m ton}$ 

Cortante por Sísmo Severo en la Direccion Y,  $V_{E_i} = {
m 280.25} {
m \ ton}$ 

 $\Sigma V_{m_i} > V_{E_i}$  Cumple