

¿POR QUÉ SE PRESENTAN FALLAS Y RECLAMOS EN PISCINAS Y TANQUES?

CONSIDERACIONES DE DISEÑO Y CONSTRUCCIÓN SEGÚN LA NSR-10 (ACI 350M-06)





¿POR QUÉ SE PRESENTAN FALLAS Y RECLAMOS EN PISCINAS Y TANQUES?

CONSIDERACIONES DE DISEÑO Y CONSTRUCCIÓN SEGÚN LA NSR-10 (ACI 350M-06)





¿POR QUÉ SE PRESENTAN FALLAS Y RECLAMOS EN PISCINAS Y TANQUES?

CONSIDERACIONES DE DISEÑO Y CONSTRUCCIÓN SEGÚN LA NSR-10 (ACI 350M-06)





¿POR QUÉ SE PRESENTAN FALLAS Y RECLAMOS EN PISCINAS Y TANQUES?

CONSIDERACIONES DE DISEÑO Y CONSTRUCCIÓN SEGÚN LA NSR-10 (ACI 350M-06)



ANTECEDENTES

Tanque de agua potable





- 1. Fisuras en las paredes
- 2. Mala calidad de la construcción



ANTECEDENTES

Piscina en un 7mo piso



Fisuras en la losa

- 1. Fisuras en la losa aligerada
- Tubería de electricidad atravesando la losa
- 3. Mala calidad en la construcción



Viguetas de sección irregular y tubería atravesando la losa



ANTECEDENTES

PTAR en la industria de alimentos



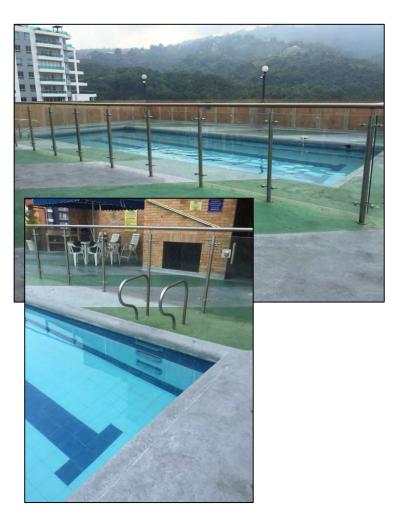
- 1. Fisuras en los muros
- 2. Muro con deformación (alabeo)
- Sin recubrimiento protector en el interior





ANTECEDENTES

Piscina en un piso superior



- 1. Filtración del agua
- 2. Corrosión severa
- 3. Peligro de colapso





ANTECEDENTES



Asentamiento



Fisuras en las losas y muros



Secciones y acero insuficientes



Asentamiento y fisuración



ANTECEDENTES



- El capítulo C.23 de la NSR-10 se refiere al diseño y construcción de estructuras que van a contener líquidos, basado en el actual documento ACI 350M-06 del American Concrete Institute.
 - El ACI 350M-06 es el documento de consulta si se desea diseñar una estructura para la contención de líquidos.
- Gran parte del material técnico útil se encuentra disperso en más de una publicación, por lo que se hace difícil para el usuario encontrar todo el material para un diseño dado.



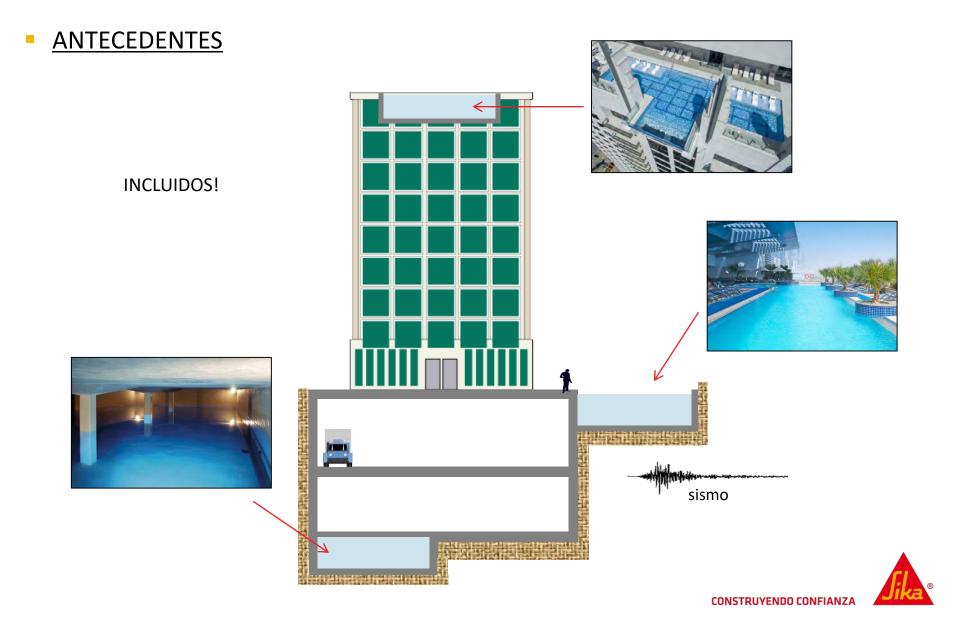
ANTECEDENTES



- Según el ACI 350M-06 el diseño de una estructura para contener líquidos comprende dos partes:
 - 1. Cálculo de las secciones de los elementos estructurales y su acero de refuerzo (fundación, muros, losa aérea); y
 - 2. Diseño de la impermeabilización (sellos impermeables, juntas de construcción/dilatación).

Normalmente se ejecuta la primera parte. Existe desconocimiento de los procedimientos de diseño y colocación de los productos para los sellos y las juntas en los tanques.





<u>ANTECEDENTES</u>

Seminario de diseño de tanques para ingenieros estructurales (2016)



Bogotá (113 ingenieros)



Medellín (90 ingenieros)



Cali (25 ingenieros)



Barranquilla (30 ingenieros)



Bucaramanga (35 ingenieros)



Cúcuta (15 ingenieros)



<u>ANTECEDENTES</u>

Seminario de diseño de tanques para ingenieros estructurales (2016)



Manizales (34 ingenieros)



Pereira (34 ingenieros)



Cartagena (15 ingenieros)



Pasto (35 ingenieros)



Barrancabermeja (15 ingenieros)





CÓDIGOS APLICABLES...



CÓDIGOS APLICABLES



CAPITULO C.23 — TANQUES Y ESTRUCTURAS DE INGENIERÍA AMBIENTAL DE CONCRETO

C.23.0 — Aplicación del Capítulo C.23 de la NSR-10

Todos los requisitos del Título C de la NSR-10 son aplicables a estructuras de ingeniería ambiental de concreto excepto donde se modifican en el presente Capítulo C.23. Si en C.23 no se hace referencia a un ordinal del Título C, este requisito debe cumplirse y es igualmente aplicable a estructuras ambientales. Cuando un requisito contenido en el Título C no es aplicable a estructuras ambientales esto se indica explícitamente en C.23.

Con el fin de facilitar la aplicación de las modificaciones para estructuras ambientales al resto del Título C, se ha adoptado una nomenclatura de las secciones del Reglamento NSR-10 que se modifican la cual está compuesta por "C.23-" seguida del ordinal del la sección correspondiente del Título C que se modifica. Así, por ejemplo, "C.1.2 – Planos y especificaciones" se modifica para estructuras ambientales; el texto substitutivo se encuentra referido como "C.23-C.1.2 – Planos y especificaciones" dentro del presente Capítulo C.23 y esto quiere decir que para estructuras de ingeniería ambiental los requisitos de C.1.2 deben substituirse por los requisitos contenidos en C.23-C.1.2.

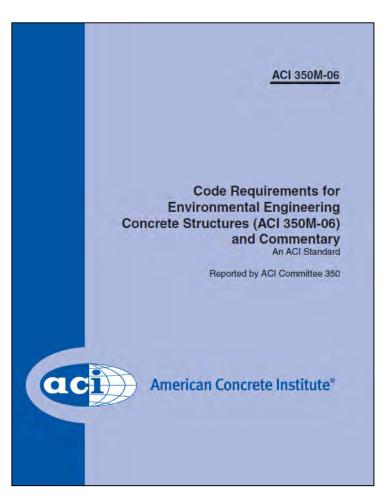
COMENTARIO©

CR23.0 — Aplicación del Capítulo C.23 de la NSR-10

El presente Capítulo está basado en el documento "Code Requirements for Environmental Engineering Concrete Structures and Commentary (ACI 350-06)" del American Concrete Institute (Referencia C.23.1). Los requisitos del Capítulo C.20 — Tanques y compartimentos estances de la NSR-98 estaban a su vez basados en el documento "Environmental Engineering Concrete Structures (ACI 350R-95)". Debe notarse que el documento nuevo es un código (tiene 485 páginas) y sigue el mismo capítulado y organización del ACI 318, mientras que el documento antiguo era un reporte del Comité ACI 350 (tenia 23 páginas)



CÓDIGOS APLICABLES



ACI 350M-06

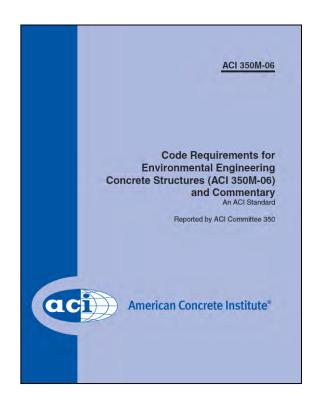
"Código de Estructuras de Concreto con Ingeniería Ambiental".

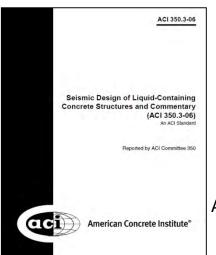
Provee requisitos mínimos para el diseño y construcción de estructuras de concreto reforzado que van a contener líquidos (estructuras de concreto con ingeniería ambiental).

Se incluyen tanques y piscinas.

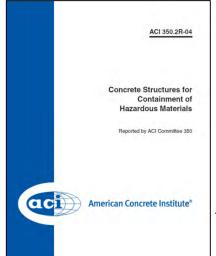


CÓDIGOS APLICABLES





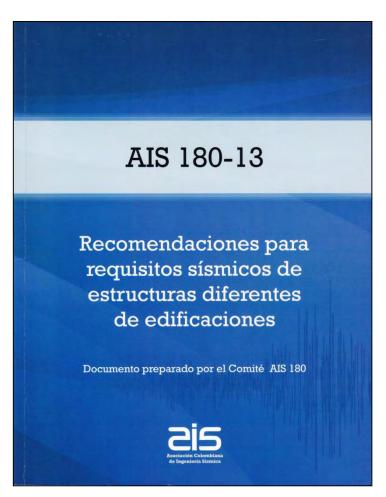
ACI 350.3-06



ACI 350.2R-04



CÓDIGOS APLICABLES



AIS 180 - 13

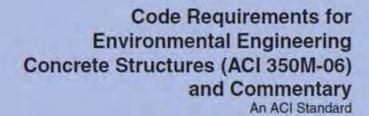
"Recomendaciones para Requisitos Sísmicos de Estructuras Diferentes de Edificaciones".

Tiene como base el documento ASCE 7-10.

El cálculo de las fuerzas hidrodinámicas es el mismo del ACI 350.3-06.

Indica la forma de convertir las fuerzas sísmicas de diseño de la NSR-10 al formato de ASCE 7-10.





Reported by ACI Committee 350

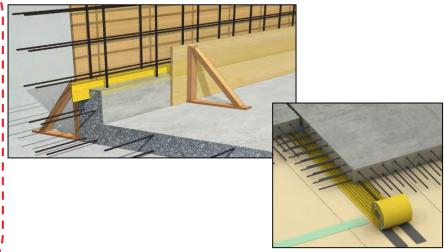
EL ACI 350M-06

CÓDIGO DE ESTRUCTURAS DE CONCRETO CON INGENIERÍA AMBIENTAL



ALCANCE DEL USO DEL ACI 350M-06





Si se consideran todas las condiciones de carga adecuadas, el diseño debe proveer una adecuada seguridad y servicio de la estructura, con una expectativa de vida entre 50 y 60 años. Algunos componentes de la estructura, como los materiales en las juntas tienen una menor expectativa de vida y requerirán mantenimiento o reemplazo.



ALCANCE DEL USO DEL ACI 350M-06



Circulares

Rectangulares

Suministra los requisitos para el diseño de todo tipo de estructuras de <u>concreto reforzado</u> que van a contener líquidos, como:

Tanques de las plantas de tratamiento de agua potable. Tanques de las plantas de tratamiento de aguas residuales.

Tanques que van a contener líquidos industriales.

Piscinas con fines recreativos o deportivos.



ALCANCE DEL USO DEL ACI 350M-06



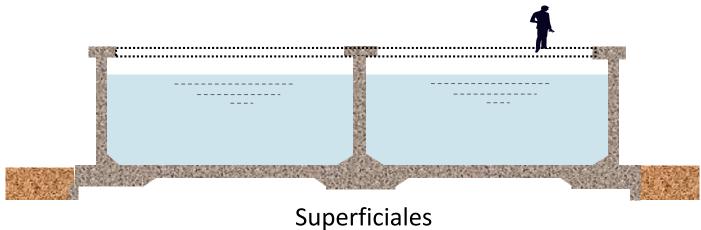


La impermeabilidad de la estructura será asegurada de manera razonable si:

- La mezcla de concreto es bien proporcionada, bien consolidada sin segregación y curada apropiadamente.
- Se minimizan los anchos de fisura y su profundidad.
- Se provee el acero de refuerzo adecuado, detallado, fabricado y colocado de manera correcta.
- Las juntas son apropiadamente espaciadas, dimensionadas, diseñadas, selladas al paso del agua.
- Se usan recubrimientos o barreras protectoras impermeables donde se requiera.



CLASIFICACIÓN DE LOS DEPÓSITOS

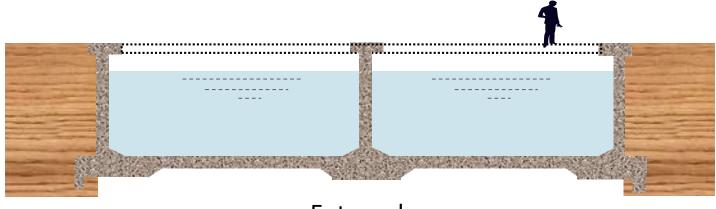


Se utiliza este tipo de depósitos cuando:

- El terreno tiene la capacidad suficiente para soportar las cargas, sin sufrir deformaciones importantes.
- Se requiere contar con una cierta altura para la descarga del líquido.
- Se desea un mantenimiento más sencillo, con fácil instalación y operación de las tuberías de entrada y salida.



CLASIFICACIÓN DE LOS DEPÓSITOS



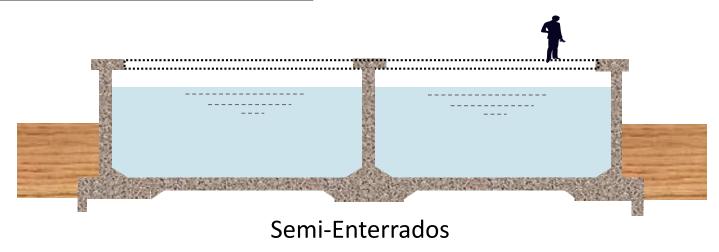
Enterrados

Se utilizan este tipo de depósitos cuando:

- Es necesario excavar hasta encontrar un sustrato de soporte más resistente.
- No se quiere modificar el paisaje, de manera que su cubierta se puede usar como: jardinera, cancha de juego, e incluso como helipuerto.
- Se desea conservar el agua sin grandes variaciones de temperatura.



CLASIFICACIÓN DE LOS DEPÓSITOS



Se utilizan este tipo de depósitos cuando:

- Por razones de topografía y por costos se define su colocación en un sustrato resistente.
- Permiten un acceso a las tuberías e instalaciones más fácilmente que los depósitos enterrados.







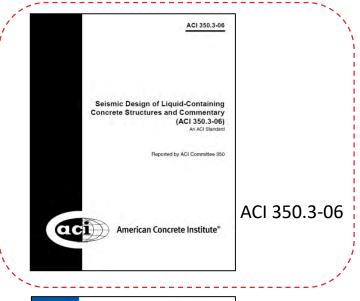
EL ACI 350.3-06

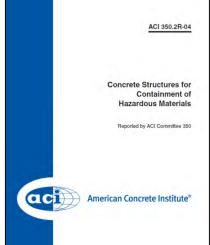
DISEÑO SÍSMICO DE ESTRUCTURAS DE CONCRETO PARA CONTENER LÍQUIDOS



DISEÑO SÍSMICO

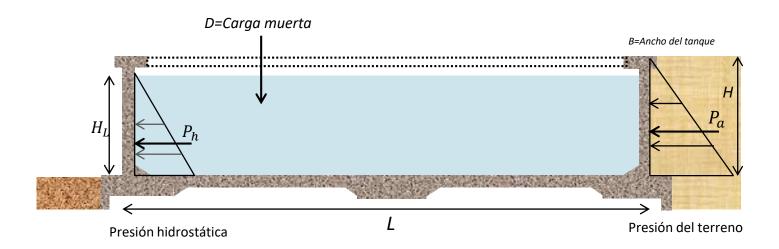






ACI 350.2R-04

CARGAS DE DISEÑO ESTÁTICAS



Fuerza Hidrostática, Ph

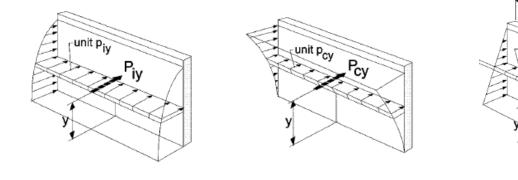
$$P_h = \frac{1}{2} \gamma_L H^2_L B \quad (ton)$$

Fuerza de empuje del terrerno, P_a

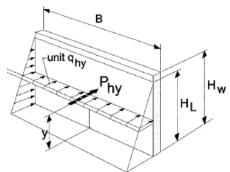
$$P_a = \frac{1}{2} \gamma H^2 K_a B \quad (ton)$$

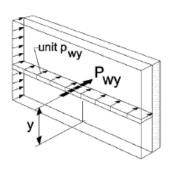
CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO

Fuerza impulsiva



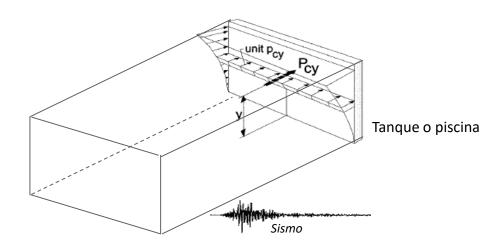
Fuerza convectiva





Fuerza hidrodinámica por acel. vertical

Fuerza de inercia de los muros



CARGAS DE DISEÑO



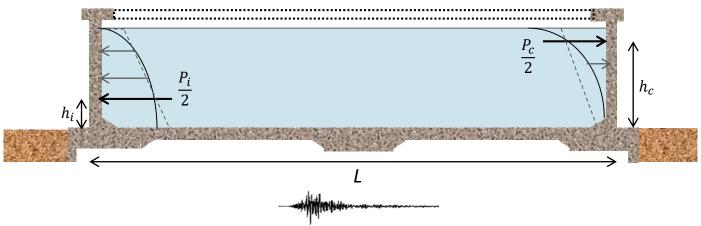


Tomado de YouTube

Sismo en Nepal (Abril 25 de 2015), Magnitud 7.9, 11 km de profundidad



CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



Ecuaciones de George W. Housner (1963):

Fuerza Impulsiva, P_i

$$P_i = I \ C_i \ \frac{W_i}{R_i}$$
 (Ton)

 C_i , C_c : Coeficientes sísmicos de respuesta.

 W_i, W_c : Pesos de las masas de agua impulsiva y convectiva.

 R_i, R_c : Factor de modificación de respuesta, de las componentes impulsiva y convectiva.

I : Factor de importancia.

Fuerza Convectiva, P_c

$$P_c = I \ C_c \ \frac{W_c}{R_c}$$
 (Ton)



CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



Ecuaciones de George W. Housner (1963):

Fuerza Impulsiva, P_i

$$P_i = I \ C_i \ \frac{W_i}{R_i}$$
 (Ton)

 C_i , C_c : Coeficientes sísmicos de respuesta.

 W_i, W_c : Pesos de las masas de agua impulsiva y convectiva.

 R_i, R_c : Factor de modificación de respuesta, de las componentes impulsiva y convectiva.

I : Factor de importancia.

Fuerza Convectiva, P_c

$$P_c = I \ C_c \ \frac{W_c}{R_c}$$
 (Ton)



CARGAS DE DISEÑO





Tomado de YouTube

Lago de Xochimilco – Ciudad de México Sismo de Septiembre 19 de 2017, magnitud 7.1, 57 km de profundidad



CARGAS DE DISEÑO

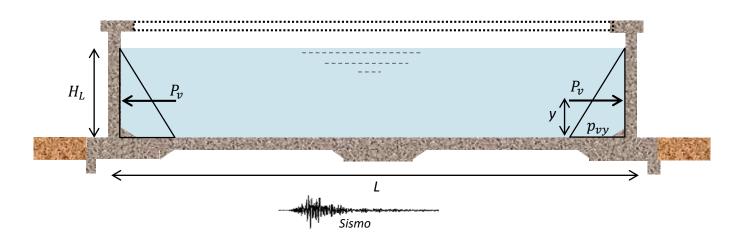


Lago de Xochimilco – Ciudad de México

Sismo de Septiembre 19 de 2017, magnitud 7.1, 57 km de profundidad



CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



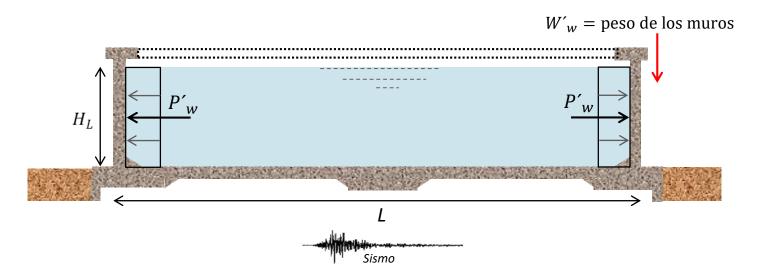
Presión hidrodinámica por aceleración vertical:

Presión hidrostática:

$$P_h = \frac{1}{2} \gamma_L H^2_L B$$
 (ton)
$$q_{hy} = \gamma_L (H_L - \gamma) \quad (ton/m^2) \qquad p_{vy} = \ddot{u}_v \ q_{hy} \quad (ton/m^2)$$
 Aceleración vertical



CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



Fuerza de inercia lateral del muro, P'_{w}

$$P'_{w} = I C_{i} \varepsilon \frac{W'_{w}}{R_{i}}$$
 (Ton)

Coeficiente de la masa efectiva:

$$\varepsilon = \left[0.0151 \left(\frac{L}{H_L}\right)^2 - 0.1908 \left(\frac{L}{H_L}\right) + 1.021\right] \le 1.0$$

 C_i : Coeficiente sísmico de respuesta.

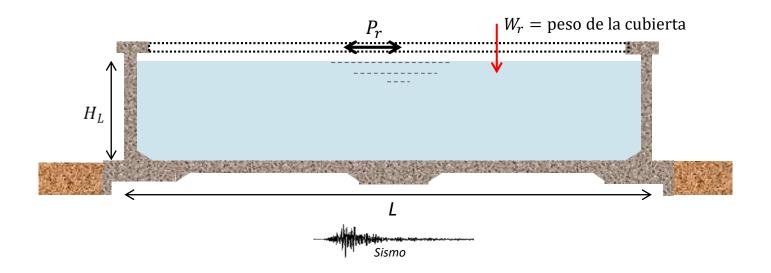
 W'_w : Peso de los muros

 R_i : Factor de modificación de respuesta de las componente impulsiva

I: Factor de importancia



CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



Fuerza de inercia lateral de la cubierta, P_r

$$P_r = I \ C_i \ \frac{W_r}{R_i} \qquad (Ton)$$

 C_i : Coeficiente sísmico de respuesta

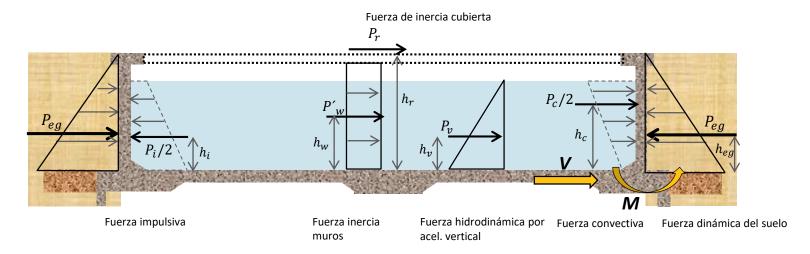
 W_r : Peso de la cubierta

 R_i : Factor de modificación de respuesta, de la componente impulsiva

I: Factor de importancia



CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



Cortante y Momento total en la base del muro (cargas dinámicas):

$$V = \sqrt{\left[(P'_w + P_r + P_i)^2 + P^2_C + P^2_{eg} + P^2_v \right]}$$
 (Ton)

$$M = \sqrt{\left[(M'_w + M_r + M_i)^2 + M^2_C + M^2_{eg} + M^2_v \right]}$$
 (Ton-m)

$$P'_{w} = Fuerza de inercia muros$$

 P_r = Fuerza de inercia cubierta

 P_i = Fuerza lateral de la masa impulsiva

 P_c = Fuerza lateral de la masa convectiva

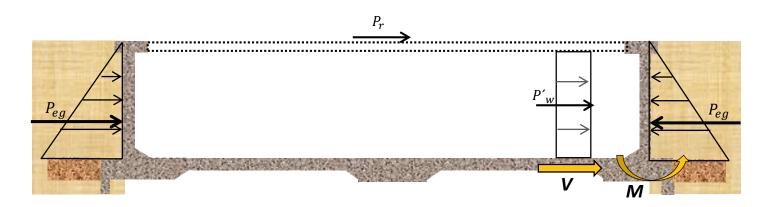
 $P_v =$ Fuerza lateral debido a la acel. vertical

 $P_{eq} =$ Fuerza debido al empuje dinámico de tierra

$$M_w = P'_w \ h_w, \ M_r = P_r \ h_r, \ M_i = P_i h_i, \ M_c = P_c h_c, \ M_v = P_v h_v, \ M_{eg} = P_{eg} \ h_{eg}$$



CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



Cortante y Momento total en la base del muro (cargas dinámicas):

$$V = \sqrt{\left[(P'_w + P_r + P_i)^2 + P_C^2 + P_{eg}^2 + P_v^2 \right]}$$
 (Ton)

$$M = \sqrt{\left[(M'_w + M_r + M_i)^2 + M_C^2 + M_{eg}^2 + M_v^2 \right]}$$
 (Ton-m)

 P'_{w} = Fuerza de inercia muros

 P_r = Fuerza de inercia cubierta

 P_i = Fuerza lateral de la masa impulsiva

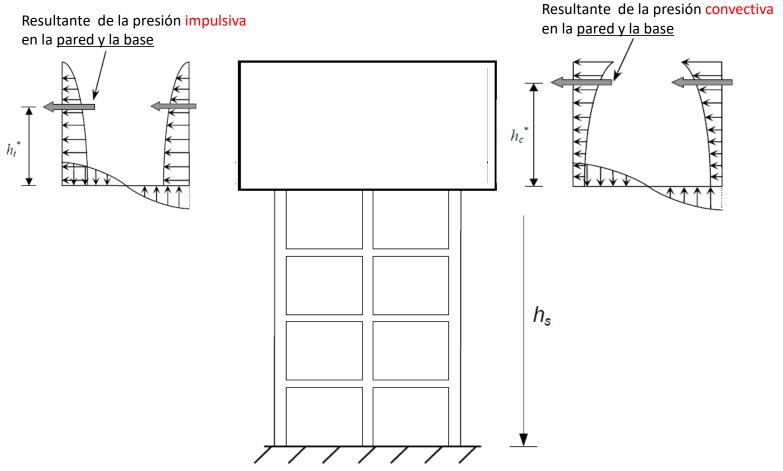
 P_c = Fuerza lateral de la masa convectiva

 $P_{v}=$ Fuerza lateral debido a la acel. vertical

 $P_{ea} =$ Fuerza debido al empuje dinámico de tierra



CARGAS DINÁMICAS (Tanques elevados):



CARGAS DINÁMICAS (Tanques elevados):



Sismo de Ecuador (Abril 16 de 2016)





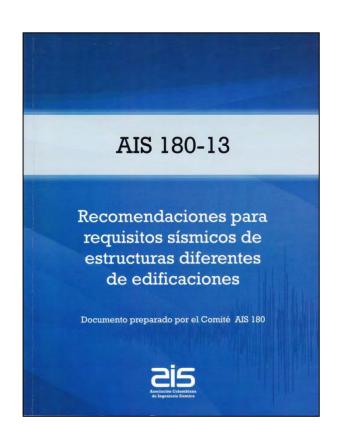




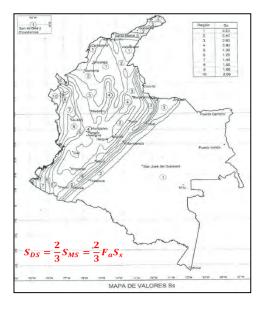
PERO... ¿DE QUÉ MAGNITUD PUEDEN SER LAS CARGAS HIDRODINÁMICAS?....

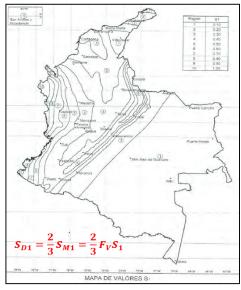


Documento aplicable



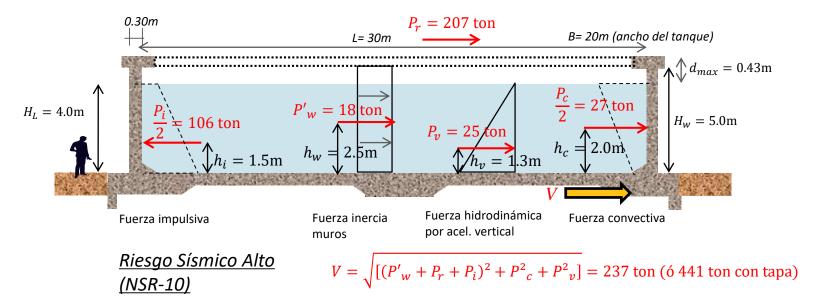
Level of Seismicity ^a	Sps	Spi
Very low	<0.167 g	<0.067 g
Low	≥0.167 g <0.33 g	≥0.067 g <0.133 g
Moderate	≥0.33 g <0.50 g	≥0.133 g <0.20 g
High	≥ 0.50 g	≥0.20 g

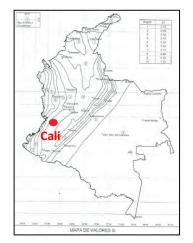






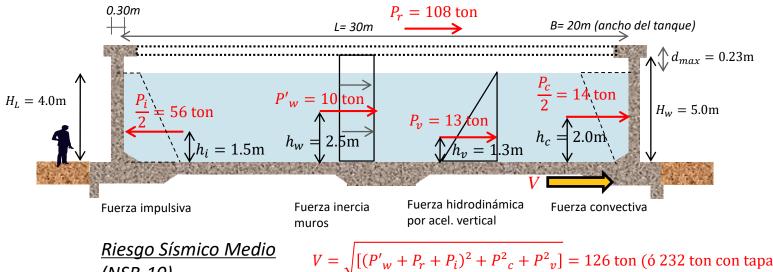
CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO







CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



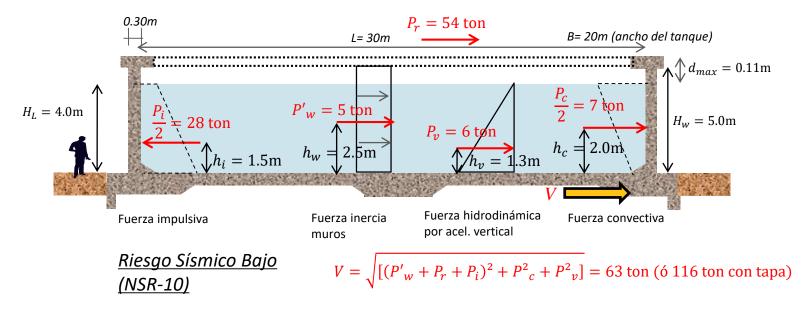
(NSR-10)

$$V = \sqrt{[(P'_w + P_r + P_i)^2 + P^2_c + P^2_v]} = 126 \text{ ton (6 232 ton con tapa)}$$





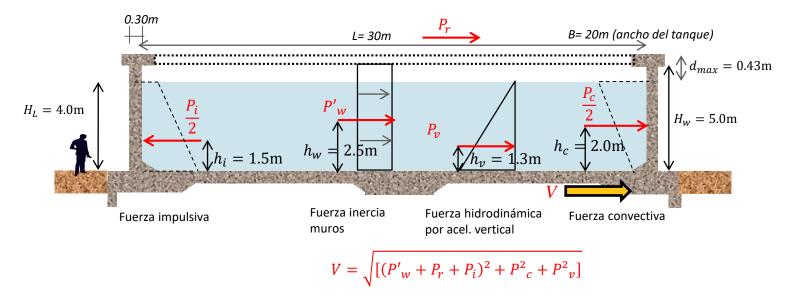
CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO





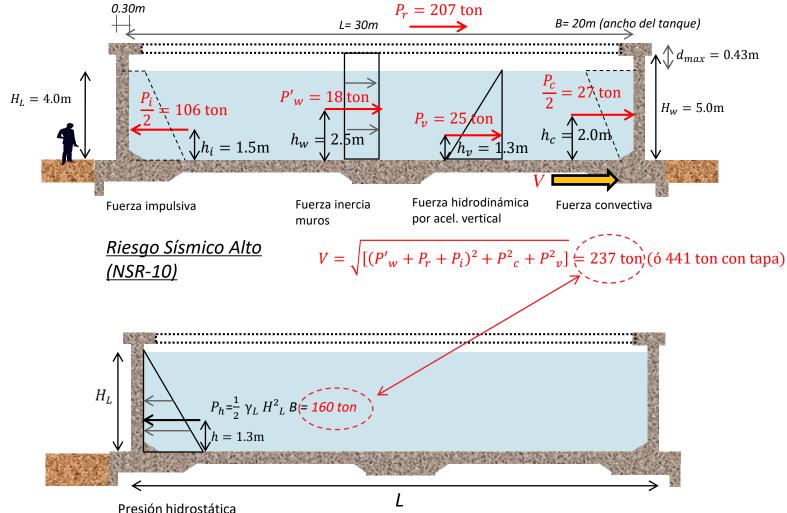


CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO

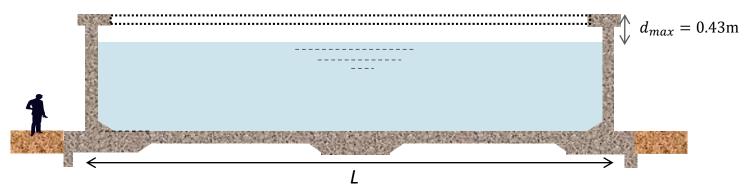


		Fuerzas Dinámicas (ton)					
Riesgo sísmico	Ciudad	Pi	Pc	Pv	P´w	Pr	V
Alto	Cali	212	54	25	18	207	441
Medio	Bogotá	112	28	13	10	108	232
Bajo	Barranquilla	56	14	6	5	54	116

CARGAS DINÁMICAS vs ESTÁTICAS:



OSCILACIÓN DE LA OLA:



Desplazamiento vertical máximo:

$$d_{max} = \frac{L}{2} C_c I$$

 C_c = Coeficiente sísmico de respuesta

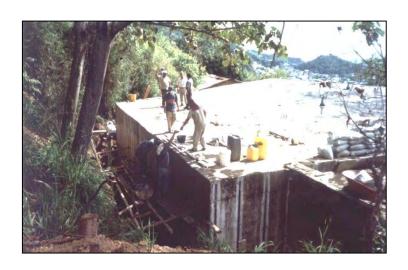
I = Factor de importancia

Para el caso del ejemplo (riesgo sísmico alto):

$$d_{max} = \frac{L}{2}C_cI = \frac{30m}{2} \times 0.023 \times 1.25 = 0.43 \text{m}$$



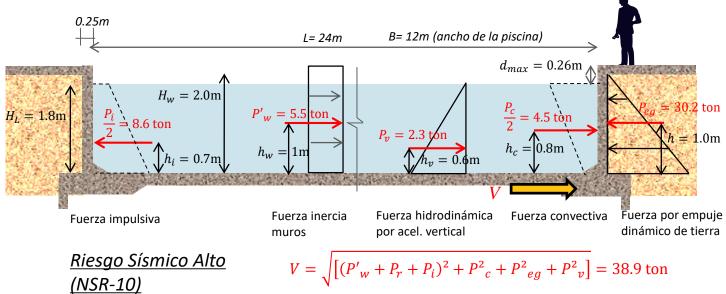
TANQUES Y PISCINAS:

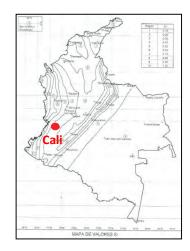




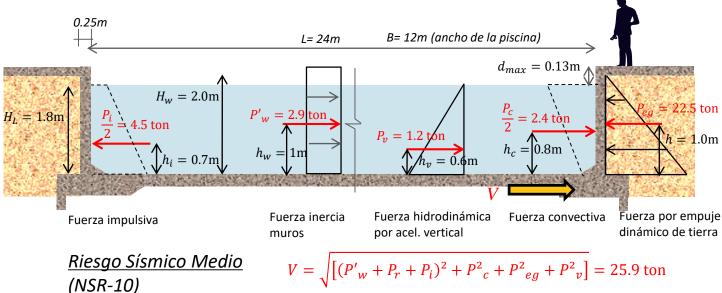
Normalmente los tanques son más grandes que las piscinas, y sus cargas hidrodinámicas son más grandes, pero en las piscinas las cargas producidas por los sismos son importantes también......





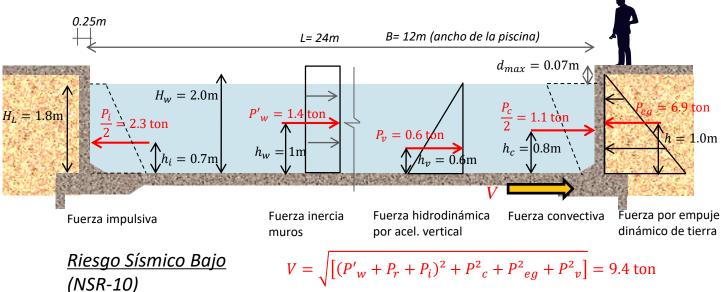






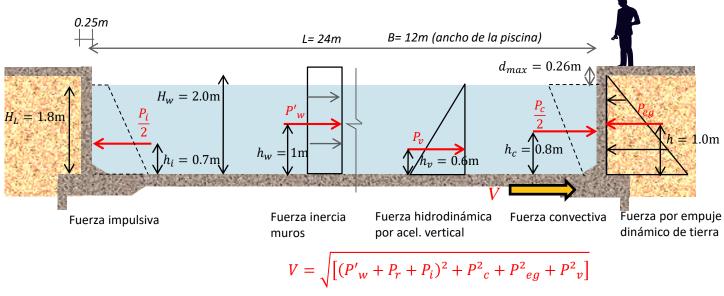






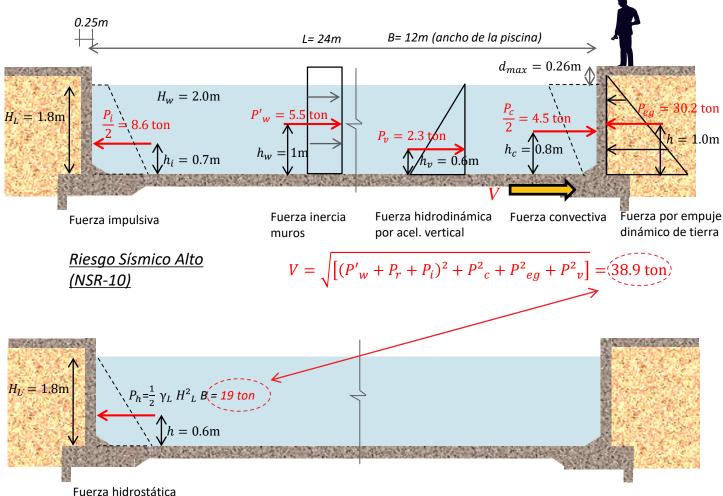






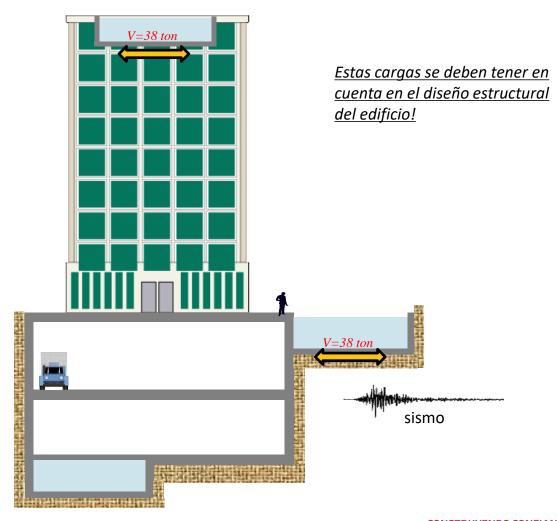
		Fuerzas Dinámicas (ton)					
Riesgo sísmico	Ciudad	Pi	Pc	Pv	P'w	Peg	V
Alto	Cali	17.2	9	2.3	5.5	30.2	38.9
Medio	Bogotá	9	4.8	1.2	2.9	22.5	25.9
Bajo	Barranquilla	4.6	2.2	0.6	1.4	6.9	9.4

CARGAS DINÁMICAS vs ESTÁTICAS(PISCINAS)



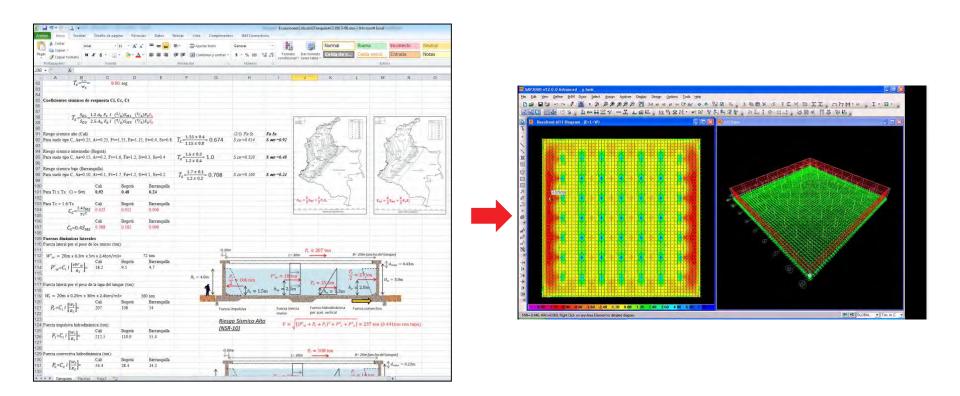
CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO

Riesgo Sísmico Alto (NSR-10)





CARGAS DINÁMICAS DE DISEÑO



Las cargas dinámicas se calculan a mano (excel) y luego se introducen en programas tipo SAP 2000



CÁLCULO DEL ACERO DE REFUERZO:

ACI 350M-06

$$U = 1.4(D + F)$$

$$U = 1.2(D + F + T) + 1.6(L + H)$$

$$+ 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.6(L_r \text{ or } S \text{ or } R) + (1.0L \text{ or } 0.8W)$$

$$U = 1.2D + 1.6W + 1.0L + 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.2F + 1.0E + 1.6H + 1.0L + 0.2S$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.6W + 1.6H$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.0E + 1.6H$$

D: Carga muerta

L: Carga viva

Lr: Carga viva de cubierta

S: Carga de nieve

R: Carga de Iluvia

F: Carga por presión de fluidos.

H: Carga por presión de suelo, nivel freático.

T: Efecto de temperatura, retracción,

deformación en el tiempo, asentamiento diferencial.

W: Carga de viento.

E: Carga sísmica



CÁLCULO DEL ACERO DE REFUERZO:

ACI 350M-06

$$U = 1.4(D + F)$$

$$U = 1.2(D + F + T) + 1.6(L + H)$$

$$+ 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.6(L_r \text{ or } S \text{ or } R) + (1.0L \text{ or } 0.8W)$$

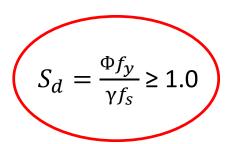
$$U = 1.2D + 1.6W + 1.0L + 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.2F + 1.0E + 1.6H + 1.0L + 0.2S$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.6W + 1.6H$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.0E + 1.6H$$

Factor de durabilidad ambiental:



$$\gamma = \frac{Cargas\ mayoradas}{Cargas\ sin\ mayorar}$$

$$f_{s,max} = \frac{56.000}{\beta \sqrt{s^2 + 4\left(50 + \frac{d_b}{2}\right)^2}}$$

$$\beta = \frac{h-c}{d-c}$$

 $f_{s,max}$ = esfuerzo de tensión admisible, MPa

S = Separación entre barras, mm

 $d_b = \text{diámetro barras de acero, mm}$

h = Espesor muro, mm

c = Distancia desde la fibra extrema de compresión al eje neutro, mm



CÁLCULO DEL ACERO DE REFUERZO:

$$U = 1.4(D + F)$$

$$U = 1.2(D + F + T) + 1.6(L + H)$$

$$+ 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.6(L_r \text{ or } S \text{ or } R) + (1.0L \text{ or } 0.8W)$$

$$U = 1.2D + 1.6W + 1.0L + 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.2F + 1.0E + 1.6H + 1.0L + 0.2S$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.6W + 1.6H$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.0E + 1.6H$$

Factor de durabilidad ambiental:

$$S_d = \frac{\Phi f_y}{\gamma f_s} \ge 1.0$$
 $\gamma = 1.4$ $S_d = \frac{\Phi f_y}{\gamma f_s} = \frac{0.9 \cdot 420 \text{MPa}}{1.4 \cdot 160 \text{MPa}} = 1.69$

$$U = 1.69 \cdot 1.4(D+F)$$



CÁLCULO DEL ACERO DE REFUERZO:

$$U = 1.4(D + F)$$

$$U = 1.2(D + F + T) + 1.6(L + H) + 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.6(L_r \text{ or } S \text{ or } R) + (1.0L \text{ or } 0.8W)$$

$$U = 1.2D + 1.6W + 1.0L + 0.5(L_r \text{ or } S \text{ or } R)$$

$$U = 1.2D + 1.2F + 1.0E + 1.6H + 1.0L + 0.2S$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.6W + 1.6H$$

$$U = 0.9D + 1.2F + 1.0E + 1.6H$$

Factor de durabilidad ambiental:

$$S_d = \frac{\Phi f_y}{\gamma f_s} \ge 1.0$$
 $\gamma = 1.3$ $S_d = \frac{\Phi f_y}{\gamma f_s} = \frac{0.9 \cdot 420 \text{MPa}}{1.3 \cdot 160 \text{MPa}} = 1.82$

$$U=1.82 [1.2(D + F + T) + 1.6(L + H) + 0.5(L_r)]$$



REFUERZO A FLEXIÓN (Muros y losas):

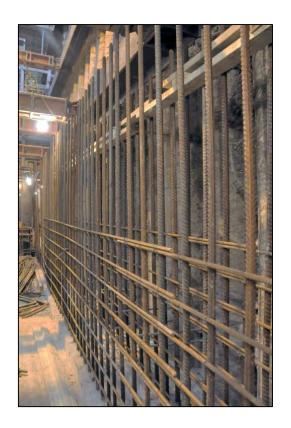




Se prefieren diámetros y separaciones pequeños de las barras de acero PARA MINIMIZAR LA APARICIÓN DE FISURAS EN EL TANQUE/PISCINA



REFUERZO A FLEXIÓN (Muros y losas):





Se prefieren diámetros y separaciones pequeños de las barras de acero PARA MINIMIZAR LA APARICIÓN DE FISURAS EN EL TANQUE/PISCINA



REFUERZO A FLEXIÓN (Muros y losas):



Se prefieren diámetros y separaciones pequeños de las barras de acero PARA MINIMIZAR LA APARICIÓN DE FISURAS EN EL TANQUE/PISCINA



REFUERZO A FLEXIÓN (Muros y losas):



Se prefieren diámetros y separaciones pequeños de las barras de acero PARA MINIMIZAR LA APARICIÓN DE FISURAS EN EL TANQUE/PISCINA



REFUERZO A FLEXIÓN (Muros y losas):



Se prefieren diámetros y separaciones pequeños de las barras de acero PARA MINIMIZAR LA APARICIÓN DE FISURAS EN EL TANQUE/PISCINA



REFUERZO A FLEXIÓN (Muros y losas):



Se prefieren diámetros y separaciones pequeños de las barras de acero PARA MINIMIZAR LA APARICIÓN DE FISURAS EN EL TANQUE/PISCINA





CALIDAD DEL CONCRETO....



CALIDAD DEL CONCRETO:





Criterio	Rango	Recomendación Sika		
Mínimo contenido de cementante	320 - 360 Kg /m³	Min 350 Kg /m³		
Máxima relación A/C	0.42 - 0.48	0.45		
Agregados de hormigón (arena, grava) Tamaño máximo aprox 32 mm	1.700 -2100 Kg /m³	1.885 Kg /m³ (Bien clasificado y limpio)		
Reductores de agua de alto rango	Sikaplast® / Sika Viscocrete® 0.60 - 1.2 % Superplastificante	1 % Sika Viscocrete®		
Aditivos Adicionales	Sika® WT-100 Sika® WT-200 CO Sika® Control 50 Sika Fume®	1.5 % Sika® WT-100 2.0 % Sika® WT-200 CO Aditivo impermeabilizante		
Trabajabilidad	Depende de los requerimientos de la estructura (Generalmente elementos muy reforzados 10 - 12 cm)			

VARIABLES: Calidad de los agregados, clima, tipo de cemento, transporte y condiciones de colocación.



CALIDAD DEL CONCRETO:





El concreto debe ser capaz de acomodarse entre las barras de acero y las cintas de PVC sin generar hormigueros.



Tabla 4.1- Guía de anchos de fisura razonable, para el concreto reforzado bajo cargas de servicio.

ACI 224R-CEB-FIP

Candición da avnacición	Ancho o	Ancho de fisura	
Condición de exposición	pulg.	mm	
Aire seco o membrana protectora	0.016	0.41	
Humedad, aire húmedo, suelo	0.012	0.30	
Químicos para deshielo	0.007	0.18	
Agua de mar, zona de salpique, ciclo húmedo y sec	o 0.006	0.15	
Estructuras de retención de agua	0.004	0.10	

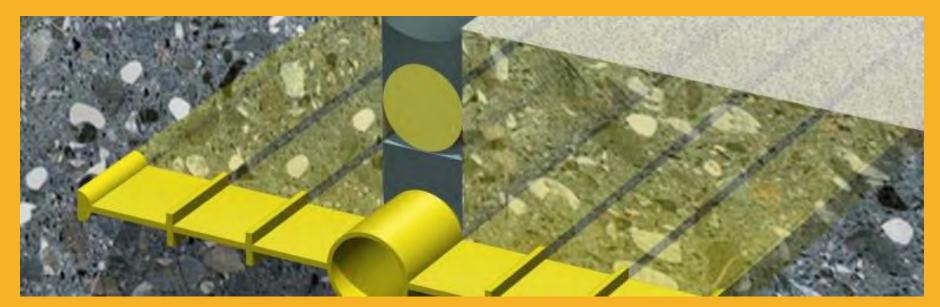
^{*}Excluye a tuberías sin presión

Debe esperarse que una porción de las fisuras en la estructura excedan estos valores. Con el tiempo, una porción significativa puede exceder estos valores. Estas son guías generales para el diseño que deben usarse conjuntamente con un sano juicio de ingeniería.

Espesores mínimos de los muros (ACI 350.2R-04):

Tabla 2.1 – Espesores de los muros y ubicación del acero de refuerzo de acuerdo al tipo de vaciado/colocación del concreto

Descripción	Altura del muro	Espesor mínimo	Ubicación acero de refuerzo
Concreto vaciado en el sitio	Más de 3m	30cm	Ambas caras
	Entre 1.2m y 3m	25cm	Ambas caras
	Menos de 1.2m	15cm	Centro del muro
Concreto prefabricado	1.2m o más	20cm	Centro del muro
	Menos de 1.2m	10cm	Centro del muro



¿Y EL DISEÑO DE LA IMPERMEABILIZACIÓN?



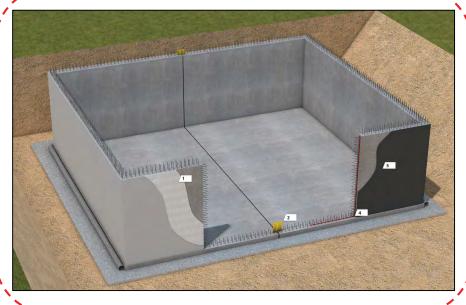


¿Y EL DISEÑO DE LA IMPERMEABILIZACIÓN?



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL





Si se consideran todas las condiciones de carga adecuadas, el diseño debe proveer una adecuada seguridad y servicio de la estructura, con una expectativa de vida entre 50 y 60 años. Algunos componentes de la estructura, como los materiales en las juntas tienen una menor expectativa de vida y requerirán mantenimiento o reemplazo.



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL



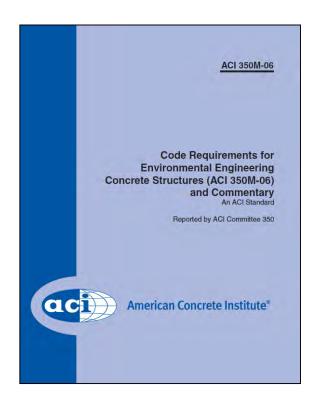


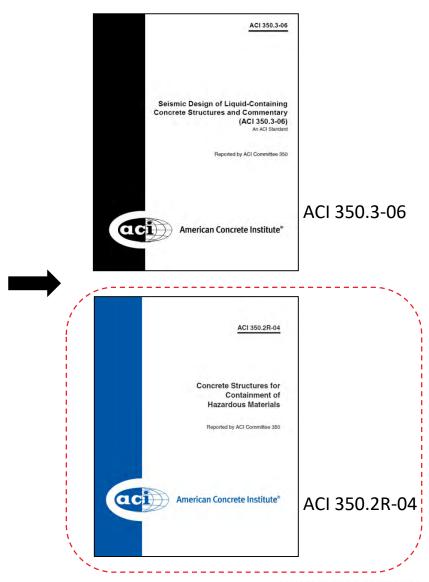
La impermeabilización estructural corresponde al diseño de las juntas en los muros y losas con sus respectivos sellos.

Es responsabilidad del ingeniero estructural.

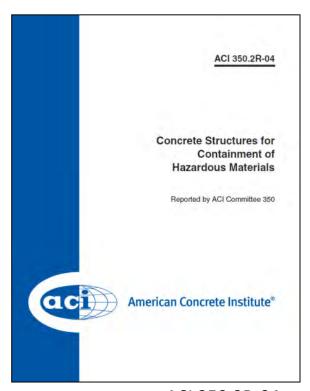


DISEÑO IMPERMEABILIZACIÓN

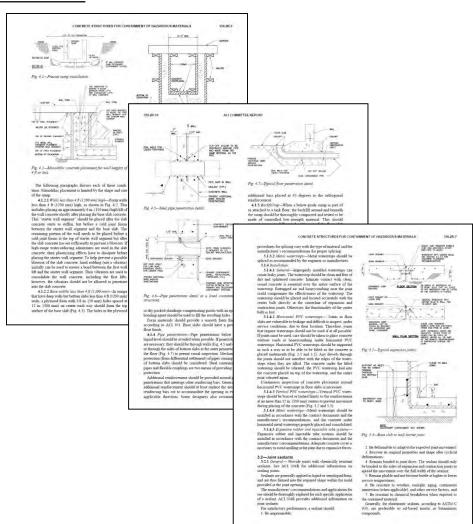




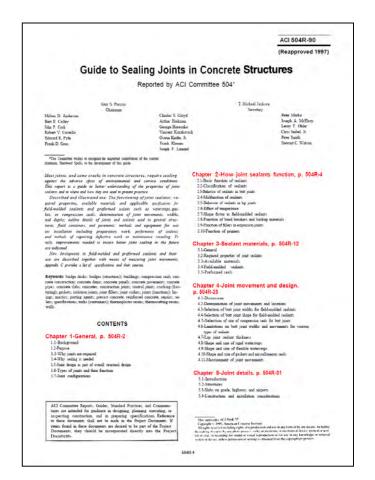




ACI 350.2R-04





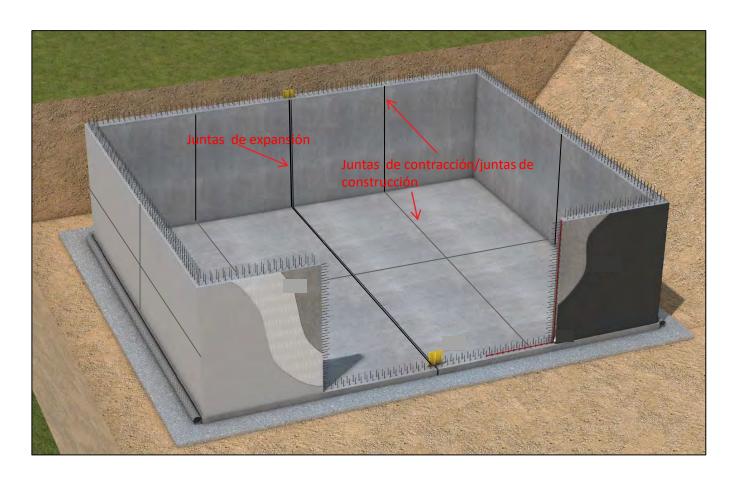


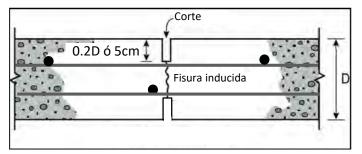




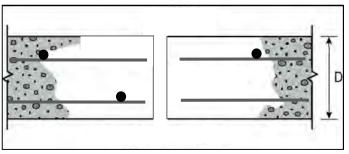
JUNTAS EN LOS MUROS Y LOSAS......



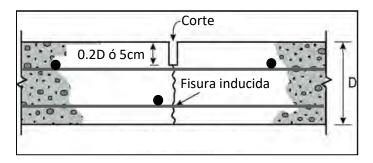




Junta de contracción

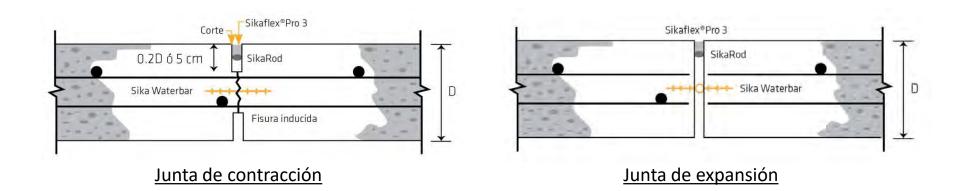


Junta de expansión



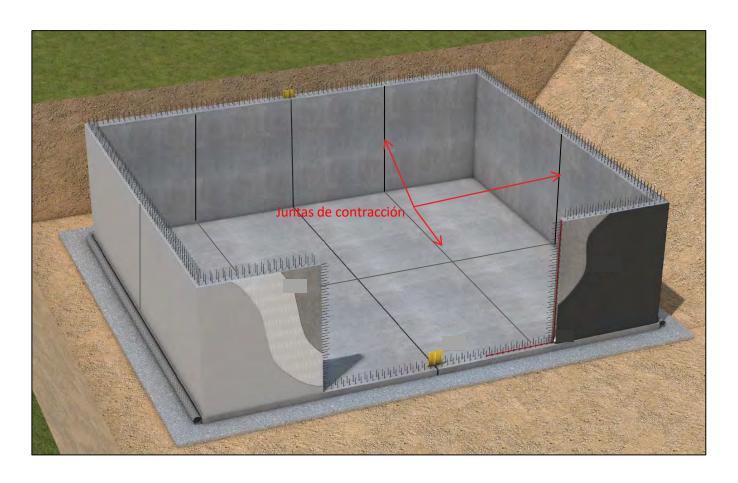
Junta de construcción







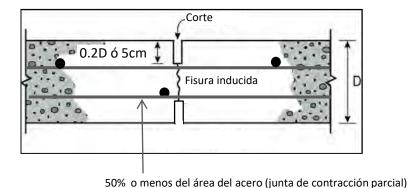




LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

<u>Junta de contracción</u>: es un plano de debilidad en el muro creado intencionalmente mediante la reducción de la sección, o del acero de refuerzo, o de ambos.

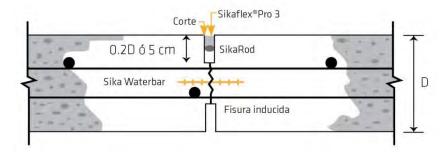
Las juntas de contracción ubican las fisuras en lugares seleccionados por motivos de apariencia estética, impermeabilidad o por integridad estructural.



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

<u>Junta de contracción</u>: es un plano de debilidad en el muro creado intencionalmente mediante la reducción de la sección, o del acero de refuerzo, o de ambos.

Las juntas de contracción ubican las fisuras en lugares seleccionados por motivos de apariencia estética, impermeabilidad o por integridad estructural.



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Separación de las juntas de contracción en los muros: según el ACI 224.3R

Para muros con altura h entre 3m y 4m, con aberturas:

5m < S < 6.5m

3m < S < 5m En las equinas del muro

Para muros con una altura h mayor a 4m, sin aberturas o muros más altos con aberturas:

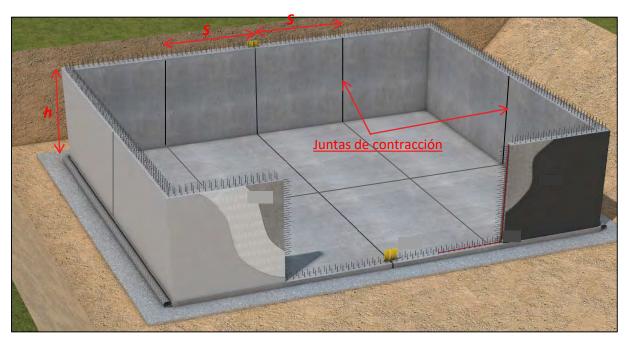
S < 8.0m

Otras recomendaciones:

- S no debería exceder los 9.1m (ACI 350R)
- Se recomiendan juntas de contracción en los bordes de aberturas, cambios en espesor del muro, o donde puedan aparecer fisuras verticales.

S = separación de las juntas de contracción

h = altura del muro



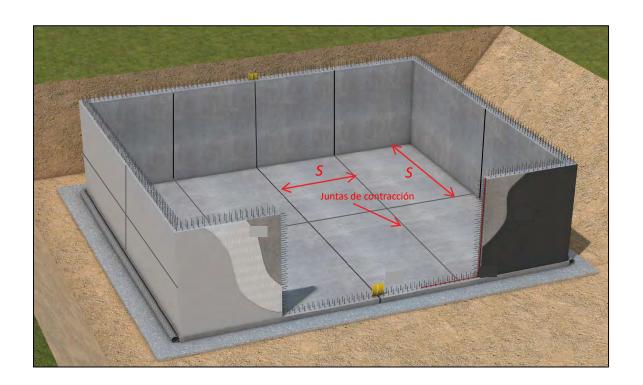


LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Juntas de contracción en losas de piso: según el ACI 224.3R

Se prefiere la configuración en áreas rectangulares (cuadradas), y que la relación del lado largo respecto al corto esté entre 1.25 y 1.5.

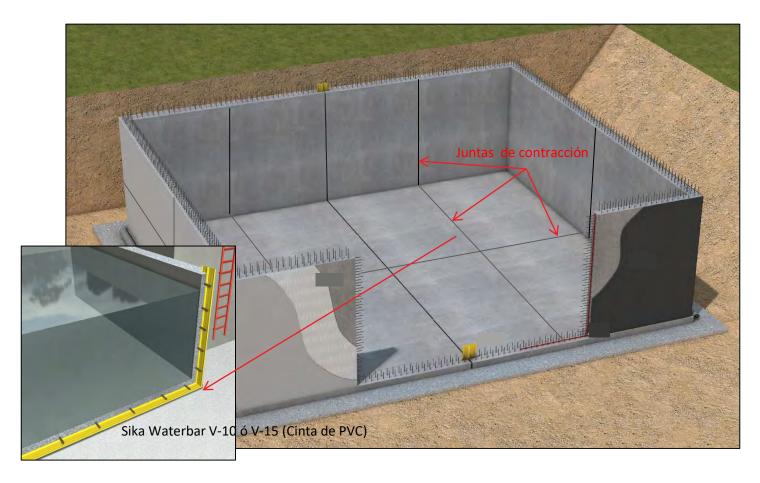
24b < S < 36b b = espesor de la losa de piso





LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

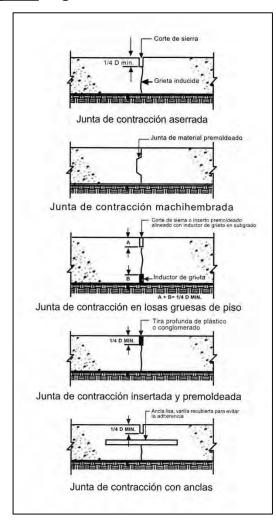
Juntas de construcción en los muros y losas de piso:





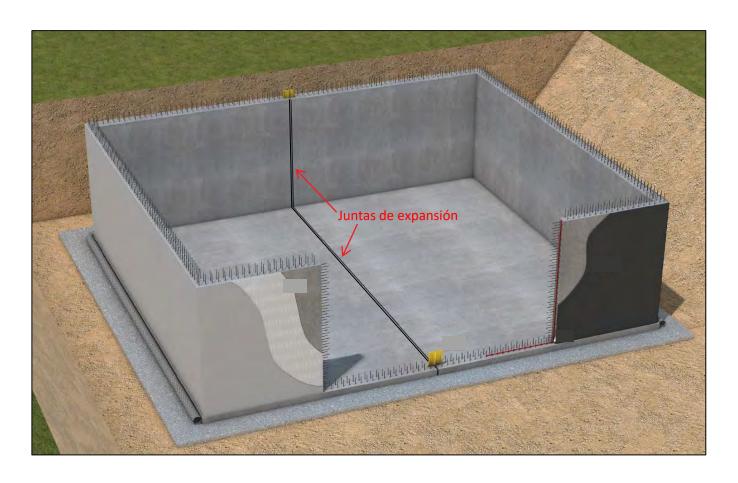
LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Juntas de contracción en losas de piso: según el ACI 224.3R



Tomado de la traducción del ACI 224.3R del IMCYC

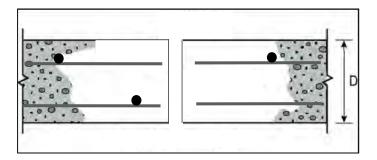




LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

<u>Junta de expansión</u>: Son juntas en toda la altura del muro y el ancho de la losa que separan dos secciones adyacentes de concreto y permiten su libre movimiento.

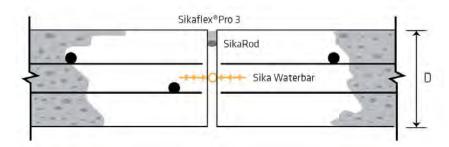
El acero de refuerzo se suspende totalmente en las juntas de expansión.



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

<u>Junta de expansión</u>: Son juntas en toda la altura del muro y el ancho de la losa que separan dos secciones adyacentes de concreto y permiten su libre movimiento.

El acero de refuerzo se suspende totalmente en las juntas de expansión.



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Separación de las juntas de expansión: según el ACI 224.3R

Coeficiente de expansión térmica del concreto: $\alpha = 11 \times 10^{-6}$ /°C

L = 100m (Longitud del muro)

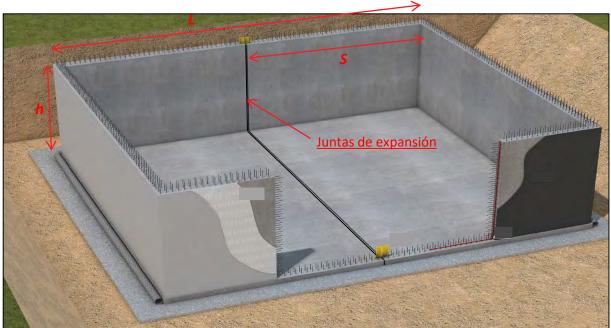
 $\Delta_T = 20 \,{}^{\circ}C$ (Variación en la temperatura)

Expansión concreto = $100m \times 20^{\circ}C \times 11 \times 10^{-6} / {^{\circ}C} = 0.022m$ (2.2cm)

Otras recomendaciones:

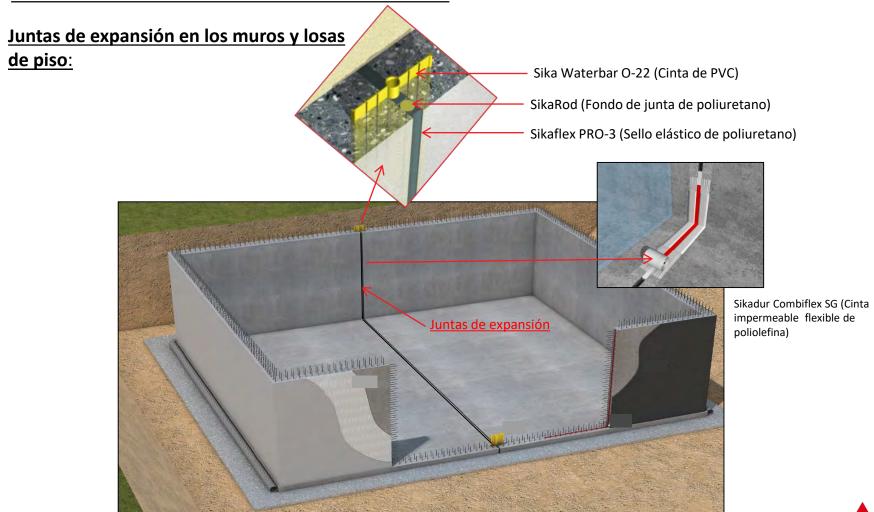
60m < S < 100m (S debe estar entre 60m y 100m)

- Se recomiendan juntas de expansión en los cambios de dirección, o cuando se encuentran muros de diferentes direcciones.
- Los anchos de juntas recomendados oscilan entre 20mm y 25mm.



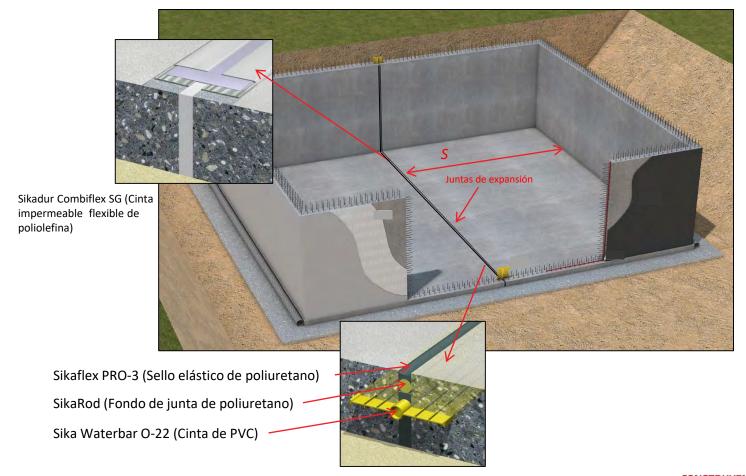
S = separación de las juntas de expansión





LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

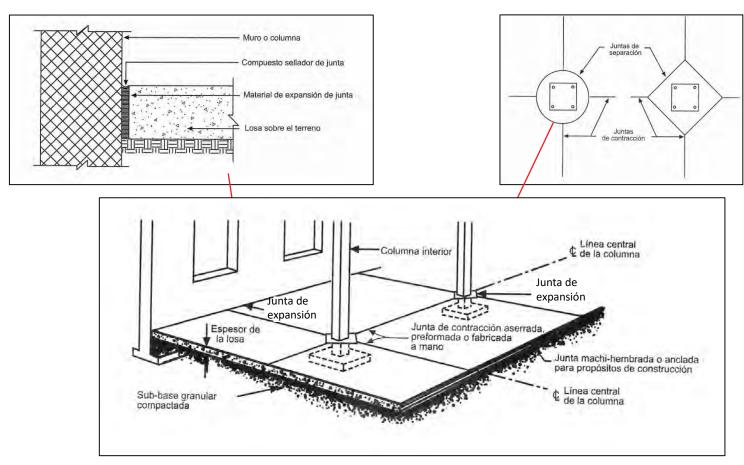
Juntas de expansión en los muros y losas de piso:





LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Juntas de expansión en losas de piso: según el ACI 224.3R

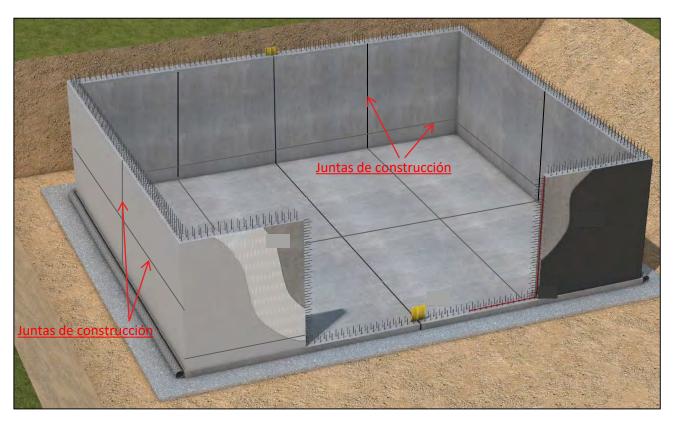


LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Juntas de expansión en losas de piso: según el ACI 224.3R









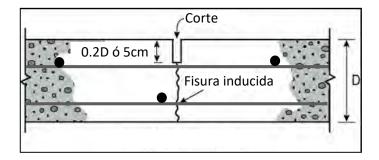
LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

<u>Junta de construcción</u>: Son juntas que se forman por la interrupción de la colocación del concreto. Pueden ser verticales o horizontales y su lugar se establece antes de la construcción.

Las juntas de construcción deberían planearse para coincidir con las juntas de expansión o las de contracción. Si no coinciden con éstas, deben sellarse como si fueran unas juntas de contracción.

La junta de construcción debe hacerse con las hendiduras que permitan la colocación del sellante, a menos que se haya colocado una cinta de PVC.

Las juntas de construcción deberían coincidir con las juntas de contracción y las de expansión.





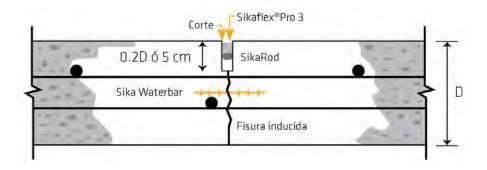
LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

<u>Junta de construcción</u>: Son juntas que se forman por la interrupción de la colocación del concreto. Pueden ser verticales o horizontales y su lugar se establece antes de la construcción.

Las juntas de construcción deberían planearse para coincidir con las juntas de expansión o las de contracción. Si no coinciden con éstas, deben sellarse como si fueran unas juntas de contracción.

La junta de construcción debe hacerse con las hendiduras que permitan la colocación del sellante, a menos que se haya colocado una cinta de PVC.

Las juntas de construcción deberían coincidir con las juntas de contracción y las de expansión.





LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

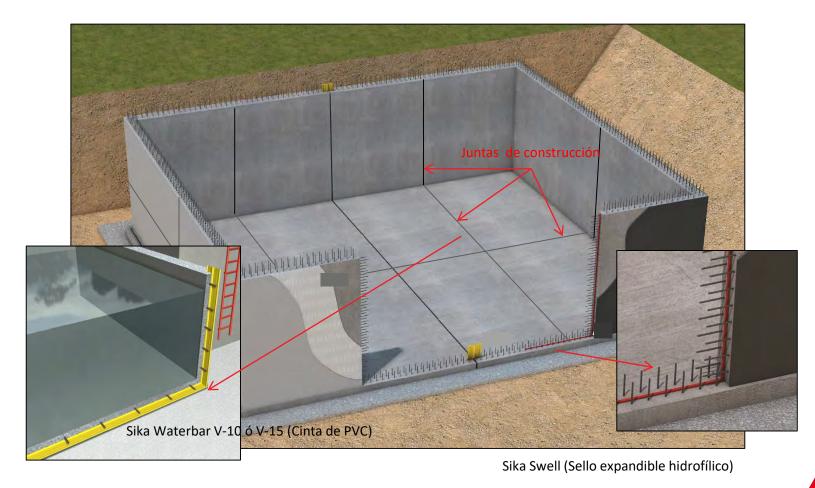
Juntas de construcción en los muros y losas de piso:

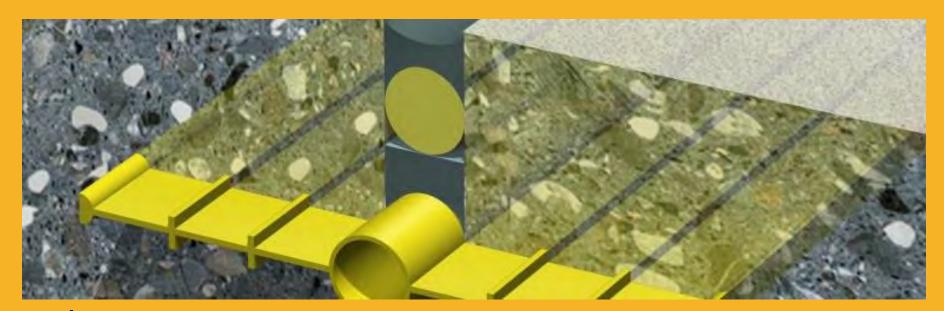




LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Juntas de construcción en los muros y losas de piso:





¿CÓMO ESCOGER LAS CINTAS DE PVC?



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Errores de colocación de las cintas de PVC:



La cinta de PVC no quedó centrada en el muro

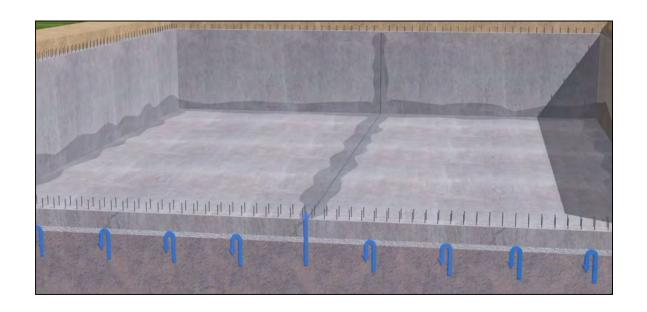


La cinta de PVC quedó en la parte externa del muro en lugar de en el centro



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Funcionamiento de las cintas de PVC:

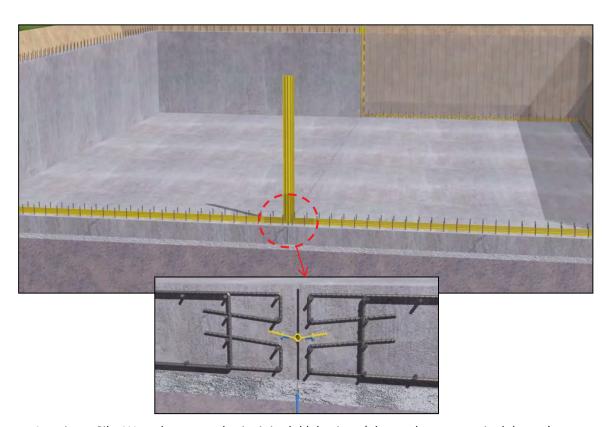


Sin las cintas Sika Waterbar el agua penetrará por las juntas de expansión y por las de contracción/construcción



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Funcionamiento de las cintas de PVC:



Las cintas Sika Waterbar usan el principio del laberinto (alargan la trayectoria del agua) logrando un sello durable



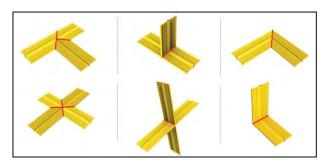
LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL Selección de las cintas de PVC: Transfer Transfer ¿EN DÓNDE SE VA A UBICAR LA CINTA? **EXTERNA A LA ESTRUCTURA** AL INTERIOR (CONTRATERRENO) **DE LA ESTRUCTURA IUNTA SIN MOVIMIENTO IUNTA CON MOVIMIENTO** (Acero pasante, juntas de construcción y contracción) (Juntas de expansión o aislamiento) 7 m < Cabeza de presión <= 15 m Cabeza de presión <= 17 m Cabeza de presión <= 7 m 17 m < Cabeza de presión <= 28 m Sika®Waterbar AR18 Sika®Waterbar V10 Sika®Waterbar V15 Sika®Waterbar 015 Sika®Waterbar 022 7.5 cm a cada lado 7.5 cm a cada lado 11 cm a cada lado ◎ 15 m 5 cm a cada lado 14 mm 16 mm 30 m 30 m 15 m 15 m Recubrimiento Movimiento máximo Presentación esperado de la junta

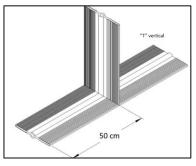
LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Las cintas de PVC (Sika Waterbars):



Longitudes de 15m y 30m Guía para la correcta instalación





Suministro de detalles prefabricados y ganchos de sujeción



Estabilidad dimensional y apilamiento



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Las cintas de PVC (Sika Waterbars):

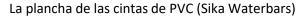




Unión de una Cinta de PVC bien hecha



Unión mal hecha (con soplete)





LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Las cintas de PVC (Sika Waterbars):

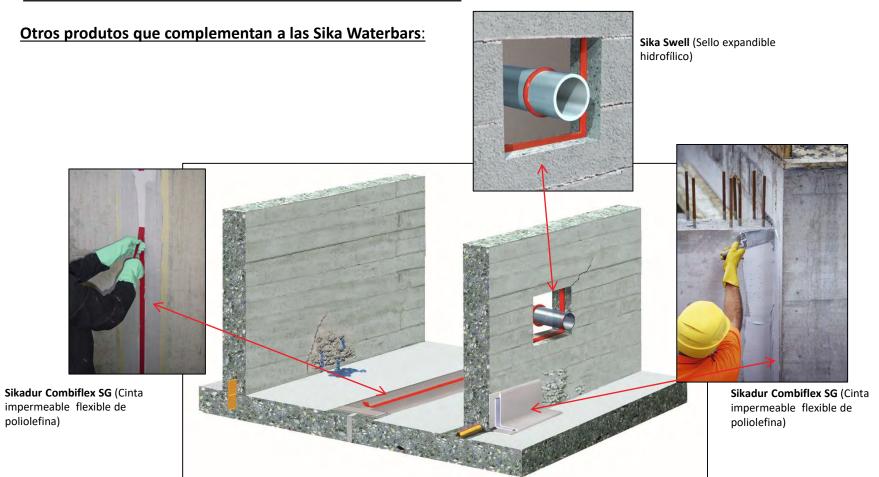




Usar ganchos que no perforen la cinta de PVC



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Otros produtos que complementan a las Sika Waterbars:





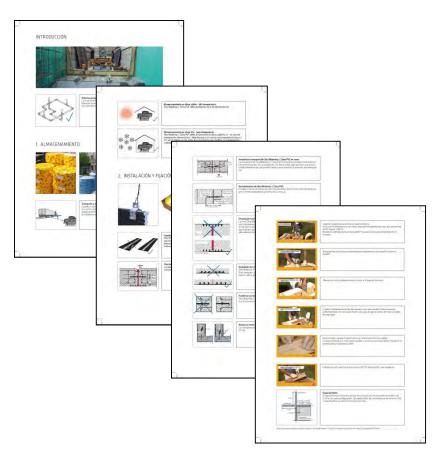
Sika Swell (Sello expandible hidrofílico)



LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Las cintas de PVC (Sika Waterbars):







LA IMPERMEABILIZACIÓN ESTRUCTURAL

Las cintas de PVC (Sika Waterbars):

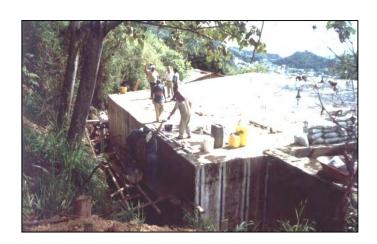




PERO....¿QUÉ VAMOS A HACER CON LOS TANQUES/PISCINAS EXISTENTES?



REHABILITACIÓN DE TANQUES EXISTENTES





Tanque de agua potable Belén – Ibagué (2002)

Reforzado con platinas de fibra de carbono **Sika CarboDur S512**, para mejorar el desempeño sísmico de los muros del tanque.





REHABILITACIÓN DE TANQUES EXISTENTES



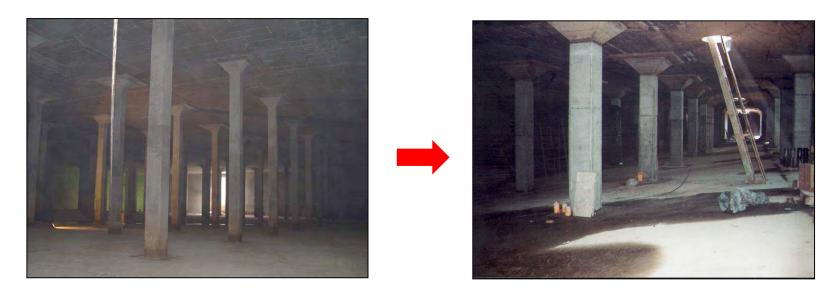
Planta de tratamiento de agua potable - Medellín (2004)

Rehabilitación de toda la estructura mediante la aplicación de:

Inhibidor de corrosión por impregnación (**Sika ferroGard 903**) Mortero de reparación (**SikaTop 122**) Recubrimiento protector (**Sikaguard 62**)



REHABILITACIÓN DE TANQUES EXISTENTES



Tanque de agua potable Vitelma – Bogotá (2005)

Recrecimiento de las columnas con un concreto sin retracción (Sika Concrelisto RE 5000)



REHABILITACIÓN DE TANQUES EXISTENTES







Tanque de agua potable Vitelma – Bogotá (2005)

Reforzamiento de las paredes del tanque con un tejido de fibra de carbono (**SikaWrap 600C**), para mejorar su comportamiento durante un sismo.

REHABILITACIÓN DE TANQUES EXISTENTES







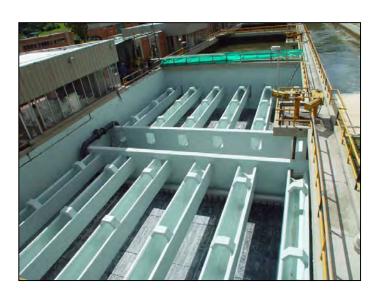
Reforzamiento de las paredes del tanque con un tejido de fibra de vidrio (**SikaWrap 100G**), para mejorar su desempeño durante un sismo.



REHABILITACIÓN DE TANQUES EXISTENTES







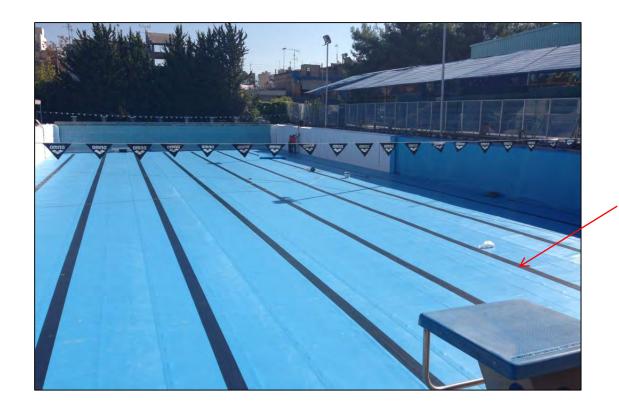
Planta de tratamiento de agua potable de Wiesner – La Calera (2006)

Rehabilitación de toda la estructura mediante la aplicación de:

Inhibidor de corrosión (SikaTop Armatec 108)
Mortero de reparación (SikaTop 122)
Mortero de nivelación (Sikaguard 720 EpoCem)
Recubrimiento protector (Sikaguard 62)
Resina de poliuretano para inyección de fisuras (SikaFix HH)



CÓMO ESCOGER LA IMPERMEABILIZACIÓN FINAL?

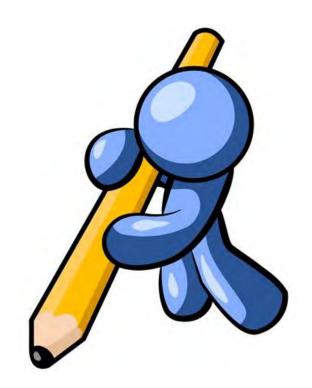


Sikaplan 15 PR

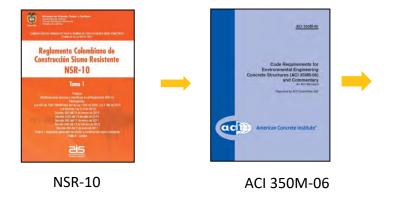
Membrana de PVC plastificado con armadura de fibra de poliéster

Si la piscina/tanque no fue diseñada según la NSR-10 (ACI 350), se debe usar el sistema de impermeabilización más seguro.

CONCLUSIONES



CONCLUSIONES



Se requieren varios documentos para el diseño de tanques/piscinas



ACI 350.3-06



ACI 350.2R-04



AIS 180-13



ACI 224.3R-95



ACI 504R-90



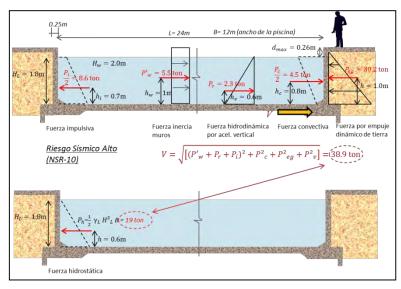


CONCLUSIONES

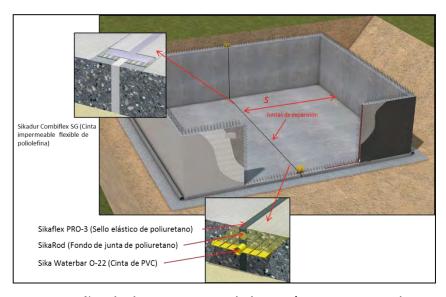
Diseño estructural completo

Diseño de secciones y acero de refuerzo

Diseño de la impermeabilización estructural (juntas y sus sellos)



Cálculo de Fuerzas Dinámicas



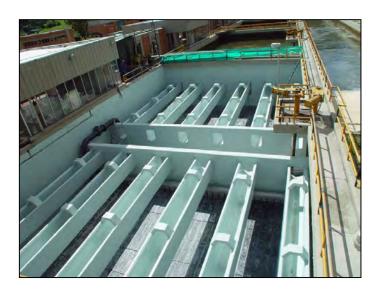
Diseño de la impermeabilización estructural

CONCLUSIONES

Tanques/Piscinas existentes

Se pueden rehabilitar/reforzar para que sigan en uso

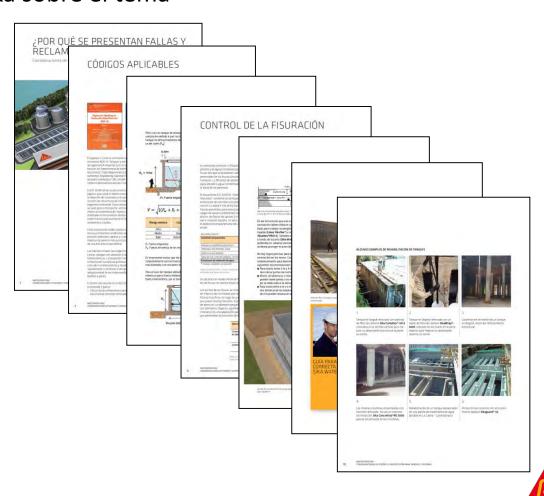




CONCLUSIONES

Documento Sika sobre el tema





CONCLUSIONES

¡Que esta piscina no sea nuestro mejor diseño!





GRACIAS



Si gusta tener más información sobre el tema de este evento, escribir a:

ecuentrodeconstructores@co.sika.com

solano.felipe@co.sika.com

rendon.jorge@co.sika.com





GRACIAS



Si gusta tener más información sobre el tema de este evento, escribir a:

encuentrodeconstructores@co.sika.com





GRACIAS



Si gusta tener más información sobre el tema de este evento, escribir a:

encuentrodeconstructores@co.sika.com

