ANÁLISIS Y EVALUACIÓN PRELIMINAR DEL RIESGO DE FALLA POST SISMO DE UNA PRESA DE MATERIALES GRADUADOS

M.I. Rafael Antonio Briseño Ramiro
Dr. Víctor Hugo Alcocer Yamanaka
M.I. José Alfredo González Verdugo
Ing. Gisselle Orozco Bustos

30/11/2017

INTRODUCCIÓN

- En el XIII Congreso de Ingeniería Civil (noviembre de 1985), se recomendaron acciones para proteger las estructuras hidráulicas contra sismos. Con respecto al efecto de estos sismos de 1985 en las obras de hidráulicas, se hizo referencia a lo sucedido en las presas de la Villita e Infernillo, situadas en la cuenca del río Balsas. La localización y forma de las grietas longitudinales indicaron, en ambos casos, asentamientos importantes del material granular que constituye el respaldo. Concluyeron que este tipo de falla parcial no representa un peligro para la estabilidad general de las cortinas. Sin embargo, para emitir un juicio definitivo recomendaron terminar y analizar las mediciones que lleva a cabo la Comisión Federal de Electricidad, la cual conserva los piezómetros, inclinómetros y en general todos los instrumentos instalados en ambas cortinas.

- El pasado 19 de septiembre de 2017 se registró un sismo de 7.1 en escala de Richter, con respecto al efecto de este sismo, se detectaron incidentes en tres presas de materiales graduados ubicadas a menos de 25 km del epicentro (localizado a 12 km al sureste de Axochiapan, Morelos).
- En México, la CONAGUA tiene un inventario en el Sistema de Seguridad de Presas (SISP) de más de 5700 presas y bordos.
- De las cuales 420 presas son de materiales graduados (7%), se encontró que el 32% tienen más de 50 años en operación, el 67 % de estas corresponde a presas grandes (> 15 m de altura o volumen > a 3 hm³), el 83% son para uso de riego, el 63 % están ubicadas en zonas de alta sismicidad (Región C y D), y sólo 38 presas sufrirían altas consecuencias en caso de falla parcial o total por sismo.

- Los posibles modos de falla por sismo en presas de materiales graduados son: grietas longitudinales, deslizamiento de taludes, daños en la cimentación, asentamientos, licuefacción, fallo por tubificación a través de grietas transversales, desbordamiento debido al deslizamiento de laderas en el embalse o daños en sus estructuras (compuertas, cimacio, obra de toma, entre otros).
- En este artículo se presenta una metodología basada en la norma NMX-AA-175-SCFI para el análisis y evaluación del riesgo de una presa de materiales graduados, para el escenario sísmico, ya que se han reportado pequeños incidentes, afortunadamente sin consecuencias graves en este tipo de presas.

Figura 4. Ubicación de las presas de materiales graduados y su clasificación preliminar de peligro aguas abajo para cualquier modo de falla, datos del SISP (2017)

COMISIÓN NACIONAL DEL AGUA
Sistema de Seguridad de Presas

Los datos contenidos en el Inventario de Presas, son los más recientes disponibles, obtenidos del diseño, información documental y visitas de campo. Esta información se encuentra en constante proceso de verificación y actualización.
NO REQUIERE CLAVE PARA CONSULTAS

PRESAS **CONTACTAMOS**

Log-in
Usuario:
Password:
Entrar

Buscar Presas

BUSQUEDA BASICA

PRESA ID:

NOMBRE OFICIAL:

ESTADO:

MUNICIPIO:

REGION CHA:

REGION HIDROLOGICA:

CUENCA:

COORDENADAS:

LATITUD: DESDE: 0.000000000 * HASTA: 0.000000000 *

LONGITUD: DESDE: 0.000000000 * HASTA: 0.000000000 *

ZONA SISMICA:

ALMACENAMIENTO AL NIMO: DESDE: 0.0000 * HASTA: 0.0000 m3

PROPOSITO DE LA OBRA:

USO DE AGUA:

RIEGO:

GENERACION ELECTRICA:

Figura 1. Epicentros con magnitud > 6.5 desde 1990 a 2017 (SSN)

catálogo/

MEXICO
SSN
SERVICIO SISMOLÓGICO NACIONAL

INICIO ACERCA DE SISMICIDAD SISMOGRAMAS CATÁLOGO DE SISMOS DIVULGACIÓN

CATÁLOGO DE SISMOS
(desde 1990 a la fecha)

LA PRESENTE INFORMACIÓN TIENE CARÁCTER PRESUMINAR Y ESTÁ SUJETA A CAMBIOS

FECHA INICIAL
Año: 1990 Mes: Enero Día: 1

FECHA FINAL
Año: 2017 Mes: Noviembre Día: 30

MAGNITUD
Mínima: 6.5 Máxima: 9.5

RESTRINGIR LA BÚSQUEDA POR:
* Estado de la República Mexicana: Todos

INTRODUCCIÓN

SISMOS MAYORES A 6.5 DESDE 1990

Figura 4. Regiones sísmicas con epicentros magnitud > 6.5 (44) desde 1990 a 2017, elaborada con datos del SSN (2017).

VINCLANDO LA INFORMACIÓN CON ACCIONES POR EL AGUA Y LA ALIMENTACIÓN

INTRODUCCIÓN

Figura 4. Ubicación de las presas de materiales graduados y su clasificación de peligro aguas abajo para cualquier modo de falla, datos del SISP (2017)

VINCLANDO LA INFORMACIÓN CON ACCI

COMISIÓN NACIONAL DEL AGUA
Sistema de Seguridad de Presas

Los datos contenidos en el Inventario de Presas, son los más recientes disponibles, obtenidos del diseño, información documental y visitas de campo. Esta información se encuentra en constante proceso de verificación y actualización.

NO REQUIERE CLAVE PARA CONSULTAS

PRESAS **CONTACTAMOS**

Log-in
Usuario: _____
Password: _____
Entrar

Búsqueda Básica

PRESA ID: _____

NOMBRE OFICIAL: _____

NOMBRE COMUN: [TODOS]

ESTADO: [TODOS]

MUNICIPIO: [TODOS]

REGION CHA: [TODOS]

REGION HIDROLOGICA: [TODOS]

CUENCA: [TODOS]

COMUNIDAD: _____

LATITUD: DESDE 0.0000000000 * HASTA 0.0000000000

LONGITUD: DESDE 0.0000000000 * HASTA 0.0000000000

ZONA SISMICA: [TODOS]

ALMACENAMIENTO AL NMO: DESDE 0.0000 m3 HASTA 0.0000 m3

PROPOSITO DE LA OBRA: [TODOS]

USO DE AGUA: _____

RIEGO: [TODOS]

GENERACION ELECTRICA: [TODOS]

- La Norma mexicana NMX-AA-175-SCFI-2015 “Operación Segura de Presas”, expresa el riesgo anualizado como la combinación de tres componentes con la siguiente fórmula:

$$\bullet R_{N,\$} \approx \rho_C \times \rho_R \times C_{N,\$} \quad (1)$$

- Donde:
- $R_{N,\$}$ = Riesgo anualizado expresado en términos de pérdida de vidas (N) o en términos monetarios del daño (\$).
- ρ_C = Probabilidad anual de ocurrencia de una amenaza o acción que pueda causar la falla de la presa: carga hidráulica del embalse, carga sísmica, entre otros.
- ρ_R = Probabilidad anual de ocurrencia de un mecanismo de falla o de la respuesta de la falla dada la ocurrencia de una amenaza ρ_C .
- $C_{N,\$}$ = Consecuencia de la falla de una presa expresada en términos de pérdida de vidas (N) o en términos monetarios del daño (\$), dada la ρ_R

- **Clasificación de presas por su potencial de daños**

Tabla 1. Clasificación preliminar de Riesgo (NMX AA 175 SCFI 2015)

Clasificación preliminar de Riesgo	Descripción
Alto	La falla de la obra es muy probable y en caso de suscitarse, las afectaciones incluyen la pérdida de vidas humanas o daños ambientales graves.
Medio	La falla de la obra es probable y en caso de suscitarse, las afectaciones serían principalmente materiales y ambientales limitadas.
Bajo	La falla de la obra es poco probable y en caso de suscitarse, las afectaciones materiales serían escasas y limitadas a la obra

METODOLOGÍA

VINCULANDO LA INFORMACIÓN CON ACCIONES POR EL AGUA Y LA ALIMENTACIÓN

Esquema general para el modelo de riesgo de una presa. Adaptado de Bowles (1998)

- El Análisis y Evaluación del riesgo en seguridad de presas de materiales graduados para un escenario sísmico, fue basado en Bowles (1998), Briseño & Orozco (2016) y de acuerdo a los requerimientos de la norma NMX-AA-175-SCFI.
- El modelo de riesgo comprende 4 etapas:
 - 1) Se **identifica** el modo de falla,
 - 2) Se **estima** la probabilidad anual de falla y posibles consecuencias,
 - 3) Se **evalúa** con respecto a los criterios de aceptación
 - 4) Si es inadmisibles se aplica el **control** para reducir el riesgo y se reinicia el análisis hasta encontrar la tolerabilidad de manera que sea posible la operación de la presa a un costo razonable.

1) Identificación del Riesgo

- Para iniciar el estudio, se debe conformar un equipo de especialistas en ingeniería de presas, analizar toda la información disponible y visitar la obra con un representante de la presa, de acuerdo con la norma NMX-AA-175-SCFI, parte 2 (2016). Además, para un estudio formal se deben realizar estudios especializados de campo (topografía detallada de la presa y cauce, batimetría, exploraciones geotécnicas, básicamente) y gabinete (hidrológico-hidráulico, de peligro sísmico, de estabilidad de taludes, funcional y operacional, mapas de peligro) para identificar todos los posibles mecanismos de falla y consecuencias de ella.

1) Identificación del Riesgo

CORONA

Fotografía 2 . Detalle de la grieta longitudinal sobre la corona en el hombro aguas arriba.

Fotografía 3 . Foto 7. Aspecto de las grietas sobre la corona a 2.20 m del flex beam del hombro aguas abajo.

VINCULANDO LA INFORMACIÓN CON ACCIONES POR EL AGUA Y LA ALIMENTACIÓN

• 1) Identificación del Riesgo

TALUDES

Fotografía 4. Enrocamiento sobre el talud aguas arriba.

Fotografía 5. Aspecto del enrocamiento de protección del talud aguas abajo, encima del camino..

• 1) Identificación del Riesgo

MONITOREO DE TESTIGOS SUPERFICIALES

Fotografía 8. Instrumentación sobre el talud aguas abajo, a base de testigos topográficos

Fotografía 9. Testigo superficial sobre la corona..

• 1) Identificación del Riesgo

OBRAS AUXILIARES

Fotografía 6. Aspecto del portal de salida de la obra de toma.

Fotografía 7. Panorámica de la estructura de descarga del vertedor al río San Francisco.

1) Identificación del Riesgo

- A partir de la inspección realizada a la presa 2 días después del sismo del 19 de septiembre del presente año, con epicentro en Axochiapan, Morelos a 20 km de la presa, los principales hallazgos fueron los siguientes:
- La grieta sobre la corona del lado del hombro aguas arriba, fue generada por el sismo del día 19 de septiembre de 2017, y es representativa de un deslizamiento de tipo local o superficial.
- No se detectaron filtraciones sobre el talud aguas abajo que indicaran agrietamientos u otro tipo de problemas sobre el corazón de arcilla impermeable.
- Se determinó que el principal modo de falla de la presa corresponde al deslizamiento del talud de aguas arriba por efecto del sismo.

• 2) Estimación del Riesgo

Probabilidad de falla anualizada-actual $\Sigma = 1.09E-5$

Figura 5. Árbol de eventos para un escenario sísmico de una presa de materiales graduados.

RESULTADOS Y DISCUSIONES

PUEBLA
XXXI CONVENCIÓN ANUAL Y EXPO

SEMARNAT
SECRETARÍA DE MEDIO AMBIENTE Y RECURSOS NATURALES

CONAGUA
COMISIÓN NACIONAL DEL AGUA

SAGARPA
SECRETARÍA DE AGRICULTURA, GANADERÍA, PESQUERÍA Y ALIMENTACIÓN

inifap
INSTITUTO NACIONAL DE INVESTIGACIONES FITOPATOLÓGICAS

CP Colegio de Postgraduados

• 2) Estimación del Riesgo

CONSECUENCIAS DE LA FALLA

Figura 6. Representación del rompimiento de la presa (Iber)

3) Evaluación del Riesgo

Figura 7. Evaluación del riesgo por deslizamiento de talud aguas arriba de una presa de materiales graduados (NMX-AA-175-SCFI-2015).

3) Control del Riesgo

Tabla 1. Medidas de mitigación del riesgo más empleadas para presas. (Briseño & Orozco, 2016)

Estructurales	Rehabilitación de la presa con material adecuado
	Rectificación de taludes de acuerdo a la revisión de estabilidad
	Aumento del nivel de la corona (sobreelevación)
	Diseño adecuado para la suficiencia hidráulica de la obra de excedencias, de acuerdo al estudio hidrológico
	Aumento de la capacidad hidráulica (puentes y alcantarillas) sobre el cauce aguas abajo
	Mejoras en presa aguas arriba
	Mantenimiento a las obras de toma, excedencias y desfogue
No estructurales	Optimización de las reglas y política de operación
	Establecimiento de albergues
	Mejora del sistema de medición de la instrumentación de la presa
	Implantación del Plan de Emergencias
	Delimitación de zonas de peligro y zonas federales
	Modificación del ordenamiento territorial/planeación urbana
	Capacitación al operador de la obra ante un escenario adverso
	Puesta fuera de operación

VINCULANDO LA INFORMACIÓN

LA Y LA ALIMENTACIÓN

• 2) Estimación del Riesgo (ALTERNATIVA)

Figura 9. Estimación de la probabilidad de falla después de realizar las acciones estructurales recomendadas.

3) Control del Riesgo

Figura 7. Distribución de los tiempos en un proceso de evacuación para la población en riesgo de inundación. Traducido por SPANCOLD (2013).

3) Evaluación del Riesgo (ALTERNATIVA)

Figura 7. Evaluación del riesgo Actual y Alternativa (NMX-AA-175-SCFI-2015)

- Los principales mecanismos de falla detectados en las obras hidráulicas a nivel mundial confirma la vulnerabilidad social, económica y ambiental ante eventos extraordinarios. La resiliencia ante grandes sismos requiere verificar el nivel de riesgo de las presas y mitigar la probabilidad de falla y sus consecuencias.
- Las consecuencias que produciría la falla de una presa por eventos como operación normal, una avenida o un sismo señala la urgente necesidad de evaluar el riesgo y en caso necesario efectuar un análisis financiero apropiado para cubrir cualquier solicitud.

- En la norma se establecen tres niveles de riesgo y la presa en estudio se ubicó en el nivel intermedio.
- La evaluación del riesgo se hizo con el método de árbol de eventos y juicio de expertos, dando como resultado que la presa se encuentra en un estado de riesgo **INADMISIBLE**.
- Para cambiar a un estado de riesgo **ADMISIBLE** se requiere tomar acciones inmediatas.

CONCLUSIONES

- **Para cambiar el estado de riesgo de la presa se recomiendan las siguientes acciones:**
- Reparar la parte alta de la presa, para lo cual habrá que retirar todo el material en estado de falla, o sea prácticamente toda la parte alta de la presa, por lo que es necesario retirar inicialmente el enrocamiento de protección de ambos taludes.
- Se debe reponer la presa hasta el nivel de diseño, mediante capas de material de banco de características areno limosas, denominado tepetate en la región, compactado con maquinaria (rodillo vibratorio) hasta alcanzar su peso volumétrico seco máximo.
- Se deberán colocar los enrocamientos de protección sobre ambos taludes, cuidando de no colocar enrocamientos con tamaños mayores a 50 cm, para evitar que sobrecarguen de manera excesiva los taludes.

CONCLUSIONES

- Realizar el monitoreo de la instrumentación a base de testigos topográficos sobre la corona y el talud aguas abajo, midiendo en esta temporada (medición post sismo).
- Una vez que se haya repuesto el material de la corona se deberán colocar los testigos sobre la corona, alineándolos con las estructuras existentes a ambos lados de la cortina (perno de centraje y mira de referencia), y realizar la medición inicial que servirá de base para las mediciones futuras.
- Durante el proceso de rehabilitación, es recomendable complementar el análisis de riesgo mediante la evaluación analítica de la estabilidad global de la cortina, ante condiciones de operación normal (nivel de embalse al NAMO), operación inusual (nivel del embalse al NAME) y extrema (nivel del embalse al NAMO con sismo), considerando las condiciones actuales de la presa en cuanto a configuración geométrica, como a los parámetros de los materiales que lo conforman.

- Se recomienda revisar el peligro sísmico para la zona de las presas en alto riesgo ubicadas en zonas de alta sismicidad. Específicamente, determinar espectros de sitio (horizontal y vertical) para 475 y 950 años de periodo de retorno. Los sismos máximos para 475 y 950 años de periodo de retorno pueden usarse en la revisión de la seguridad estructural de presas por métodos probabilistas o deterministas. Estos estudios especializados servirán para alimentar una curva de fragilidad y determinar la probabilidad de respuesta dada una carga sísmica (aceleración horizontal) a un modelo numérico con elemento finito donde se representen los materiales de la cortina de la presa bajo distintos niveles de agua en el embalse, las deformaciones se compararan con las permisibles de acuerdo con los materiales que conforman la presa. Además, se tendrá menores incertidumbres en el árbol de eventos requeridos en un estudio formal.

GRACIAS A LOS COMPAÑEROS
DEL IMTA, CONAGUA, UNAM Y
AL DR. ISAAC BONOLA POR SU
PUNTO DE VISTA GEOTECNICO.

M.I. Rafael Antonio Briseño Ramiro

Instituto Mexicano de Tecnología del Agua
Universidad Nacional Autónoma de México

rbrisen@tlaloc.imta.mx

www.comeii.com/comeii2017

@CongresoCOMEII

info@comeii.com