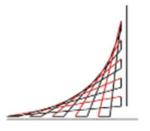
EVALUACIÓN DE DAÑO ESTRUCTURAL POST-SISMO EN EDIFICACIONES: ESTADO DEL ARTE



INGENIERA CIVIL ZULMA CRISTINA GIL MANCIPE CÓDIGO 2101324

ESCUELA COLOMBIANA DE INGENIERÍA JULIO GARAVITO ESPECIALIZACIÓN EN ESTRUCTURAS BOGOTÁ AGOSTO 2015

EVALUACIÓN DE DAÑO ESTRUCTURAL POST-SISMO EN EDIFICACIONES: ESTADO DEL ARTE

INGENIERA CIVIL ZULMA CRISTINA GIL MANCIPE CÓDIGO 2101324

INGENIERA CIVIL

SANDRA ROCÍO JERÉZ BARBOSA DIRECTOR TRABAJO DE GRADO

ESCUELA COLOMBIANA DE INGENIERÍA JULIO GARAVITO ESPECIALIZACIÓN EN ESTRUCTURAS BOGOTÁ AGOSTO 2015



CONTENIDO

1	•	IN	TRODUCCIÓN	. 5
2		PR	OBLEMÁTICA	. 7
	2.1.		MOTIVACIÓN	. 7
	2.2.		ANTECEDENTES	. 8
	2.3.	•	BASES TÉCNICAS – DEFINICIONES	. 8
3		TR	ABAJOS REALIZADOS EN EL ÁREA	. 9
	3.1.		DESCRIPCIÓN DE LOS MÉTODOS	10
	3.1.	.1.	Inspección de daño post-sismo de Edificaciones en Colombia. FOPAE - AIS \dots	10
	3.1.	.2.	Herramienta Computacional para la evaluación de daño Post-Sismo en edifici (Carreño et al., 2006)	
	3.1.	.3.	Manual del formato de captura de datos para evaluación estructural (Aragón J, al., 2011)	
	3.1.	.4.	Propuesta de evaluación estructural post sismo Chile (Santa María H, et al., 201	•
	3.1.	.5.	Instructivo para la evaluación técnica de daños en viviendas post desastr (MINVU Ministerio de Vivienda y Urbanismo, Chile)	
	3.1.	.6.	Fichas de lesiones típicas de daño por terremotos en inmuebles Chile (Hurtado 2014)	
	3.1.	.7.	Evaluación de niveles de daño y rendimiento de elementos de concreto reforza bajo efectos sísmicos (Jiang H. et al., 2011)	
	3.1.	.8.	Evaluación de daño post-sismo. Índice de daño global basado en probabilida (Jeréz S. 2012)	
	3.2.		COMPARACIÓN	41
4		ΑP	LICACIONES	43
5	.	PΕ	RSPECTIVAS DEL DESARROLLO DEL ÁREA	54
	5.1.		Áreas de trabajo actual	54
	5.2.	•	Problemas por resolver	55
۵		\sim	DNCLUSIONES	5 6



ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 2 Elementos estructurales a evaluar dependiendo del sistema estructural	
	11
Tabla 3 Índices de daño	12
Tabla 4 Nivel de daño	13
Tabla 5 Nivel de daño - Mampostería	14
Tabla 6 Nivel de daño-Muros de tapia, adobe o bahareque	14
Tabla 7 Nivel de daño – estructuras en acero	
Tabla 8 Nivel de daño – estructuras en madera	
Tabla 9 Nivel de daño - entrepisos	
Tabla 10 Definición de Habitabilidad	
Tabla 11 Clasificación de irregularidades en planta	
Tabla 12 Clasificación de irregularidades en altura	
Tabla 13 Comparación entre índices de daño	
Tabla 14 Comparación entre índices de daño	
Tabla 15 Comparación entre métodos cuantitativos	
Tabla 16 Inercias para condiciones agrietadas	
Tabla 17 Frecuencias modales	
Tabla 18 Frecuencias modales	51
ÍNDICE DE FIGURAS	
Figura 1 Clasificación de los métodos de inspección de daño post-sismo	
Figure 2 Etiquetas de Habitabilidad	17
Figura 3 Esquema de Red Neuronal Artificial	00
Flavore 4 Flavore a managed delice (to de vision de DNIA vi accidente a diference	
Figure 4 Esquema general del método usando RNA y conjuntos difusos	22
Figura 5 Herramienta computacional para AIS	22 23
Figura 5 Herramienta computacional para AIS	22 23 25
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile	22 23 25
Figura 5 Herramienta computacional para AIS	22 23 25 29
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño	22 23 25 29 30
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado	22 23 25 30 32
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado Figura 11 Índices de daño	22 23 25 30 32 36
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado Figura 11 Índices de daño Figura 12 Planta edificio Bonefro	22 23 25 30 32 36 36
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado Figura 11 Índices de daño	22 25 29 30 36 36 44
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado Figura 11 Índices de daño Figura 12 Planta edificio Bonefro Figura 13 Corte edificio Bonefro Figura 14 Índices de daño	22 25 25 30 32 36 36 44 44
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado Figura 11 Índices de daño Figura 12 Planta edificio Bonefro Figura 13 Corte edificio Bonefro	22 25 29 30 32 36 36 43 44 46 47
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado Figura 11 Índices de daño Figura 12 Planta edificio Bonefro Figura 13 Corte edificio Bonefro Figura 14 Índices de daño Figura 15 Fotografías de daño en el edificio. Bonefro	22 25 25 30 36 36 44 46 47 50
Figura 5 Herramienta computacional para AIS Figura 6 Esquema RNE Figura 7 Esquema propuesto Chile Figura 8 Daño en vivienda Figura 9 Índices de daño Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado Figura 11 Índices de daño Figura 12 Planta edificio Bonefro Figura 13 Corte edificio Bonefro Figura 14 Índices de daño Figura 15 Fotografías de daño en el edificio. Bonefro Figura 16 Curvas de esfuerzo-deformación experimentales para concreto y acero	22 25 25 36 36 36 44 46 47 50 51



1. INTRODUCCIÓN

La evaluación de daño en edificaciones luego de soportar las fuerzas debidas a un evento sísmico, resulta ser un tema de gran importancia pues ante tal emergencia es necesario definir rápidamente la habitabilidad de las edificaciones para poder garantizar la seguridad de las personas y definir cuál es su estado y comportamiento estructural actual.

Se han realizado muchos estudios que han permitido desarrollar diferentes métodos para la inspección de daño post-sismo, dentro de los cuales encontramos procedimientos cuantitativos que se basan en realizar una inspección visual por parte de personal capacitado y bajo unos formatos previamente establecidos se califica la estructura. También métodos cuantitativos; en los cuales se desarrolla un procedimiento basado generalmente en modelos no lineales que involucran las propiedades de los materiales luego de realizar ensayos en campo. Otro método de inspección es el desarrollado mediante el uso de fotografías satelitales de alta definición y sistemas de información geográfica que proporcionan información rápida de zonas de edificios colapsados.

Cuando se requiere de una evaluación detallada lo más común es usar métodos cuantitativos mientras que si se trata de una evaluación a gran escala lo mejor es usar cualitativos. Como se mencionó anteriormente se hace una evaluación de daño rápida con personal previamente capacitado para hacer una inspección visual de las edificaciones y de la manera más objetiva posible identificar y clasificar los daños observados, como son: grietas, fisuras, deformaciones, etc., para establecer su incidencia en el comportamiento de la estructura. Para éste fin, se provee al personal de formularios de chequeo de puntos clave que generalmente son desarrollados y suministrados por las entidades de atención de emergencias.

Un método más juicioso de inspección consiste realizar una evaluación detallada revisando de manera cuidadosa el estado de servicio de la edificación, para lo cual se han propuesto diferentes métodos numéricos que permiten cuantificar de alguna manera el daño.

El objetivo de éste trabajo es recopilar información desarrollada en el tema de evaluación de daño post-sismo y de una manera resumida mostrar algunos de éstos procedimientos y sus aplicaciones.



Para el caso de los métodos de inspección cuantitativos se presentarán modelos de diferentes países como Colombia, Chile y México, lo cual permite realizar una comparación entre ellos y así concluir respecto al avance y la dirección que tiene el tema de la evaluación de daño después de un sismo teniendo en cuenta la importancia y sus posibles implicaciones de desarrollo.

También se presentarán ejemplos de aplicación puntuales de métodos cuantitativos en países como Italia en el cual se tiene en cuenta todas las características de los materiales, así como la información de diseño conocida y observaciones in-situ para realizar modelos que incluyen análisis no lineal y permiten revisar, por ejemplo, la estructura considerando sus elementos agrietados.



2. PROBLEMÁTICA

Nuestro país en particular se encuentra localizado en una zona de alta actividad sísmica, por lo cual, se hace importante el estudio de todos los aspectos relacionados con la gestión de riesgo sísmico para nuestra comunidad. Teniendo en cuenta que la ingeniería civil, en particular la ingeniería estructural tiene como fin garantizar que sus diseños y construcciones protejan la vida es indispensable estudiar todos los métodos de diseño así como los métodos de evaluación post-sismo, además teniendo en cuenta que nuestro país cuenta con un alto porcentaje de estructuras diseñadas bajo códigos obsoletos o sin ningún diseño estructural formal.

Realizar una evaluación oportuna y precisa de las edificaciones luego de un sismo es primordial para la toma de decisiones y utilización de recursos ante una emergencia como ésta. Evaluar adecuadamente una estructura permitirá saber si es posible seguir habitándola inmediatamente, si se requiere de alguna adaptación para poder usarla o si definitivamente dicha edificación no puede ser habitada nuevamente y por el contrario representa un peligro inminente adicional y es mejor realizar una demolición.

2.1. MOTIVACIÓN

Son muchos los estudios que se han realizado respecto a la evaluación post-sismo, por lo cual resulta interesante recopilarlos en un mismo documento y poder compararlos y discutirlos. Es interesante ver la efectividad de los métodos meramente cualitativos respecto a los métodos cuantitativos, además vale la pena realizar una comparación entre las inspecciones que se encuentran vigentes en nuestro país respecto a los sistemas de evaluación que se tienen en otros países para revisar en qué nivel de investigación nos encontramos.

En Colombia existe un documento creado por el Fondo de Prevención y Atención de Emergencias FOPAE y la Asociación de Ingeniería sísmica AIS con fecha de Diciembre de 2009 el cual fue difundido entre profesionales voluntarios que fueron capacitados en su momento para ser certificados como inspectores. Es importante revisar si se han realizado más capacitaciones o actualizaciones para el personal que ya está certificado como inspector voluntario dada la responsabilidad que esto implica.



El avance tecnológico también provee de novedosos métodos para la inspección de daño estructural, como es el caso de las imágenes satelitales de alta definición para realizar comparaciones entre las estructuras antes y después de un sismo y de ésta manera y bajo el desarrollo de algoritmos poder cuantificar el daño. Lo anterior es un ejemplo de la dirección que podrían tener los métodos de inspección de daño y su impacto ante los planes de contingencia de una emergencia de éste tipo.

2.2. ANTECEDENTES

Diferentes sismos como el de Chile el 27 de febrero de 2010, el de Haití el 12 de enero de 2010, entre otros nos permiten ver las diferencias que se presentan en los daños a las estructuras y el impacto que esto tiene ante la emergencia por lo cual resulta interesante comparar los métodos que se tienen en cada uno de los casos para la inspección de daño estructural en las edificaciones y evaluar también la eficiencia de cada método junto con las dificultades a las que hay que enfrentarse para llevarlos a cabo.

2.3. BASES TÉCNICAS - DEFINICIONES

Sismo: Vibraciones de la corteza terrestre inducidas por el paso de las ondas sísmicas provenientes de un lugar o zona donde han ocurrido movimientos súbitos de la corteza terrestre.

Fuerza sísmica: Fuerzas usadas en el diseño de una estructura debido a los efectos inerciales causados por la aceleración de un sismo.

Sismo de diseño: Requisitos mínimos de movimientos sísmicos con que se debe diseñar una estructura.

Periodo natural: Tiempo que se demora en completar un ciclo en vibración libre sin amortiguamiento.

Daño Global: Daño generalizado de toda la estructura.

Daño Local: Daño puntual en elementos estructurales.

Espectro elástico de diseño: Valores máximos de aceleración absoluta vs el periodo o la frecuencia de un evento sísmico.



3. TRABAJOS REALIZADOS EN EL ÁREA

En la Tabla 1, se encuentra la recopilación de información tenida en cuenta para el desarrollo de éste trabajo:

Tabla 1 Recopilación de estudios realizados

	AÑO	LUGAR	AUTOR	TITULO	
	71110	LOGAIN	Antonio Di Cesare, Felice Carlo Ponzo,	111020	
1	2014	ITALIA	Marco Vona, Mauro Dolce, Angelo Masi, Maria Rosaria Gallipoli, Marco Mucciarelli	Identification of the structural model and analysis of the global seismic behaviour of a RC damaged building	
2	2012	LISBOA	S. Jérez	Post-seismic damage evaluation: A probability-based global damage index	
3	2012 CHINA Xiaohua Tong		Xiaohua Tong	Building-damage detection using pre- and post-seismic high- resolution satellite stereo imagery: A case study of the May 2008 Wenchuan earthquake	
4	2011	CHINA	H. J. Jiang, L. Z. Chen, Q. Chen	Seismic Damage Assessment and Performance Levels of Reinforced Concrete Members	
5	2011	USA	Asaollah Bassam, Amirhossein Iranmanesh, Farhad Ansari	A simple quantitative approach for post earthquake damage assessment of flexure dominant reinforced concrete bridges	
6	2010	CHINA	Timo Balz Mingsheng Liao	Building-damage detection using post-seismic high-resolution SAR satellite data	
7	2010	CHILE	H. Santa María, Allard, Lürdes, M. Santa María	Plan de protección civil: sistema de evaluación estructural rápida post-sismo de edificios e infraestructura	
8	2009	TAIWAN	Q. Xue, C.W. Wu, C.C. Chen, W.Y Chou	Post-earthquake loss assessment based on structural component damage inspection for residential RC buildings	
9	2007	ESPAÑA	Alex H. Barbat, Luis G. Pujades, Nieves Lantada	Seismic damage evaluation in urban areas using the capacity spectrum method: Application to Barcelona	
10	2006	COLOMBIA	Martha Liliana Carreño Omar Darío Cardona A Mabel Cristina Marulanda Alex H. Barbat	Herramienta Computacional para la evaluación post-sísmica de daños de edificios	
11	2009	COLOMBIA	AIS	Procedimientos para la inspección de edificaciones después de un sismo	
12	-	COLOMBIA	Martha Liliana Carreño Tibaduiza	Sistema experto para la evaluación del daño post-sísmico en edificios	
13	-	USA	Yousef Bozorgnia, Vitelmo V. Bertero	Improved damage parameters for post-earthquake applications	
14	Joel Aragón Cárdenas 2011 MÉXICO Leonardo E. Flores Corona Óscar A. López Bátiz CENAPRED		Leonardo E. Flores Corona	Manual del formato de captura de datos para evaluación estructural Red Nacional de Evaluadores	
15	2006	ESPAÑA	Martha Liliana Carreño Tibaduiza	Técnicas innovadoras para la evaluación del riesgo sísmico y su gestión en centros urbanos	
16	2013	MÉXICO	CENAPRED	Metodología para la evaluación de la seguridad estructural de edificios	
17	-	CHILE	MINVU	Instructivo para la evaluación técnica de daños en viviendas post desastres	



3.1. DESCRIPCIÓN DE LOS MÉTODOS

Como se ha mencionado anteriormente, son diversos los métodos estudiados para la inspección de daño luego de un sismo. A continuación se presenta una clasificación dependiendo de diferentes parámetros:

- Según la escala de evaluación
 - A gran escala
 - Para una edificación en particular
- Según tipo de observación
 - Observaciones directas en el sitio
 - o Fotografías satelitales de alta definición
- Según el enfoque de evaluación
 - Cuantitativas
 - Cualitativas

MÉTODOS DE EVALUACIÓN DE DAÑO POST-SISMO TIPO DE OBSERVACIÓN ENFOQUE DE EVALUACIÓN ESCALA DE EVALUACIÓN OBSERVACIONES FOTOGRAFÍAS CUALITATIVOS CUANTITATIVOS DIRECTAS EN SATELITALES DE A GRAN ESCALA PARA UNA SITIO ALTA DEFINICIÓN EDIFICACIÓN EN **PARTICULAR**

Figura 1 Clasificación de los métodos de inspección de daño post-sismo

Bajo ésta clasificación podemos empezar a ubicar los métodos estudiados. Para lo cual en éste capítulo se presenta de manera resumida en qué consiste cada uno de ellos.

3.1.1. Inspección de daño post-sismo de Edificaciones en Colombia. FOPAE - AIS

En Colombia se cuenta con un documento que permite a personal capacitado realizar una evaluación de daño de una estructura de una manera cuantitativa. El documento fue desarrollado por el Fondo de Prevención y Atención de Emergencias FOPAE y la Asociación de Ingeniería Sísmica AIS y su última actualización se realizó en diciembre de 2009.



El documento se llama "GUÍA TÉCNICA PARA INSPECCIÓN DE EDIFICACIONES DESPUÉS DE UN SISMO" y básicamente se resume en los siguientes capítulos:

- Evaluación general del estado de la edificación.
- Evaluación de daños en elementos arquitectónicos.
- Evaluación de daños en elementos estructurales.
- Evaluación de problemas geotécnicos.
- Evaluación de porcentaje de daños en la edificación.
- Clasificación global del daño y habitabilidad de la edificación.
- Recomendaciones y medidas de seguridad.
- Condiciones preexistentes.

En éste trabajo se explicará lo referente a la evaluación de daño estructural y las condiciones preexistentes.

EVALUACIÓN DE DAÑO EN ELEMENTOS ESTRUCTURALES

Lo primero que se hace es identificar el sistema estructural de la edificación y según se muestra en la tabla 2, es primordial hacer la inspección correctamente, para lo cual es necesario revisar escaleras, cuartos de máquinas, sótanos, cubiertas, etc., así como remover los acabados arquitectónicos que sean necesarios para localizar los elementos estructurales.

Tabla 2 Elementos estructurales a evaluar dependiendo del sistema estructural

SISTEMA ESTRUCTURAL	ELEMENTOS ESTRUCTURALES		
Pórtico en concreto reforzado	Vigas, Columnas, Nudos y Entrepisos		
Pórtico con muros estructurales en Concreto Reforzado	Vigas, Columnas, Nudos, Muros y Entrepisos		
Estructuras Metálicas	Vigas, Columnas, Conexiones y Entrepisos		
Estructuras en Madera	Vigas, Columnas, Conexiones y Entrepisos		
Mampostería	Muros portantes (con columnetas y vigas de confinamiento en el caso de ser confinada) y entrepiso		
Tapia, adobe y bahareque	Muros portantes y entrepiso		

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

La tabla muestra los elementos estructurales a inspeccionar dependiendo del sistema. Es importante resaltar que para edificaciones de dos o más pisos se debe hacer la evaluación de daño solamente en el piso de mayor daño.



Para hacer la clasificación del daño se hace uso de porcentajes, los cuales se determinan mediante la relación de área o longitud de elementos afectados respecto al área o longitud total de elementos de este tipo en el piso evaluado.

Para esto la guía se basó en la metodología propuesta por el ATC-13 (Applied Technology Council, 1985) basada en estados de daño que ha sido resultado de relacionar rigidez, resistencia y disipación de energía en curvas de demanda contra capacidad.

Tabla 3 Índices de daño

Caracterización del daño	Rango del daño [%]	Indice de daño	Descripción
1. Ninguno/Muy leve	0	0	Sin daño
		5	Daño menor localizado en
2. Leve	0-10		algunos elementos que no
			requiere siempre reparación
	10-30	20	Daño menor localizado en
3. Moderado			muchos elementos que debe
			ser reparados
4. Fuerte	30-60	45	Daño extensivo que requiere
4. ruerte	30-60		reparaciones mayores
		80	Daño grave generalizado que
5. Severo	60-100		puede significar demolición
			de la estructura
6. Colapso Total	100	100	Destrucción total o colapso

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

A continuación se presenta la clasificación de daño que hace la guía dependiendo del sistema estructural:

Evaluación de vigas, columnas y muros en concreto reforzado

Después de un evento sísmico es posible encontrar en los elementos estructurales lo siguiente:

En columnas:

- Grietas diagonales en columnas por corte o torsión.
- o Grietas verticales en columnas por corte y torsión.
- Desprendimiento del recubrimiento de las columnas por corte y torsión.
- Aplastamiento del concreto por exceso de esfuerzos de flexocompresión.



o Pandeo de las barras longitudinales por flexocompresión.

En vigas:

- o Grietas diagonales y verticales, rotura de estribos por corte o torsión.
- Rotura del refuerzo longitudinal.
- Aplastamiento del concreto por flexión por cargas alteradas.

En los nudos:

- o Grietas diagonales producidas por el corte.
- Fallas por adherencia y anclaje del refuerzo longitudinal de las vigas.

En losas:

- o Grietas por punzonamiento alrededor de las columnas.
- Grietas longitudinales por flexiones excesivas.

Niveles de daño:

Tabla 4 Nivel de daño

NIVEL DE DAÑO	OBSERVACIONES		
Nice was a /N day of leave	Algunas fisuras de ancho menor a 0.2 mm, casi		
Ninguno/Muy leve	imperceptibles sobre la superficie del concreto		
Love	Fisuración perceptible a simple vista, con anchos entre 0.2		
Leve	mm y 1.00 mm sobre la superficie de concreto		
Moderado	Grietas con anchos entre 1.0 mm y 2.0 mm en la superficie		
ivioderado	del concreto, pérdida incipiente del recubrimiento		
Fuerte	Agrietamiento notable del concreto, pérdida del		
ruerte	recubrimiento y exposición de las barras de refuerzo		
	Degradación y aplastamiento del concreto, agrietamiento		
Severo	del núcleo y pandeo de las barras de refuerzo		
	longitudinal. Deformaciones e inclinaciones excesivas		

Tomando de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009



Mampostería

Tabla 5 Nivel de daño - Mampostería

NIVEL DE DAÑO	OBSERVACIONES
Ninguno/Muy leve	Grietas pequeñas dificilmente visibles, con ancho menor
Willigatio/ Way Teve	a 0.2 mm, sobre la superficie del muro
Leve	Agrietamiento perceptible a simple vista, con anchos
Leve	entre 0.2 mm y 1.0 mm, sobre la superficie del muro
	Agrietamiento diagonal incipiente, grietas con anchos
Moderado	entre 1.0 mmm y 3.0 mm, en la superficie del muro.
	Algunas fisuras en columnetas y vigas de confinamiento
Fuerte	Agrietamiento diagonal severo, con anchos mayores a
ruerte	3.0mm y dislocación de piezas de mampostería
	Desprendimiento de partes de piezas, aplastamiento local
	de la mampostería, prolongación del agrietamiento
Severo	diagonal de columnetas y vigas de confinamiento, anchos
	mayores a 1.0 mm. Desplome o inclinación apreciable del
	muro.

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

Muros de tapia, adobe o bahareque

Tabla 6 Nivel de daño-Muros de tapia, adobe o bahareque

NIVEL DE DAÑO	OBSERVACIONES		
Ninguno/Muy leve	Fisuras con ancho menor a 0.4 mm, casi imperceptibles sobre la superficie del muro		
Leve	Agrietamiento perceptible a simple vista con anchos entre 0.4 mm y 2.0 mm sobre la superficie del muro		
Moderado	Agrietamiento diagonal incipiente y pérdida del pañete. Grietas grandes con anchos entre 2.0 mm y 4.0 mm en la superficie del muro		
Fuerte	Agrietamiento diagonal severo con anchos de grietas mayores a 4.0 mm, pérdida notable del pañete en la superficie del muro		
Severo	Desprendimiento del relleno, aplastamiento local del muro, deformación, desplome o inclinación apreciable del muro		

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009



Vigas, columnas y conexiones en estructuras de acero

Tabla 7 Nivel de daño - estructuras en acero

NIVEL DE DAÑO	OBSERVACIONES		
Ninguno/Muy leve	Sin defectos visibles		
Leve	Deformaciones menores casi imperceptibles		
Moderado	Deformaciones perceptibles a simple vista, pandeo		
iviouerado	incipiente de secciones		
	Pandeo local, fractura o alguna evidencia de daño en		
Fuerte	secciones del elemento estructural fuera de zonas de		
	posible formación en articulaciones plásticas		
	Pandeo local, fractura o alguna evidencia de daños en		
Severo	secciones dentro de zonas de posible formación de		
Severo	articulaciones plásticas. Fractura de soldaduras, tornillos c		
	remaches		

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

Vigas columnas y uniones en estructuras de madera

Tabla 8 Nivel de daño - estructuras en madera

NIVEL DE DAÑO	OBSERVACIONES	
Ninguno/Muy leve	No se obvserva agrietamiento en el elemento	
Leve	Fisuración mínima en el elemento	
Moderado	Agrietamiento en el elemento. Desplazamiento insignificante en las uniones	
Fuerte	Agrietamiento notable en el elemento y deslizamiento o desplazamiento claramente perceptible en uniones	
Severo	Disminución de la sección transversal en el elemento, o rompimiento del elemento. Separación o desprendimiento del sistema estructural	

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009



Entrepisos

Tabla 9 Nivel de daño - entrepisos

NIVEL DE DAÑO	OBSERVACIONES	
Ninguna /Muulava	Algunas fisuras de ancho menor a 0.2 mm, casi	
Ninguno/Muy leve	imperceptibles sobre la superficie	
Love	Fisuración perceptible a simple vista, con anchos entre	
Leve	0.2mm y 1.0 mm sobre la superficie	
Madarada	Grietas con anchos entre 1.0 y 2.0 mm en la superficie,	
Moderado	pérdida incipiente del recubrimiento	
Fuerte	Agrietamiento apreciable, pérdida del recubrimiento en	
Fuerte	la superficie	
Source	Degradación y aplastamiento del material, agrietamiento	
Severo	severo	

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

HABITABILIDAD

Luego de clasificar los daños estructurales según los anteriores criterios, se procede a definir los criterios de habitabilidad según el daño estructural, para lo cual la guía presenta la siguiente tabla:

Tabla 10 Definición de Habitabilidad

Tabla 10 Delifficion de Habitabilidad						
	HABITABLE	USO RESTRINGIDO	NO HABITABLE	PELIGRO DE COLAPSO		
	[VERDE]	[AMARILLO]	[NARANJA]	[ROJO]		
1. Ninguno						
2. Leve	<30%	>30%				
3. Moderado	No hay daños	<30%	30 a 60%	>60%		
4. Fuerte	No hay daños	>10%	10 a 30%	>30%		
5. Severo	No hay daños	>5%	5 a 15%	>15%		
	Daños muy	Los daños	Disminución	Disminución		
	leves y muy	estructurales son	de la	significativa de la		
	puntuales o	tan puntiales que	capacidad de	capacidad para		
Comentarios	que no	no reducen su	resistir cargas	resistir cargas		
Comentarios	evidencia	capacidad global	verticales u	verticales o laterales		
	ningún tipo	de resistencia ni	horizontales	en tal proporción que		
	de daño	ponen en peligro	pero no existe	existe inestabilidad		
	estructural	la estabilidad	inestabilidad	potencial		

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009



Los colores son los colores de las etiquetas que se pondrán en la edificación una vez termine la evaluación.

8 HABITABLE NO HABITABLE OCIOCALE DE MENGENCIAS NO ESTÁ PERMITIDA LA ENTRADA Fendo de Preventar y Artinolón de caratatarionas Esta edificación ha sido OCUPACIÓN PERMITIDA Esta edificación ha sido Nombre de la edificación y/o Nombre de la edificación y/o dirección: inspeccioneda, se encontraron inspeccionada (como se indica en dirección. la parte inferior) y no se encontró ninguna amenaza aparente de la daños severos y as insegura por lo tanto no puede ser ocupada, como se describen a continuación: estructura. INSPECTORES: INSPECTORES Favor informar a las autoridades qualquier condición insegura, una Fecha (d-m-a): Fecha (d-m-a): nueva inspección puede ser requerida Hora (24:00): Hora (24:00): Comentarios: autorización por escrito de las autoridades Distritales, Al (Cuidado: Las réplicas ocurridas entrar pone en peligro su vida. después de la inspección pueden incrementar los daños y los después de la inspección pueder incrementar los daños y los riesgos). No remusya, altero o cubro este suiso fiaste que soa autorizado por una autoridad del genierno dis riescos) No remuseva, altare o cubra esta aviso hasta que sea autorizado por una autoridad del gobierno distrita **B** PELIGRO DE COLAPSO **USO RESTRINGIDO** NO ESTÁ PERMITIDA LA ENTRADA
Porde de Pravorder y (NO ES UNA ORDEN DE DEMOLICIÓN)

DESCRIPCIONES DE PREVENCIOS ATTRICHO DE DEMOCICIÓN ATTRICHO DE DEPORTACIONES DE PREVENCIOS DE DEMOCICIÓN DE DEMOCIC Cuidado: Esta edificación ha sido Nombre de la edificación y/o Esta adificación ha sido inspeccionada, se encontraron dahos severos en la estructura, es dirección: inspeccionada y se encontraron dirección: los daños que se describen a continuación: insegura por lo tanto no puede ser ocupada. Descripción o recomendaciones: INSPECTORES: La entrada, ocupación y uso tán restringidos como se Fecha (d-m-a): Fecha (d-m-a): Indican a continuación: Hora (24:00): Hora (24:00): (Cuidado: Las réplicas ocurridas (Cuidado: Las réplicas ocurridas después de la inspección pueder incrementar los daños y los después de la inspección pueder incrementar los daños y los entrar pone en peligro su vida. ficagos) mueva, altaro e cubra este aviso fiesta que sea autorizada por una autoridad del godierno cismital riesgos) No retrueva, altere o cubra este aviso hasta que sea autorizado por una au

Figura 2 Etiquetas de Habitabilidad

Tomando de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

CONDICIONES PREEXISTENTES

La guía lo presenta como un capítulo opcional de realizar. Los aspectos a revisar son los siguientes:

- Calidad de los materiales de construcción
- Irregularidades presentes en la edificación
- Configuración estructural

Inicialmente se habla de la calidad de los materiales de construcción la cual se clasificará como:

- o Buena
- Regular
- Mala



Las irregularidades de la estructura se deben clasificar teniendo en cuenta los requerimientos del NSR-10, que nos presenta la siguiente tabla para evaluación de irregularidades:

Irregularidades en planta:

Tabla 11 Clasificación de irregularidades en planta

CLASIFICACIÓN	DESCRIPCIÓN		
BUENA	La distribución de masas con relación a los dos ejes ortogonales es aproximadamente simétrica en planta, así como muros y otros elementos resistentes. No tiene ninguna condición correspondiente a la clasificación mala.		
REGULAR	Entre la clasificación buena y mala		
MALA	En planta tiene entrantes y salientes cuya dimensión excede el 30% de la dimensión en planta, medida paralelamente a la dirección que se considera de la entrante o saliente. Aberturas en el diafragma mayores a 30% del área de piso. La relación de aspecto (largo a ancho) de la base es mayor que 3.		

Tomando de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

Irregularidades en altura

CLASIFICACIÓN	DESCRIPCIÓN		
BUENA	IE<2.5		
	No tiene ninguna condición correspondiente a la clasificación de		
	mala		
REGULAR	Entre la clasificación buena y mala		
MALA	IE>4		
	Existencia de pórticos y muros de cortante que no son continuos		
	hasta la cimentación.		
	Presencia de columnas cortas. Presencia de piso débil.		
	Algún piso tiene un área mayor o menor en un 70% que la del piso		
	inferior (delimitada por los elementos resistentes verticales).		
	Se excluyen de este criterio los voladizos y el último piso de la		
	edificación		

Tomando de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009

Es importante dejar claro que éste trabajo solamente se enfoca en el tema estructural aun cuando la guía proporciona todo el procedimiento para la evaluación

ESCUELA COLOMBIANA DE INGENIERÍA JULIO GARAVITO ESPECIALIZACIÓN EN ESTRUCTURAS



de elementos no estructurales, escaleras, arquitectónicos, geotecnia, instalaciones, etc.

En el Anexo 1 se presenta el formato de inspección de daño vigente en Colombia.



3.1.2. Herramienta Computacional para la evaluación de daño Post-Sismo en edificios (Carreño et al., 2006).

La finalidad de éste método es proporcionar una herramienta que permita disminuir la posibilidad de error que se presenta cuando se hace una evaluación de daño post-sismo por medio de inspecciones visuales apoyados en formatos de inspección como el visto anteriormente con el agravante de que éste proceso lo puede estar haciendo personal inexperto.

Está basado en redes neuronales artificiales (RNA) y conjuntos difusos. Se tienen en cuenta 4 aspectos principales:

- Elementos estructurales
- Elementos no estructurales
- Condiciones del suelo
- Condiciones preexistentes

Esquema de la RNA

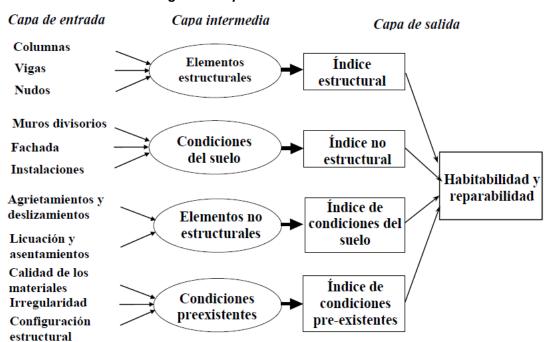


Figura 3 Esquema de Red Neuronal Artificial

Tomando de herramienta computacional para la evaluación Post-sísmica de daños en edificios.2006



Se puede observar que existen unos datos de entrada que son los encargados de alimentar las 4 neuronas que corresponden a los 4 aspectos mencionados anteriormente.

En la primera neurona se tendrá una variación en los elementos estructurales de entrada teniendo en cuenta el sistema estructural de la edificación. Así como se vio en el documento guía del FOPAE.

El daño observado se clasifica en 5 niveles:

- Ninguno (N)
- Leve (L)
- Moderado (M)
- Fuerte (F)
- Severo (S)

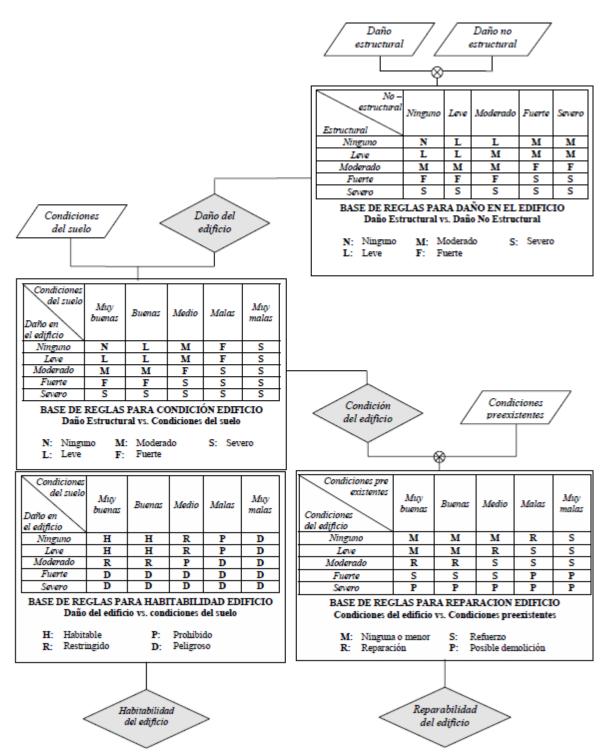
El índice obtenido en la capa intermedia es llamado índice por desfuzificación, lo cual significa que los valores de estos índices corresponden al centroide de área de las funciones de pertenencia relacionadas con cada nivel de daño.

La calibración de la red se realizó usando las evaluaciones de daño que se hicieron luego del sismo del Quindío en el año 1999. Para los tipos de edificaciones que no eran comunes en la zona como edificios de muros portantes y construcciones en madera, se usaron también índices propuestos por el ATC-13 (1985), HAZUS-99, índices de Park (1984), Sánchez-Silva y García (2001), entre otros.

En la siguiente figura se presenta el método para la evaluación de la habitabilidad y reparabilidad de un edificio.



Figura 4 Esquema general del método usando RNA y conjuntos difusos



Tomando de herramienta computacional para la evaluación Post-sísmica de daños en edificios.2006



En la figura se ven claramente los 4 aspectos básicos ya mencionados necesarios para la definición de la habitabilidad de un edificio.

El programa se apoya en registros fotográficos de otros eventos sísmicos en los cuales se pueden revisar aspectos puntuales que permiten al evaluador una clasificación más certera del daño.

La herramienta tiene una interfaz como la que se muestra en la siguiente figura:

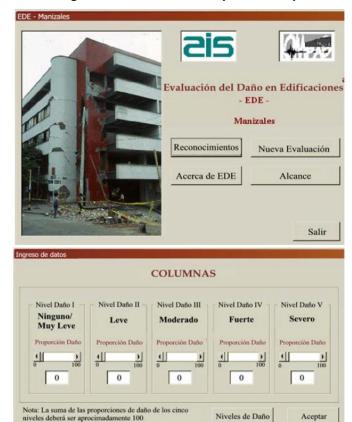


Figura 5 Herramienta computacional para AIS

Tomando de herramienta computacional para la evaluación Post-sísmica de daños en edificios.2006

Finalmente, la tabla que se presenta a continuación muestra los índices de daño propuestos por éste estudio, respecto a los presentados por otros autores:



Tabla 13 Comparación entre índices de daño

Nivel de daño	Park, Ang & Wen	Sánchez-Silva y García	Propuestos
Muy leve	< 0.10 0.07	0.10	0.07
Leve	0.10 - 0.25 0.175	0.20	0.17
Moderado	0.25 - 0.40 0.325	0.35	0.33
Severo	0.40 - 0.80 0.6	0.60	0.55
Destrucción	>0.80 0.8	0.90	0.76

Tomando de herramienta computacional para la evaluación Post-sísmica de daños en edificios.2006

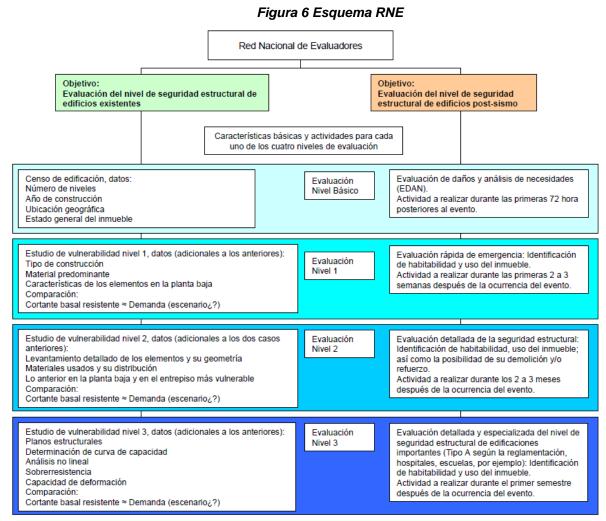
3.1.3. Manual del formato de captura de datos para evaluación estructural (Aragón J, et al., 2011)

Para la elaboración de éste formato se contó con una gran recopilación de información previa conformada principalmente de formatos de evaluación post-sismo desarrollados por universidades de México, además también se tuvo en cuenta estudios realizados en otros países como Chile.

Parte indispensable para la aplicación de éste formato es la Red Nacional de Evaluadores RNE, que de manera muy juiciosa selecciona el personal que aplica para éste fin que solamente pueden ser Ingenieros Civiles o Arquitectos que tengan el conocimiento necesario, para lo cual se realizan capacitaciones y evaluaciones que permiten catalogar a los evaluadores en niveles que van del 0 al 3, según el grado de especialización del profesional. Éste nivel de clasificación además está atado a la obligación de participar ante la emergencia y al pago de honorarios por lo mismo.

La RNE tiene dos grandes objetivos: Primero la evaluación estructural de edificios existentes y segundo la evaluación del nivel de seguridad estructural de edificios post-sismo. Para éstos dos casos aplican los niveles de clasificación mencionados anteriormente y se definen claramente las actividades a realizar en cada nivel de evaluación, como se muestra en la siguiente figura:





Tomado de Aragón J, et al., 2011

Al tratarse de una red de evaluadores lo que se busca es que el mismo personal que es capacitado se encargue de seguir ésta labor de capacitación instruyendo a otros en el tema bajo la supervisión y apoyo de las entidades competentes, para así llegar a cubrir la mayor parte de su territorio con profesionales dispuestos a colaborar ante la emergencia.

FORMATO DE EVALUACIÓN

A continuación se presenta de manera resumida en que consiste el formato de evaluación y los principales puntos que allí se tienen en cuenta.

 Un primer capítulo se refiere a la información general del inmueble: localización, coordenadas, propietario, tipo de uso, importancia según la



clasificación del Reglamento de Construcciones del Distrito Federal, estado de ocupación.

- Luego se hace la descripción de la estructura: estado del terreno y cimentación, tipo de topografía, nivel freático, tipo de suelo, numero de niveles, sótanos,
- Fuentes de vulnerabilidad: geometría del edificio, irregularidades en planta, irregularidades en elevación, pisos débiles, estructuras de péndulo invertido, edificios vecinos críticos.
- Características del sistema estructural: Materiales, definición de secciones, estructura principal vertical, sistema de entrepiso.
- En caso de que exista una rehabilitación: tipo, técnicas empleadas.
- Evaluación de daño: éste capítulo es el de mayor internes para el desarrollo de éste trabajo por lo cual se explica más detalladamente a continuación:

Daños generales del inmueble:

Se considera daño al grado de deterioro del inmueble, para ésta evaluación se consideran los siguientes parámetros a evaluar:

- Problemas geotécnicos:
 - Fisuras o agrietamientos en el terreno aledaño a la construcción.
 - Hundimientos diferenciales
 - Erosión o socavación
 - Deslizamiento de ladera
 - Licuación de arenas
 - o Hundimiento o emersión generales
 - Inclinación del edificio
- Daños en la estructura:
 - Colapso total: No hay manera de reparación y no es habitable.
 - Colapso parcial: Daño total localizado en unas áreas de la estructura pero no en toda.
- Daños máximos observables:
 - Se refiere a los daños en elementos estructurales como columnas, vigas, muros, contravientos y conexiones. Es aquí en donde se registra la forma y tamaño de grietas, tipo de refuerzo y espaciamiento en caso de requerirse la observación, geometría y materiales de los elementos inspeccionados.
 - En el formato se consideran los siguientes tipos de daño:



- Grietas inclinadas
- Grietas normales al eje del elemento
- Desprendimiento del concreto y barras expuestas
- Fractura del refuerzo longitudinal
- Fractura del refuerzo transversal
- Pandeo de barras de refuerzo longitudinal a compresión
- Pandeo local de placas
- Pandeo local o inestabilidad
- Falla de soldadura
- Falla de conectores
- Corrosión del acero
- Caída de techos
- Grietas alrededor de columnas
- Grietas de flexión en losas
- Grietas en las esquinas de los tableros

El evaluador deberá inspeccionar todos los pisos del edificio para definir cuál es el más crítico y es con éste con que se saca el porcentaje de elementos dañados, discriminando por tipo de elemento, lo cual se registrará dentro del formato como daño grave o daño medio.

En la siguiente tabla se muestran los parámetros para definir si el daño es grave o medio en estructuras de concreto:

Tabla 14 Comparación entre índices de daño

	DAÑO GRAVE
	- Colapso del elemento
	- Existencia de grietas a cortante (grietas diagonales
	respecto al eje longitudinal del elemento con ancho
	mayor a 2 mm)
	- Grietas por flexión de mas de 5 mm de ancho
Columnas, trabes y muros de concreto	- Pandeo global del elemento
	- Fractura o pandeo del refuerzo longitudinal o
	transversal en elementos de concreto
	DAÑO MEDIO
	- Grietas por cortante de ancho entre 1 mm y 2 mm
	- Grietas por flexión de ancho entre 2 mm y 5 mm



3.1.4. Propuesta de evaluación estructural post sismo Chile (Santa María H, et al., 2010)

Esta propuesta está basada en estudios y planillas de inspección de Japón, Turquía, Italia, Eslovenia, Estados Unidos y México y fue elaborado luego del sismo en Chile de 2010 con el fin de mejorar el sistema de evaluación de daño en estructuras luego de un evento sísmico.

Al igual que en México y Colombia se plantea tener una red de voluntarios profesionales para realizar evaluaciones rápidas de las estructuras y registrar la información de una manera estandarizada y poder definir la habitabilidad de las edificaciones.

Vale la pena hacer la aclaración que en ésta propuesta solamente se trata el tema de la evaluación a corto plazo, es decir, para el caso de demoliciones posteriores o reforzamientos se encargaran las entidades competentes según lo decreta el gobierno Chileno.

El sistema propuesto está compuesto por:

- Unidad de Evaluación Estructural Rápida (UEER).
- Lista de voluntarios
- Base de datos con la información generada
- Sistema de certificación
- Formulario de evaluación rápida
- Sello de color indicador del resultado de la evaluación



El esquema propuesto para desarrollar la evaluación es el siguiente:

SISMO ONEMI Define necesidades Activación del sistema Información de evaluación rápida **UEER** datos Información Formularios Entrega de materiales Convocatoria Sellos evaluadores certificados Envío de voluntarios Información Coordina visitas en Evaluadores MUNICIPALIDAD terreno

Figura 7 Esquema propuesto Chile

Tomado de Santa María H, et al., 2010

En resumen el sistema consiste en que la UEER sea creada al interior de la ONEMI Oficina Nacional de Emergencias del Ministerio y sea la encargada de mantener el registro y contacto de los voluntarios y sus capacitaciones, así como la actualización de formularios de evaluación.

Así esta esta entidad podrá responsabilizarse de crear la base de datos con la información recolectada en los formularios de evaluación.

También juega un papel importante dentro del esquema la municipalidad, porque serán las encargadas de proveer a los evaluadores de alojamiento y plan de trabajo de los profesionales evaluadores voluntarios.

Lo anterior muestra de una manera muy resumida el planteamiento administrativo y estratégico para llevar a cabo una efectiva evaluación después de un sismo. Por lo cual se complementará el tema en el siguiente capítulo en el cual se muestra algunas de las fichas técnicas de inspección.



3.1.5. Instructivo para la evaluación técnica de daños en viviendas post desastres (MINVU Ministerio de Vivienda y Urbanismo, Chile)

Como se mencionó anteriormente aquí se presentan algunos de los formatos de evaluación de daño implementados por el MINVU. Éste ministerio hace parte del esquema planteado por el sistema de protección social el cual está comandado por la ONEMI. Particularmente el ministerio desarrolló el instructivo para la evaluación de daños que se expone a continuación.

Para la recolección de datos se tienen los siguientes informes:

- Informe ALFA: Información general de la emergencia a nivel comunal.
- Informe DELTA: Complementarios al informe Alfa, se registra a nivel provincial.
- Informe EFU: Cuantificación e identificación de los integrantes de las familias
- Informe EDANIS: Evaluación de daños a infraestructura.

El siguiente es un ejemplo de formato de daño para vivienda:

14

15

16 GAS

ALCANTARILLADO

ELECTRICIDAD

EVALUACIÓN DE DAÑOS DE LA VIVIENDA: Daño Mayor: >=40% / Daño menor: <40% (INDICAR CON "X" LA ALTERNATIVA) NO Verificab ITEM DAÑO MAYOR DAÑO MENOR SIN DAÑO **OBSERVACIONES** 1 PILARES CADENAS 3 VIGAS MUROS ESTRUCTURALES ESTRUCTURA D ENTREPISO 6 TECHUMBRE VENTANAS PUERTAS REVESTIMIENTO DE PISOS REVESTIMIENTO DE MUROS TABIQUES INTERIORES 12 CIFLO BASO DAÑO MAYOR DAÑO MENOR SIN DAÑO ITEM OBSERVACIONES 13 AGUA POTABLE

Figura 8 Daño en vivienda

Tomado de MINVU, Chile



3.1.6. Fichas de lesiones típicas de daño por terremotos en inmuebles Chile (Hurtado E., 2014)

En el caso de Chile el tema de evaluación de daño post-sismo se encuentra amparado por un decreto del año 2002 dentro del Plan Nacional de Protección Civil. El fin de éste plan es establecer todas las necesidades de gestión necesarias para realizar actividades de prevención de riesgos y atención de emergencias bajo las características geográficas específicas del país.

Dentro de éste plan se discriminan claramente las responsabilidades políticas, legales, técnicas, científicas y operativas de las entidades, así como los diferentes comités que se deben crear para el desarrollo de las actividades de evaluación de riesgos.

Con el sismo del 27 de febrero de 2010, los chilenos encontraron un daño significativo en edificaciones que habían sido construidas antes de la norma de diseño sísmico del 1996, también daños significativos en edificaciones indispensables como hospitales, escuelas y oficinas de administración pública lo cual les hizo entender dos cosas: primero que era absolutamente necesario tener un inventario de las edificaciones existentes actualizado y segundo que ante la presencia de un evento sísmico se requiere de una evaluación de daño rápida y efectiva que permita la toma de decisiones correctas de habitabilidad.

El daño es clasificado según la siguiente escala cuantitativa:

- Ninguno
- Leve
- Moderado
- Fuerte
- Severo

Como ejemplo, aquí se presenta el modelo de ficha de evaluación de daño para edificios de concreto; en particular para vigas y columnas:





DAÑO	DESCRIPCIÓN DEL DAÑO
Ninguno / Muy leve	Ninguna o fisuras imperceptibles. Fisuras de flexión paralelas, en caras opuestas del nudo Fisuración fina o deslaminación del concreto en caras opuestas del nudo. Apariencia típica:
Leve	Criterios: • Fisuras con anchuras entre 0.2 mm
	y 1 mm. Apariencia típica: Similar a la anterior pero con fisuras más anchas.
Moderado	Criterios:
	Fisuras con anchuras entre 1 mm y 2 mm. Apariencia típica:
	Similar a la anterior pero con fisuras más anchas.
Fuerte	Criterios:
	 Fisuras con anchuras hasta de 6 mm.
	Apariencia típica:
	Similar a la anterior pero con fisuras más anchas.
Severo	Criterios:
	 Fisuras con anchuras mayores que 6 mm.
	 Expulsión de material Posible pandeo de refuerzo longitudinal.
	Apariencia tipica:
	Fisuras más anchas, deterioro del concreto y posible apertura o rotura de ganchos de estribos

Figura 9 Índices de daño

Tomado de Hurtado E., 2014

La ficha de la figura 8 se presenta para los siguientes parámetros de inspección:

- Uniones o nudos
 - o Daños por corte por falta del refuerzo transversal
 - o Falta de refuerzo transversal o baja resistencia de hormigón
- Muros de hormigón armado



- o Comportamiento a flexión dúctil
- Comportamiento a flexión con tracción diagonal
- Comportamiento a flexión con aplastamiento
- o Comportamiento a flexión con compresión de borde
- Agrietamiento diagonal con falla de corte

Para todos los casos anteriores se presentan los criterios para tener en cuenta en la observación en campo y un gráfico de ejemplo de las grietas o fisuras que permitan clasificar el daño y tipo de falla.

3.1.7. Evaluación de niveles de daño y rendimiento de elementos de concreto reforzado bajo efectos sísmicos (Jiang H. et al., 2011)

Aun cuando éste método se centra en la evaluación de daño de los elementos estructurales puntualmente, presenta una opción muy importante y práctica para la evaluación de daño puesto que define de manera cuantitativa los niveles de daño y adicionalmente permite evaluar el rendimiento de los elementos.

ANTECEDENTES DEL MÉTODO

Aplica la teoría de PBSD (Diseño sísmico baso en rendimiento) y está basado en la aplicación directa del método desarrollado por Park-Ang en 2009. Dentro de sus teorías se tiene en cuenta que la energía disipada por las estructuras durante un terremoto tiene un efecto sobre el nivel de daño.

Para empezar, se cita la teoría de Park-Ang:

$$D_{PA} = \frac{\delta_m}{\delta_u} + \beta_{PA} \frac{\int dE}{F_y \delta_u}$$

En donde:

δ_m: Deformación máxima

 δ_u : Deformación última bajo carga constante

F_V: Esfuerzo de fluencia

dE: Incremento de energía histerética absorbida

BPA: Coeficiente de combinación

El problema que tiene el planteamiento de Park-Ang es que no converge en sus límites superior e inferior, es decir: el índice de daño es mayor a cero cuando la



estructura está cargada en el rango elástico y el índice de daño es mayor a 1 mientras la estructura se carga de manera constante hasta la falla.

Los autores de éste estudio Jiang y Chen proponen la solución a éste problema:

$$D = (1 - \beta) \cdot \frac{\delta_m - \delta_c}{\delta_u - \delta_c} + \beta \cdot \frac{\int dE}{F_v(\delta_u - \delta_v)}$$

En donde:

 δ_c : Deformación por fisuración inicia del concreto

 δ_y : Deformación por fluencia

β: Coeficiente de combinación diferente a βPA

De ésta manera se está considerando la estructura sin daño antes de la falla del concreto y se elimina el problema de convergencia que tenía la propuesta de Park-Ang.

$$\delta_{c}$$
, $\delta_{m} \leq \delta_{c}$
 δ_{m} , $\delta_{m} > \delta_{c}$

La energía de deformación plástica se puede escribir como:

$$E_{hm} = F_y(\delta_u - \delta_y)$$

El modelo de daño modificado se puede escribir así:

$$D = (1 - \beta) \frac{\mu_m}{\mu_u} + \beta \frac{\int dE}{F_y \delta_y (\mu_u - 1)}$$

En donde:

$$\mu_m = \frac{\delta_m}{\delta_v}$$

$$\mu_u = \frac{\delta_u}{\delta_y}$$

Basados en 115 ensayos de una Columna rectangular cargada hasta la falla por flexión realizados por el PEER (2004) y en 13 ensayos de columnas rectangulares y vigas bajo cargas cíclicas también llevadas hasta la falla hechos por Chen (2009) se realizó la calibración del coeficiente de combinación.



Suponiendo daño igual a 1 en el estado límite último, se tiene:

$$\beta = \frac{f_{y}(\delta_{u} - \delta_{u,c})(\delta_{u} - \delta_{y})}{\delta_{u} \int dE - \delta_{u,c} f_{y}(\delta_{u} - \delta_{y})}$$

δ_{u, c}: Deformación máxima bajo carga cíclica

 δ_y : Determinado por el esfuerzo del refuerzo longitudinal

La rotación se encuentra con la siguiente ecuación:

$$\theta_{u} = \alpha_{st}(1 - 0.38a_{cyc})\left(1 + \frac{a_{sl}}{1.7}\right) \cdot 0.3^{n_{0}} \cdot \left(\frac{\max(0.01, \omega')}{\max(0.01, \omega)} \cdot f'_{c}\right)^{0.2} \left(\frac{L}{h}\right)^{0.425} 25^{\alpha \rho_{sx} \frac{f_{yw}}{f'_{c}}}$$

En donde:

α_{st}: Coeficiente para el tipo de acero, 0.016 para acero laminado en caliente, 0.0105 para acero laminado en frío.

α_{cyc}: Variable, para carga constante=0, para carga cíclica=1.

 α_{st} : Variable, sin deslizamiento = 0, con deslizamiento de barras longitudinales = 1. ω y ω ': relaciones mecánicas de tensión y compresión del refuerzo longitudinal respectivamente.

$$\rho_{sx} = \frac{A_{sh}}{bs_h}$$

Sh: separación de los estribos

b: ancho de la sección

f_{vw}: tensión de fluencia del acero transversal

α: factor de eficacia de confinamiento

f'c: Resistencia a compresión del concreto

Resolviendo la ecuación para el coeficiente de combinación se obtiene β =0.17 con una desviación estándar de 0.15. El coeficiente de variación es de 88%.

Luego se realiza un análisis de regresión multi-variable no lineal para los valores de β.

$$\beta = \left(0.023 \frac{L}{h} + 3.352 n_0^{2.35}\right) 0.818^{\alpha \rho_{SX} \frac{f_{yw}}{f_{r_c}}} + 0.039$$



A continuación se presenta una comparación entre el método original de Park-Amg y el modificado para el estado límite de daño:

4 3 3 Q 2 0 20 40 60 80 100 120 140 20 40 60 80 100 120 Specimen Specimen Tomado de Jiang. J et al., 2011

Figura 10 Comparación método Park-Ang y método modificado

Se puede observar como disminuye la dispersión en el método modificado.

Con el modelo modificado es posible calcular los índices de daño que corresponden a los principales estados de daño, en la siguiente gráfica se muestran los índices de daño evaluados para 3 puntos importantes en la curva de carga – deformación:

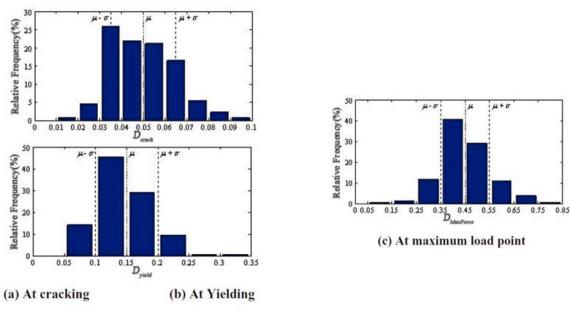


Figura 11 Índices de daño



3.1.8. Evaluación de daño post-sismo. Índice de daño global basado en probabilidad. (Jeréz S. 2012)

Éste método está enfocado en encontrar un índice de daño global, basado en las observaciones de daño locales, para lo cual se tiene en cuenta tanto elementos estructurales y como no estructurales.

La metodología propuesta tiene 3 etapas:

 Estimación de la probabilidad de falla residual de cada componente estructural y no estructural.

$$P_f = f(D_c)$$

Lo que hace es transformar categorías de daño en probabilidades de falla, convirtiéndolo en un valor cuantitativo. En donde:

D_c: Categorías de daño P_f: Probabilidad de falla

- Estimación de la probabilidad de falla Pf.
- Determinación del índice de daño global.

Los resultados de éste estudio se compararon con datos experimentales tomados en campo en el terremoto de 2003 en Argelia.

Para la evaluación de la probabilidad global de falla el estudio adoptó una metodología conservadora, usando un modelo en serie de vigas y columnas en el cual se asume que la falla se produce cuando cualquiera de estos elementos falla, sin discriminar la importancia que podrían tener los elementos verticales en la estructura.

La siguiente ecuación es la propuesta para la falla de una planta:

$$E_k = E_b \cup E_c$$

$$\overline{E_k} = \overline{E_b} \cup \overline{E_c}$$

El subíndice c se refiere a columnas y el subíndice b se refiere a vigas.



La relación entre las probabilidades de ocurrencia de estos eventos se puede expresar con la siguiente ecuación:

$$P(\overline{E_c}) = P(\overline{E_{c,1}} \times P(\overline{E_{c,2}}) \times \dots P(\overline{E_{c,Nc}})$$

Los subíndices 1, 2,...., N indican el número de columnas.

La probabilidad de falla de las columnas se puede asumir como Pc y considerando:

$$P(E_c) + P(\overline{E_c}) = 1$$

Se tiene la relación para la probabilidad de falla de columnas y vigas:

$$(1 - P_c) = \prod_{i=1}^{N_c} (1 - P_{c,i})$$

Teniendo en cuenta la independencia de los acontecimientos:

$$(1-P_k) = (1-P_k) \times (1-P_k)$$

La probabilidad de falla de un piso puede escribirse como:

$$P_{k} = 1 - \left\{ \prod_{i=1}^{Nb} (1 - P_{b,i}) \right\} \times \left\{ \prod_{j=1}^{Nc} (1 - P_{c,j}) \right\}$$

Y la probabilidad de falla de todo el sistema se escribe como:

$$P_G = 1 - \prod_{k=1}^{NS} (1 - P_k)$$

Se establece además la relación entre la el daño y la probabilidad de falla, basada en la degradación que causa el daño.

$$(1-P_n) = (1-D_n)^{\alpha_n} \rightarrow P_n = 1-(1-D_n)^{\alpha_n}$$

Dn indica el índice de daño.

Con lo anterior se puede definir el índice de daño de una planta, k:



$$D_{k} = 1 - \left\{ \prod_{i=1}^{Nb} (1 - D_{b,i})^{\alpha_{b,i}} \right\} \times \left\{ \prod_{j=1}^{Nc} (1 - D_{c,j})^{\alpha_{c,j}} \right\}$$

Para posteriormente escribir el índice de daño global, así:

$$D_G = 1 - \prod_{k=1}^{NS} (1 - D_k)^{\beta_k}$$

Para realizar la evaluación del comportamiento sísmico es importante definir claramente la relación que hay entre la rigidez lateral de las plantas y la rigidez relativa de los componentes, así como entre la rigidez de un piso y la de toda la edificación. Esta importancia está representada en los índices α_b , α_c y β , relativos a vigas, columnas y el piso completo respectivamente.

Para esto se establece lo siguiente:

Máxima rigidez lateral (Chopra, 2007)

$$K_{L,k}^{\text{max}} = \frac{12E}{L_c^3} \left(\sum_{j=1}^{NC} I_{c,j} \right)$$

Mínimo valor de rigidez lateral:

$$K_{L,k}^{\min} = \frac{3E}{L_c^3} \left(\sum_{j=1}^{NC} I_{c,j} \right)$$

Estableciendo una relación entre la rigidez lateral y la rigidez lateral máxima, se establece la influencia de la rigidez de las columnas en el sistema:

$$\alpha_c = \frac{K_L}{K_{L,k}^{\text{max}}}$$

Así mismo, para las vigas:

$$\alpha_b = 1 - \alpha_c$$



Finalmente, se evalúa un índice que representa la importancia del piso evaluado en el edificio completo. Este índice depende de la carga muerta total que cada piso debe soportar.

$$\beta_k = \frac{W_k}{\sum_{k=1}^{NS} W_k}, \qquad \sum \beta_k = 1$$

En donde:

Wk: carga gravitacional por piso



3.2. COMPARACIÓN

Como se pudo ver, existen muchos estudios y métodos desarrollados por diferentes autores para la evaluación de daño post-sismo en edificaciones, los cuales permiten realizar una comparación entre ellos y visualizar de manera más clara el estado en el que se encuentran y la dirección que pueden tener.

A continuación se presenta un cuadro comparativo entre métodos cuantitativos:

Tabla 15 Comparación entre métodos cuantitativos

PAIS	COLOMBIA	MEXICO	CHILE
FAIS	Capítulo opcional. A Evaluar:	La RNE evalúa edificaciones	El Plan Nacional de Protección
	Calidad de materiales de	existentes antes del sismo:	Civil:
	construcción (Buena, regular, mala)	Censo de edificaciones	Evaluación de edificaciones
	Irregularidades presentes en la	Estudio de vulnerabilidad Nivel 1:	construidas antes de la norma de
	edificación	análisis estructural de la edificación	diseño sísmico de 1996
	Configuración estructural	existente para comparar cortante	Inspección y tratamiento especial
	(Irregularidades, sistema	basal vs demanda	a edificaciones correspondientes a
	estructural)	Estudio de vulnerabilidad Nivel 2:	hospitales, escuelas y oficinas de
	out dotardi)	Levantamiento detallado incluyendo	administración.
CONDICIONES		materiales en primer piso y piso	dariii ilotraolori.
PREEXISTENTES		mas vulnerable para comparar	
		Cortante basal vs demanda	
		Estudio de vulnerabilidad Nivel 3:	
		Planos estructurales, curva de	
		capacidad, análisis no lineal,	
		sobrerresistencia, capacidad de	
		deformación para comparar	
		cortante basal vs demanda.	
	Estado de la edificación.	Daños y análisis de necesidades	Evaluación de:
	Daños en elementos	(EDAN)	Pilares
	arquitectónicos.	Evaluación rápida de emergencia	Vigas, muros estructurales,
	Daños en elementos	Evaluación detallada de seguridad	entrepisos, columnas.
	estructurales.	estructural: Habitabilidad, uso del	• Nudos
CAPITULOS DE	Problemas geotécnicos.Porcentaje de daños en la	inmueble, demolición o refuerzo.	 Comportamiento a flexión y corte Comportamiento a aplastamiento
EVALUACIÓN	edificación.	Evaluación detallada y especializada de seguridad	Falta de refuerzo en elmentos
	Clasificación global del daño y	estructural en edificaciones como	estructurales
	habitabilidad de la edificación.	de alta importancia como	estructurales
	Recomendaciones y medidas de	hospitales y escuelas.	
	seguridad.	noophaloo y oboaciae.	
	Condiciones preexistentes.		
	Ninguno	Sin daño	Ninguno
	• Leve	Daño Medio	• Leve
ÍNDICES DE DAÑO	Moderado	Daño Grave o severo	Moderado
INDICES DE DANO	Fuerte		Fuerte
	Severo		Severo
	Colapso total		Colapso total
	Habitable	Habitable	Inspeccionado
HABITABILIDAD	Uso restringido	Segura con restricciones	Ingreso limitado
	No habitable	Insegura	Inseguro
	Peligro de colapso		



De la tabla 15 es importante rescatar lo siguiente:

- Cada uno de los países analizados en éste documento se ha preocupado por desarrollar sistemas que permitan mitigar en algo el caos que se presenta luego de un evento sísmico.
- En Chile y México se sigue de una manera muy rigurosa la evaluación preexistente de sus edificaciones, de tal manera que se hacen censos y estudios de vulnerabilidad a estructuras diseñadas fuera de sus códigos de diseño vigentes. Mientras que para el caso de Colombia, las condiciones preexistentes están referidas en primer lugar a la consulta de información para realizar el estudio cuando el evento sísmico ya ha sucedido, dejando los estudios de vulnerabilidad principalmente para edificaciones especiales como Hospitales, escuelas, etc.
- Por lo general los capítulos de evaluación estructural en las edificaciones en los tres países son los mismos, dando especial importancia a los elementos principales, como son: vigas, muros, columnas que hacen parte del sistema principal de resistencia al sismo. También se evalúan los elementos no estructurales y demás elementos que hacen parte de la estructura como: placas, viguetas, etc.
- Los índices de daño son cuantitativos y cubren un rango de gravedad del daño que posteriormente servirá para definir la habitabilidad.
- Es importante resaltar el trabajo que hace la RNE y el Plan Nacional para la protección Civil de México y Chile respectivamente en cuanto a la capacitación de sus evaluadores y la logística que se tiene preparada para el momento en que tengan que desempañar sus funciones de evaluadores. Las personas que clasifican como evaluadores tienen un perfil profesional muy bien definido y se realizan capacitaciones periódicas y actualizaciones, además se ha generado responsabilidad a nivel municipal para que el tema de logística en cuanto a implementos y herramientas de inspección sea más sencillo.
- Finalmente para la definición de la habitabilidad el concepto es el mismo siempre y lo que se busca es dar el calificativo adecuado a una edificación para que pueda continuar funcionando o en el peor de los casos ordenar su inhabitabilidad y evitar pérdidas humanas.



4. APLICACIONES

Los métodos que se han expuesto anteriormente han sido aplicados para la evaluación de daño de edificaciones específicas bajo la acción de sismos ocurridos en diferentes partes del mundo.

A continuación se presentan varias de éstas aplicaciones:

 Evaluación de daño a edificaciones en la ciudad de Bonefro, Italia después de los terremotos del 31 de octubre y 1ro de noviembre de 2002 en Molise (Antonio Di Cesare et al., 2014)

DESCRIPCIÓN DEL EDIFICIO

La construcción analizada fue construida entre 1982 y 1983, consta de 2 edificaciones de 3 y 4 plantas y el sistema estructural está conformado por pórticos en concreto reforzado diseñado con un sismo medio según el código italiano. Las edificaciones constan de 4 pórticos orientados en sentido Y y 3 pórticos orientados en sentido X. La sección de las columnas es de 0.35x0.35 de cimentación a piso 2 y de 0.30x0.30 de Piso 2 a cubierta. Las vigas tienen sección de 0.30x0.50 y de 0.80x0.20. Ver figura 10. La cimentación es conformada por cimientos aislados de 0.75x0.75x0.60.

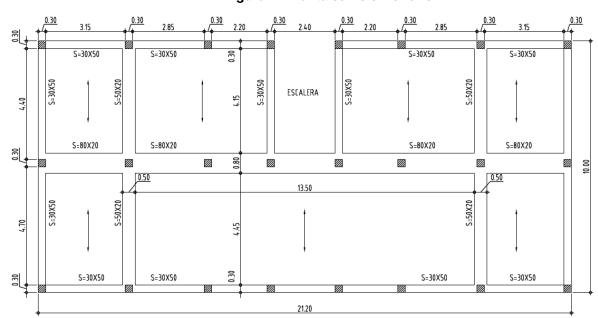


Figura 12 Planta edificio Bonefro

Tomado de Di Cesare et al., 2014



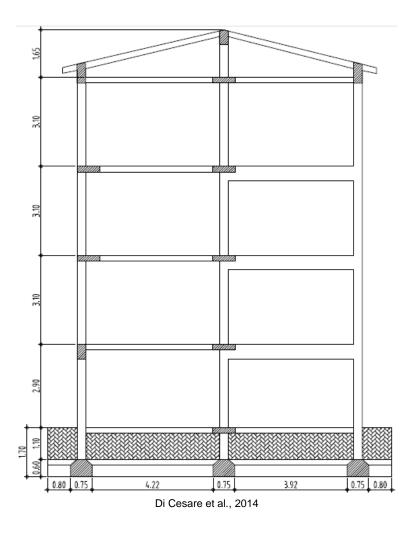


Figura 13 Corte edificio Bonefro

El primer piso tiene una altura de 2.90 m y del segundo piso a la cubierta una altura de 3.10 m. La losa de entrepiso tiene un espesor de 0.20 m y la mampostería no estructural es ladrillo perforado de 2 capas, como lo muestra el corte de la figura 10.

DESCRIPCIÓN DEL EVENTO SÍSMICO

Como se mencionó en capítulos anteriores, éste estudio tiene la particularidad de permitir el análisis para dos eventos seguidos. Con la ventaja que se pudieron instalar aparatos de medición luego del primer terremoto y así aumentar la cantidad de datos para el análisis.



El primer sismo ocurrió el 31 de octubre de 2002 en la ciudad de Melise, Italia; catalogado con una intensidad de 5.4 en la escala de Mercalli. El evento del 01 de Noviembre presentó una intensidad de 5.3 en la misma escala.

RECOPILACIÓN Y TOMA DE DATOS

Se parte de la información conocida, para esto se recopilaron los planos de diseño con el cual fueron construidas las edificaciones.

Una vez identificada la anterior información se busca evaluar los siguientes datos importantes:

- Propiedades mecánicas de los materiales
- Datos tomados del edificio luego del segundo evento sísmico
- Resultados de pruebas realizadas a materiales en sitio
- Datos de variación de frecuencia modal
- Resultados de pruebas de ultrasonido
- Resultados de resistencias de núcleos de concreto

Una vez realizado todo el muestreo, ensayo y análisis de resultados se encontró que el concreto tenía una resistencia promedio de f'c=14.02 MPa.

Se aplica un factor de corrección para evaluar la resistencia del núcleo respecto a la fuerza real in-situ.

$$f'c = (C_{H/D}C_{dia}C_aC_d)$$

En donde:

CHD: Factor de corrección altura/diámetro

Cdia: Factor de corrección diámetro

Ca: Factor de corrección barras de refuerzo

C_d: Factor de corrección daños por perforación en la toma

Una vez aplicados los factores de corrección se encontró un valor de resistencia media corregida de f'cm=16.70 MPa. Con una desviación estándar de 3.07 N/mm².



$$Ecm = 9.5\sqrt[3]{16.73} = 24300 \ N/mm^2$$

La referencia del acero es FeB44K, referencia de acero italiano.

PROCEDIMIENTO DE ANÁLISIS

La evaluación de daño se desarrolló en tres fases como se muestra en la figura 11.

PRIMERA FASE SEGUNDA FASE FASE CERO

DAÑO DESPUÉS DEL DAÑO DESPUÉS DEL EDIFICACIÓN SEGUNDO SISMO SIN DAÑO

Procesadas estas tres fases se realiza un análisis no lineal:



Para la calibración de la primera fase se tuvo en cuenta lo siguiente:

- Información de planos de diseño
- Descripción de daños
- Análisis de frecuencia antes del segundo sismo

Se realizó un análisis de sensibilidad a las propiedades de los materiales para identificar cuales estaban afectando efectivamente a la rigidez de la estructura.



En la segunda fase se hace un segundo análisis de sensibilidad, considerando los daños en el segundo sismo.

En la última fase; fase cero, básicamente se define el modelo del edificio en buen estado.

Daños observados in situ:

Al parecer durante el primer evento no se presentaron daños significativos en la edificación, pero durante el segundo sismo se observó lo siguiente:

- En las columnas de primer piso se observó daño importante en el nudo de la primera placa aérea.
- Estribos excesivamente separados en la zona de confinamiento de las columnas, con el agravante de que los ganchos de amarre de éstos estribos se hicieron a 90°.
- Elementos no estructurales con daños que muestran una distribución que no es uniforme. En general se dañaron considerablemente los paneles centrales a nivel de primer piso.

Figura 15 Fotografías de daño en el edificio. Bonefro







Tomado de Identification of the structural model and analysis of the global seismic Behaviour of a RC damaged building

Consideraciones importantes en la elaboración de los modelos:

Para las fases 1 y 2 las vigas y columnas se llevaron a una condición agrietada, asumiendo los rangos mostrados en la tabla 14.

Tabla 16 Inercias para condiciones agrietadas

FAS	SE 1	FAS	SE 2
Parámetro	Rango	Parámetro	Rango
E _{1cls}	1/1.2 E ₂		
I _{b1}	0.35/0.5 l _{bg}	I _{b2}	0.35/0.5I _{bg}
I _{c1}	0.7/1.0 I _{cg}	I _{c2}	0.5/0.8I _{cg}

Tomado de Antonio Di Cesare et al., 2014



Los subíndices bg y cg se refiere a las condiciones no agrietadas de vigas y columnas respectivamente.

El acero de refuerzo para fases 1 y 2 se asumió bajo un comportamiento no lineal y se modelo suponiendo lo siguiente:

- Resistencia última a la compresión: fw=1.20 N/mm²
- Fuerza máxima:

$$F_{up} = A_{eq} \cdot f_w$$

Desplazamiento plástico:

$$U = F_{up}/K_{eq}$$

Keq es definida por la ecuación de Mainstone (1974).

- Fuerza residual de 10% de Fup para desplazamiento mayor a 10U
- El máximo desplazamiento se supone igual a 50U

La función objetivo para llevar a cabo la optimización se definió como:

$$F(E, I_b, I_c) = k_1 (T_{1S} - T_{1M})^2 + k_2 (T_{2S} - T_{2M})^2 + k_3 (T_{3S} - T_{3M})^2$$

En donde:

Tis: Período experimental del modo de vibración i

T_{iM}: Período teórico del modo de vibración i

K_i: Pesos asociados a cada periodo, basados en las frecuencias evaluadas experimentalmente.

A continuación se presenta el cuadro resumen de los valores experimentales y teóricos de las frecuencias modales:



Tabla 17 Frecuencias modales

Experimental	Teór	ico		Masa modal	
[Hz]	[Hz	2]	Ux (E-W) [%]	Rz [%]	
	Modo 1	2.00	1.96	82	5
Fase 1	Modo 2	2.50	2.50	1	6
	Modo 3	3.00	2.70	5	79
	Modo 1	1.75	1.75	75	14
Fase 2	Modo 2	2.00	2.08	5	28
	Modo 3	2.50	2.13	9	54
	Modo 1	-	2.39	72	9
Fase 0	Modo 2	-	2.86	0	0
	Modo 3	-	3.12	9	78

Tomado de Antonio Di Cesare et al., 2014

Fase 0:

- Se consideró condición agrietada debido a cargas verticales en las vigas.
- El las columnas en cambio se considera se condición de funcionamiento plena.
- Se incluyeron los paneles de relleno de los muros no estructurales.

$$I_{b0} = 70\% I_{bg}, I_{c0} = I_{cg}$$

• El módulo de elasticidad obtenido y usado en ésta fase es:

$$E_0 = 33000 \, N/mm^2$$

Fase 2:

- Evaluación de las frecuencias naturales del edificio, basados en las vibraciones medidas antes del segundo evento.
- Las vigas y columnas se llevaron a una condición agrietada según los parámetros que se muestran en la tabla 14.

$$I_{b2} = 42\% I_{bg}$$
, $I_{c2} = 70\% I_{cg}$

• Se modela la interacción que tienen los paneles de mampostería con las columnas en concreto (comportamiento no lineal).



Fase 3:

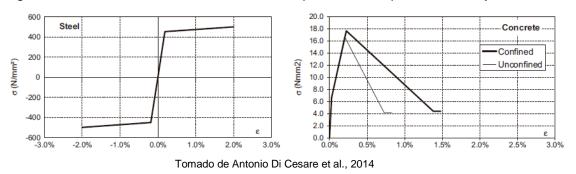
- Se incluyó la contribución de rigidez de la mampostería, excluyendo los paneles centrales más dañados.
- Se implementaron rótulas en los nudos superiores de las columnas del primer piso.
- Se realizó un segundo análisis de sensibilidad asumiendo solamente las inercias de vigas y columnas bajo la condición agrietada I_{b2}, I_{c2}.

$$E_{1cls} = 28000 \, N/mm^2$$
 , $I_{b1} = 50\% I_{bg}$, $I_{c1} = 80\% I_{cg}$

- Se introdujeron articulaciones plásticas en el extremo superior de las columnas, además se supuso que en la zona de confinamiento no existía la presencia de estribos.
- En los pisos superiores se supuso una armadura transversal inferior a la que debería tener, basándose en la información de diseño inicial.

Para la definición de las articulaciones plásticas se hicieron ensayos experimentales en laboratorio para el primer piso del edificio como se muestra en la siguiente figura.

Figura 16 Curvas de esfuerzo-deformación experimentales para concreto y acero



Es importante dejar claro que se definieron rótulas de flexión en todas las vigas y columnas, mientras que las rótulas de corte solo se implementaron en las columnas. También se aplicaron cargas muertas y cargas vivas, así como fuerzas sísmicas laterales asumiendo 5% de excentricidad y aplicadas en el centro de masa de cada piso.

De manera más detallada se explica a continuación la manera como se analizaron las fuerzas sísmicas: sin lugar a duda se usó el acelerograma tomado con el sismo del 01 de noviembre y también su usaron cuatro registros más de terremotos históricos los cuales fueron escogidos por su similitud con el ocurrido el 01 de



noviembre en cuanto a la distancia al epicentro, mecanismo y magnitud. En la tabla 16 se muestran los registros incluidos en éste análisis.

Tabla 18 Frecuencias modales

LOCALIZACIÓN DEL EPICENTRO	FFCHΔ	MAGNITUD	ESTACIÓN DE GRABACIÓN
Big Bear Lake	22/02/2003	5.4	Big Bear-Civic Centre Grounds
Big Bear Lake	22/02/2003	5.4	Big Bear Lake-Fire Station
Anza	25/02/1980	5.5	Terwilliger Valley
Anza	25/02/1980	5.5	Pinyon Flat

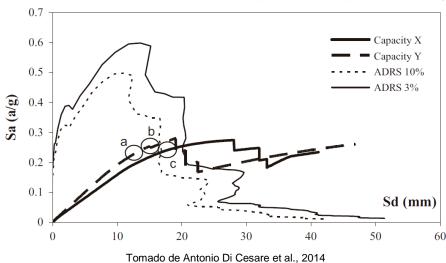
Tomado de Antonio Di Cesare et al., 2014

Con estos cinco acelerogramas se obtuvo el espectro de respuesta a implementar en la edificación asumiendo un 5% de amortiguamiento. Es importante destacar que no se consideró en el análisis la interacción suelo-estructura bajo el supuesto que no es una condición crítica.

RESULTADOS

En la siguiente gráfica se muestran las curvas de capacidad luego de realizar análisis push-over y su comparación con las curvas de demanda.

Figura 17 Curvas de esfuerzo-deformación experimentales para concreto y acero



El punto (a), corresponde a la falla de los paneles centrales en sentido Y, el punto (b) indica la falla por corte de la primera columna en dirección Y y el punto (c)



muestra la falla de los paneles centrales en sentido X. Todas éstas fallas ocurridas en el primer piso.

En la siguiente figura se muestra la evolución de daño para los paneles de relleno exteriores en dirección Y.

Hinges Hinges a/g a/g [mm] [mm] b а 0.0 5.0 0.1 0.0 d С 5.3 0.1112.7 0.23 е 13.7 0.23 15.0 0.25

Figura 18 Evolución de daño primer piso-paneles exteriores sentido Y

De la figura anterior se puede decir lo siguiente:

• (b) Se alcanzó el límite elástico de compresión en una aceleración espectral igual a 0.1g.

Tomado de Antonio Di Cesare et al., 2014

- (c) Se extendió el daño a la otra viga del mismo panel.
- (d) Falla del panel en una aceleración de 0.23g y desplazamiento d=12.7 mm, lo cual concuerda con el punto (a) de la figura 14.
- (e) Aparece la primer rótula de corte a d=13.7mm y aceleración de 0.235g.
- (f) Se presenta el límite de falla para d=15 mm y 0.254g.

A continuación se muestra la evolución de daño para los paneles de relleno exteriores en dirección X.



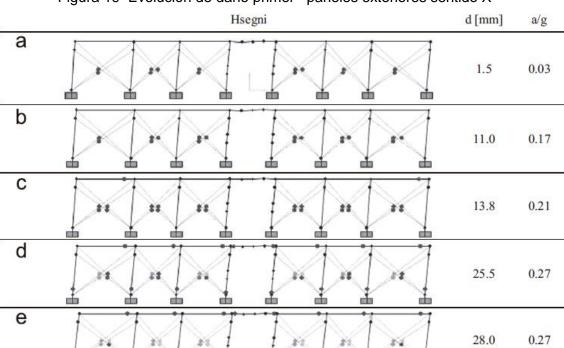


Figura 19 Evolución de daño primer paneles exteriores sentido X

Tomado de Antonio Di Cesare et al., 2014

La falla de los elementos de concreto y paneles de relleno se dio para valores más altos de aceleración espectral respecto a los encontrados en sentido Y.



5. PERSPECTIVAS DEL DESARROLLO DEL ÁREA

5.1. Áreas de trabajo actual

Principalmente para dar un veredicto rápido del estado de una edificación luego de un sismo se usa un método cuantitativo, en el que por supuesto está involucrado el concepto del profesional capacitado. Se ha visto que en países como Chile y México se hace un esfuerzo enorme por mantener actualizadas a las personas a las cuales se les delega la función de evaluadores o inspectores.

Teniendo en cuenta lo anterior, un factor importante dentro de la preparación para la emergencia es el conocimiento de las condiciones preexistentes. Se está trabajando en tener un inventario de las edificaciones y clasificarlas según su sistema estructural, materiales, norma de diseño, etc. Sin embargo, es un trabajo exhaustivo y complejo que requiere de grandes esfuerzos logísticos y económicos para un país.

La ciudad de Manizales (Colombia) por su localización y topografía se considera de alto riesgo sísmico. Se están proponiendo modelos probabilísticos de vulnerabilidad que amparados por el impuesto predial proponen un sistema de protección financiera ante el riesgo, además de permitir el planteamiento de planes de emergencia.

En cuanto a sistemas de evaluación a gran escala existe la inspección usando imágenes satelitales, la cual, apoyándose en sistemas de información geográfica y estudio de las sombras de las construcciones se puede determinar una zona de edificios colapsados. También mediante la comparación de fotografías de diferentes épocas pre y post-sismo se pueden medir desplazamientos que predicen el posible comportamiento de la estructura luego del sismo.

A nivel global, la GAR (Global Assessment Report), impulsada por entidades como UNISDR (Agencia de las Naciones Unidas para la reducción del riesgo de desastres) contribuye enormemente con la evaluación de riesgo sísmico a gran escala. De manera resumida la plataforma CAPRA (Comprehensive Approach to Probabilistic Risk Assessment) permite ver curvas de excedencia de pérdidas a nivel nacional.



5.2. Problemas por resolver

Indiscutiblemente el tema es un reto para la ingeniería y las entidades gubernamentales involucradas en temas de gestión de riesgo. Por lo cual, a continuación se enumeran diferentes factores que sirven como punto de partida para continuar mejorando los sistemas:

- Mayor participación de entidades gubernamentales.
- Realizar capacitaciones y actualizaciones al personal profesional encargado de las inspecciones después de un sismo.
- Socialización efectiva de la información en cuanto a formatos de inspección.
- Planteamiento y divulgación de la logística a seguir en el caso del evento sísmico.
- Conocimiento y concientización de los sistemas estructurales que se tienen en nuestras construcciones para cuantificar el posible daño e impacto en la población.
- En Colombia, puntualmente en Bogotá, el tema debe tratarse de manera constante, es importante resaltar que la última socialización y capacitación que se realizó fue en Diciembre de 2010 con el formato de inspección de daño de 2009.



6. CONCLUSIONES

- En primer lugar se debe resaltar el crucial e importante papel que tienen las entidades de gestión de riesgo de cada ciudad, el interés en desarrollar, discutir, socializar y poner en marcha los sistemas de evaluación de daño debe empezar por allí.
- La importancia de hacer un trabajo juicioso con los sistemas de evaluación de daño post-sismo permite mitigar consecuencias como la congestión de albergues, pérdidas de vidas por edificaciones vulnerables habitadas durante las réplicas, definición de estructuras a reforzar o demoler, entre otras.
- Los métodos cuantitativos por lo general son muy parecidos entre países, puesto que han sido basados en mismos estudios y las guías de evaluación siguen parámetros muy estándar para catalogar los niveles de daño.
- En particular la herramienta computacional desarrollada por Marta Liliana Carreño basada en redes neuronales y conjuntos difusos, resulta ser una opción segura y confiable cuando se requiere hacer evaluación de daño rápida y efectiva ante la emergencia de un sismo. Es la base de la guía técnica desarrollada por AIS y FOPAE vigente en Colombia.
- En cuanto a métodos de evaluación cuantitativos, el estudio realizado por Antonio Di Cesare et al., 2014, tiene una ventaja al contar con una recopilación importante de datos, ya que se presentaron dos sismos; uno el 31 de octubre de 2002 y otro el 1ro de noviembre de 2002. Se tomaron acciones muy rápidas luego del primer sismo y en el edificio en estudio se instalaron equipos de medición que tomaron datos exclusivos del segundo evento. Lo cual permitió desarrollar el método de inspección en tres fases. Una fase cero basada en los planos de diseño, una primera fase basada en el daño luego del primer sismo y finalmente una segunda fase basada en el daño luego del segundo sismo.
- La modificación al método de Park-Ang propuesta por Jiang y Chen es una opción interesante al eliminar el problema que tenía el primer planteamiento al no converger.



BIBLIOGRAFÍA

Park YJ and Ang AHS (1985). Mechanistic seismic damage model for reinforced concrete. Journal of Structural Engineering

Q. Xue, C.W. Wu, C.C. Chen, W.Y Chou. Post-earthquake loss assessment based on structural component damage inspection for residential RC buildings. Journal of Structural Engineering. 2009

Mainstone RJ. Supplementary note on the stiffness and strength of infilled frames. Build Res Establish.1974(London).

FOPAE-AIS. Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. 2009

S. Jérez, A. Mebarki, M. Boukri, D. Benouar. Post-seismic damage evaluation: A probability-based global damage index. 15 WCEE Lisboa 2012

H. J. Jiang, L. Z. Chen, Q. Chen. Seismic Damage Assessment and Performance Levels of Reinforced Concrete Members. China 2011

Antonio Di Cesare, Felice Carlo Ponzo, Marco Vona, Mauro Dolce, Angelo Masi, Maria Rosaria Gallipoli, Marco Mucciarelli. Identification of the structural model and analysis of the global seismic behaviour of a RC damaged building. Italia 2014

H. Santa María, Allard, Lürdes, M. Santa María. Plan de protección civil: sistema de evaluación estructural rápida post-sismo de edificios e infraestructura. Chile 2010

Timo Balz, Mingsheng Liao. Building-damage detection using post-seismic high-resolution SAR satellite data. Julio 2010

Joel Aragón Cárdenas, Leonardo E. Flores Corona, Oscar A. López Bátiz. Manual del formato de captura de datos para evaluación estructural. Red Nacional de Evaluadores CENAPRED. México 2011

Ministerio de vivienda y Urbanismo MINVU. Instructivo para la evaluación técnica de daños en viviendas post desastres. Chile

AIS. Sistema experto para la toma de decisiones de habitabilidad y reparabilidad en edificios después de un sismo. Colombia 2003



Eduardo Hurtado G. Fichas de lesiones típicas de daños por terremotos e inmuebles. Chile 2014.

Martha Liliana Carreño. Técnicas innovadoras para la evaluación del riesgo sísmico y su gestión en centros urbanos: Acciones ex ante y ex post. Tesis para Universidad Politécnica de Cataluña. España.

Martha Liliana Carreño, Omar Darío Cardona A, Mabel Cristina Marulanda, Alex H. Barbat. Herramienta Computacional para la evaluación post-sísmica de daños de edificios. Colombia 2006

Plataforma CAPRA Comprehensive Approach to Probabilistic Risk Assessment. http://www.ecapra.org/es/. Julio 2015.



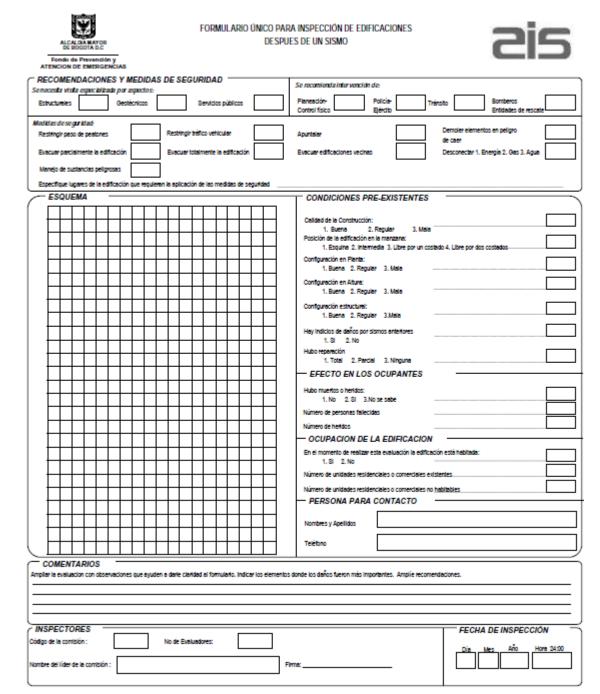
ANEXOS

Anexo 1 Formato único de inspección después de un sismo Pág 1. FOPAE-AIS

Control of the Contro	NSPECCIÓN DE EDIFICACIONES DE UN SISMO
LOCALIDAD NOMBRE DEL	Formulario Número
LOCALIDAD BARRIO	Impección de la edificación Clasificación de la bilabilidad
	Exterior e Interior No se pudo entrer Verde Amerillo Narenia Rojo
BARRIO MANZANA PREDIO CONSTRUCCION	
IDENTIFICACION CATASTRAL	
- IDENTIFICACION DE LA EDIFICACION -	DESCRIPCIÓN DE LA ESTRUCTURA
Dirocción: Carrera Cale Trensv Diag	Sistema Estructural Congelo
	Reforzado: 11 Pórtico de concreto 12 Muros estructurales 13 Sistemas duales 14 Prefabricados
Avda Otro: Número	Mamposteria: 21 Mamposteria confinada 22 Mamposteria reforzada 23 Mamposteria no reforzada Acoro: 31 Pórticos enfostados 32 Pórticos no arricatados
Nombre de la Edificación:	Madera: 41 Pórticos y paneies en madera 42 Pórticos en madera y paneies en otros materiales
Uso predominante:	Baharegae O 51 Muros en behareque 52 Muros en tapia tapia:
4 Protected A Commodel 1 Statements	50 Minte 80 Othon
4. Salud 5. Hoteleno 6. Oficinas	Sistema Estructural
7. Industrial 8. Institucional 9. Bodegas De la Planta Baja 10. Estacionamientos 11. Otros	Tipo de Entrepiso Concreto Refocado: 11 Pleos maciza 12 Pleos aligerada 13 Refociar celulado
Número de	Acero: 21 Lámina colaborante (atent deck) 22 Vigas 23 Cerchas Madera 31 Vigas 32 Mida
pisos: Niveles sobre el terreno Sótanos Total	Tipo de entrepiso:
Dimensiones aproximadas	Año de construcción
del la edificación; Frente (m) Fondo (m):	1. Antes de 1930 2. 1930 a 1984 3. 1985 a 1997 4. A partir de 1998
	2.100a1001
/ ESTADO DE LA EDIFICACION	Daños en Elementos Estructurales en el piso de mayor afectación
Estado General de la Edificación	Danos en Elementos Estructurales en el piso de mayor alectación
Reviser la edificación en forma global pare las condiciones señaladas a continuación y hacer las aciaraciones necesarias en la sección de comentarios:	Indique el nivel de entrepiso con el mayor dano
	Indique el porcentaje de los elementos afectados según su grado de daño
Existe colapso: 1. No 2. Parcial 3. Total	1. Ninguno 2. Leve 3. Moderado 4. Fuerte 5. Severo
Desviación o inclinación de la edificación o de algún entrepiso	13 . Columnas o muros portantes
1. SI 2. No 3. No se pudo determiner	14. Vigas
3. Fella o asentamiento de la cimentación:	15. Nudos o puntos de conexión
1. SI 2. No 3. No se pudo determinar	13. Hadd o particle Controll
Daños en Elementos Arquitectónicos	16. Entreplace
Indique el grado de dano de los elementos	Porcentaje de Daños Global de la Edificación
4. Muros de fachadas o antepechos	Estimar el porcentaje del área afectada con relación al área total construida de la edificación : Rango % Clastificación Global del dano
1. Ninguno 2. Leve 3. Moderado 4. Fuerte 5. Severo	
5. Muros divisorios o perticiones	0% Ninguno
1. Ninguno 2. Leve 3. Moderedo 4. Fuerte 5. Severo	0 - 10% Leve
6. Clelo rescs y lumineries	10 - 30% Moderado
1. Ninguno 2. Leve 3. Moderedo 4. Fuerte 5. Severo	30 - 60% Fuerte
7. Cublerta 1. Ninguno 2. Leve 3. Moderado 4. Fuerte 5. Severo	60 - 100% Severo
8. Escaleres	100% Colleges total
1. Ninguno 2 Leve 3. Moderedo 4. Ruerte 5. Severo	Clasificación global del daño y habitabilidad de la edificación
9. Instalaciones: Acueducto Alcantarillado Energia Ges S. 1. Ninguno 2. Leve 3. Moderado 4. Fuerte 5. Severo	Clasificación Global del dano Clasificación de habitabilidad (color)
1. Ninguno 2. Leve 3. Moderato 4. Puene 5. Severo	Ninguno
1. Ninguno 2 Leve 3. Moderado 4. Ruerte 5. Severo	Leve
	Fuerte
Problemas Geotécnicos	
	5. Severo Peligro de colapso (rojo)
11. Falls en talud o movimientos en mass	Indique la clasificación del deño según la presente evaluación
11. Falla en Italud o movimientos en masa 1. No 2. Puntual 3. General 12. Asentamiento, subsidenda o licuación	

Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009





Tomado de Guía Técnica para inspección de edificaciones después de un sismo. FOPAE-AIS. 2009



Anexo 2 Formato de captura de datos para evaluación estructural

FORMATO DE CAPTURA I	DE DATOS PARA
EVALUACIÓN ESTR	UCTURAL Febrero-2011
Fecha: Hora:	Duración visita: Clave:
Nombre del evaluador:	☐ Ingeniero o arquitecto ☐ Estudiante Ing/Arq.
INFORMACION GENERAL DEL INMUEBLE	
Nombre del inmueble: Nombre del edificio/cuerpo/área:	
(usar un formato por cada edificio/cuerpo/área)	Coordenadas: (N, O, msnm)
Calle y número: Colonia/Barrio:	Cédigo postal:
Localidad (pueblo/cludad):	occigo posta.
Delegación/Municipio:	Estado:
Referencias:	(entre calles "A" y "B", un sitio notable, etc.)
Presona contactada/propietario:	Cargo o función:
Teléfono: +() Fax:	Correo electrónico:
USO (A	inotar % de área para cada uso, debe sumar 100%)
Tienda Ginica Harrante Harrant	Terminal de pasajeros Terminal de carga Estructura GRUPO: Aeropuerto/Puerto Correo / Telégrafo / Teléfono Radio / Televisión Antena transmisora Otro
Ocupación: 🗖 Habitada/en uso 🗖 Abandonada/desocupada 🗖 Desalojada ;	Número de ocupantes por daños o capacidad de personas:
TERRENO Y CIMENTACIÓN	
Topografia Tipo suelo Planicie Arcilla muy blanda Ladera de cerro Limos o arcillas Rivera rio/lago Granular suelto Fondo de valle Granular compacto Depósitos lacustres Roca Costa Nivel freático:m Pendiente del terreno:	Clm. Superficial Cimentación Profunda Zapatas alsiadas Pilotes / pilas Zapatas corridas Cimiento de piedra Losa Cajón Solistancia a río / lago / mar:m
CARACTERÍSTICAS DE LA ESTRUCTURA	
No. de niveles, n = Año de construcción: Area del ter No. de sótanos: Año rehabilitación: Recarga ac Apéndices en azotea (escaieras / elevador / cuarto azotea) Area de la l Mezanine (losa intermedia que no cubre toda la planta) Dimension Piso a media altura (de los entrepisos tipo) X = 1 Semisótano (primer sótano a medio nivel de calle) Altura Piant Altura Piant Altura Piant Altura entre No. cajones Elevador Eléctrica No. elevador No. elevador	planta tipo: m²
< <logotipos de="" instituciones="" p="" p<=""></logotipos>	participantes>>



VULNERABILIDAD	
Posición en manzana: ☐Esquina ☐Medio ☐Alsiado	
Asimétrico (efectos de torsión) Aberturas en planta > 20 % (área o longitud) Longitud entrantes/sallentes > 20 %	Irregularidad en elevación Apoyos a direrente nivel (laderas) Ilegan a la cimentación Sistemas de entrepiso inclinados Grandes masas en pisos superiores Arregio irregular de ventanas en fachada
Otras fuentes de vulnerabilidad	Edificio vecino critico
Conexión excéntrica trabe-columna Columna débil-viga Péndulo invertido/una sola hilera de columnas Un elemento resiste más del 35% del sismo	No. de pisos: Muros Separación : Cm Muros Daño medio Otro Daño severo Pisos a diferente altura
SISTEMA ESTRUCTURAL	
Material en muros Se	ección de elementos predominantes
Refuerzo en la mamposteria Diago Sin refuerzo Con refuerzo interior Mamposteria Confinada Otro: Mamposteria mai confinada	is Principales
ESTRUCTURA PRINCIPAL VERTICAL	SISTEMA DE PISO / TECHO
Planta Niveles Baja Tipo X Y X Y X Y Concreto Concreto Concreto Concreto Cols. y losa plana Madera Acero Diafragma mamposteria Con vigas de acoplamiento: Marcos en el entrepiso representativo Número total de columnas: (en todo el entrepiso) No. crujtas con contraviento: en X: en Y: No. crujtas con muro diafragma: en X: en Y: Muros en el entrepiso representativo Suma de longitudes de muros y espesor (t): De concreto: ELX - m, ELy - m, t - cm De mamposteria: ELX - m, ELy - m, t - cm	Sistema de piso Losa apoyada en trabes Losa piana (sin trabes) Vigas y piso de madera Vigas y enladrillado (bovedo catalana) Vigas, largueros y cubierta Armaduras y cubierta Armaduras y cubierta Armaduras 3D Arcos de mamposteria Distancia a ejes de: Trabes secundarias: cm Vigas, viguetas o cm Largueros: cm Largueros: cm Cubierta de techo igual a sistema de piso Lamina de asbesto/plástico Cartón o desecho Paneles Madera Paja Teja Tipo de anciaje y separación: cm Cúpula Ø= m
Planos: Arquitectónico Estructural Memoria de cálculo	Autoconstrucción (sin cálculo) Especificar:
REHABILITACIÓN	
Tipo Técnicas empleadas Arquitectónicas Recimentación Adición de muros Reparación estruct. Encamisado concreto Adición muros m Refuerzo Encamisado acero Contratuertes exi Reestructuración Muros: maila y mortero Otro Contraventeo Otro	namposteria temos



EVALUACIÓN DE DAÑOS
Problemas geotécnicos Grietas en el terreno dircundante Hundimientos diferenciales Desilizamiento de ladera Socavación o Erosión Estructura Colapso parcial Techo Planta baja Planta baja Piso Intermedio Sección del edificio % Choque con edificio vecino
Daños máximos observables Anotar la clave de entrepiso (N1, N2,, S1
Tipo de daño y caracteristicas Columnas Trabes Muros Contraviento Conexiones
1- Colapso / daño generalizado 2- Grietas Inclinadas (por cortante)
3- Grietas normales al eje (por flexión) mm
6- Fractura refuerzo transversal o estribos 7- Pandeo de barras a compresión
8- Pandeo de placas 9- Pandeo global o Inestabilidad
10- Falla de soldadura 11- Falla de conectores (tomilios/remaches) 12- Corrosión del acero
Armado del elemento (de concreto) Distancia entre estribos / atlesadores
Sección del elemento Ejemplos de datos que se pueden recabar: $b \times h / \emptyset$ $b \times h / d \times br, tr$ $t, h_c \times b_c$ t $b \times h / d \times br, tr$ $b \times h$
Sistema de piso / techo Porcentaje de elementos dañados en el Daño grave Medio
Colapso Columnas Colu
airededor de columnas 28 Pandeo general 28 Pandeo general
sobre las trabes Muros mamposteria X Muros mamposteria X
en las esclurias del tablero mm Muros mamosteria Y Contraventeos Conexiones
DAÑOS EN OTROS ELEMENTOS
Exteriores Interiores Vidrios Pretiles Muros divisorios o particiones Elevadores
Torres de anuncios Tanques elevados Cielos rasosipiatories Instalaciones (Gas, Eléctrica, etc.) Acabados Bardas Lamparas Derrâmes tóxicos
Fachadas Otros: Escaleras
CROQUIS DEL INMUEBLE
(Marcar el Norte) N

Tomando Aragón J et al., 2011



Anexo 3 Formato propuesto de captura de datos

Inspección			
Numero de Serie:	Número de inspección	Fecha / /	Hora: :
Nombre del Inspector:		Asociación:	
Identificación del edificio			
Nombre del Edificio:	Dirección:		O Urbana
Persona de Contacto:		C. I. N.:	O Rural
Teléfono:			
Fecha de Construcción:	N° de pisos sobre nivel:	N° de pisos bajo	o nivel:
Uso del Edificio: 1Resid	encial 2Comercial 3	-Educacional 4Salud 5	-Hotelero 6Industrial
7Oficin	nas 8Bodegas 9Estacion	namientos 10Otro:	
Sistema estructural			
Hormigón Albañilería	Acero		Madera
	bloques de tipo:		
○ Armada	Cerámico	Marcos arriostrados	 Marcos de madera
O Marcos O Confinada	○ Fiscal	 Marcos rigidos 	
Muros No armada	O Hormigón		 Muros de madera
Mixtos		oldado 🔾 Apernado 🤍 M	
	Otro		Otro material
Inspección			
Modo de Inspección Exterior			icio Otro
Evaluación global de la estru	etura O N		○ sí
Colapso total o parcial			Sí
Daño producto de edificaciones ad	,	0,2 m 0,2 - 1,0 m	<u> </u>
Asentamientos producidos Asentamiento diferencial		1/60 rad 0,2 - 1,0 m	
Asentamiento dilerencial	10 \$	1/60 rad 1/60 - 1/30	7 Fad 0 > 1/30 Fad
Daño estructural	A	В	C No aplica
Muros		_	- 115 upiisu
Porcentaje de daño IV o V	< 1/100 (1%)	O 1/100 - 1/10 (1%-10%)	O > 1/10 (10%)
Porcentaje de daño III	< 1/8 (12.5%)	O 1/8 - 1/4 (12.5%-25%)	○ > 1/4 (25%)
		viga y/o Nudo, tomar como	
Porcentaje de daño IV o V	○ < 1/100 (1%)	O 1/100 - 1/10 (1%-10%)	O > 1/10 (10%)
Porcentaje de daño III	○ < 1/8 (12.5%)	1/8 - 1/4 (12.5%-25%)	○ > 1/4 (25%)
Daño no estructural	A	В	С
Vidrio y marcos de las ventanas	Casi sin daños	O Deformación y/o grietas	Peligro de caída
Terminaciones exteriores	○ Sin daños	 Grietas leves 	Grietas significativas
Terminaciones interiores	○ Sin daños	Grietas leves	Grietas significativas
Cielo falso, ductos de ventilación	○ Sin daños	 Daños observados 	Peligro de caída
Muros no estructurales	 Sin o pocos daños 	 Grietas sin deforma- 	Grietas extensas en unión
(Enmarcados)		ción fuera del plano	o deformación fuera del plano
Muros no estructurales (sin marco)	○ Sin daños	Grietas leves	Grietas de corte
Estanques, Antenas, Balcones	○ Sin daños	 Daños observados 	Peligro de caída
Daño en cañerías agua/de	sagües Daños en d	el suministro eléctrico	Daño en cañerías de gas
Suma	A	В	С
Т	otal		
Resumen			
nesumen			
Resumen			
Evaluación final del edificio			
O INSPECCIONADO (SOLO A)	○ ENTRADA	LIMITADA (B≥1 y C=0)	○ INSEGURO (B \geq 2 ó C \geq 1)
Recomendaciones: (Especifique lug	ares)
O Apuntalar O Alzaprimar	Remover objetos peligrosos	O Acordonar O Otras	
Comentarios:			
Pacuparahilidad			
Recuperabilidad Evaluación de la recuperabilidad de la e	structura		
Sin daño Daño menor		or recuperable	Destruida / irrecuperable



		cálcul	-,	_	ingun				Leve	(II)		Mod	derado	(111)	Fu	ierte	(IV)		S	ever	o (V)				To	tal
Colu	mnas				Buil	(1)	\Box			(,	\neg	11101	00.000	(,	<u> </u>		. (,	\neg			J (1)			\vdash	- 10	
Murc							\neg				\neg							\neg					1	\vdash		
/igas	5						\neg				\neg												1			
Nudo							\neg				\neg												1			
Cone	xiones	Soldada	as								\neg												1			
Cone	xiones	Aperna	das																							
osas	s																									
ech	umbres																									
			~ _																							
	cación		ino) Si								No				
	o colap luació		ada a	n al a	acon.	tom	ion	to o	ino	lino	oián	do			iono	_					\cup	No				
	tamient					c-			(m)																	
	acion d				E)- Эх=		_	(111)	rad			θу=			rad		θ =	1	9° -	$+\theta_{v}^{2}$	=				rad
	idelett d	C 14 14	idacio		,	-			_	100			·, _						V		y					-100
			Asen	tami	ento d	de la	fun	daci	on (r	m)								F	sen	tami	iento	de l	a fur	ndac	ion (m)
																										.3
П.	1/200	Sin D	año								Х				1/15	Λ	Sin	Dañ								
	1/150 Leve Moderado Moderado Severo 1/150 Moderado Moderado Severo Severo 1/30 Moderado Moderado Severo Severo 1/30 Moderado Moderado Severo Severo Severo 1/30 Moderado Moderado Severo)																								
		Sev																								
	-,	Sev	ero	Se	evero		Se	ever)	Se	evero				1,50		Se	verd)	S	ever	0	S	ever	О	Sev
 :		-~-							:	I			-1-1	£												
	o de d Sin Daño		roduc	to d						incli	ınacı	on (_									D "		vero		
J :	sin Dano	0			,	0	Dane	o Lev	ve					Dar	io Mo	dera	ado				0	Dan	o 5e	vero)	
uen	na																									
\Box						\neg						\neg		Т	П											
\neg						-																				
-	_	-	_		_	\rightarrow	_					-		+	\vdash									-		
\neg																										
\rightarrow	_	-	_		-	\rightarrow						-	_	+	\vdash	_								-		
\neg						\neg																				
		-	_		-	\rightarrow	_					-	_	+	\vdash									-	-	
7	_	H	+																							
-						_	-							+												
																									-	

Tomado de Santa María H, et al., 2010