

## **7. ANEXOS**

**ANEXO A. BASE DE DATOS PARA COLUMNAS CIRCULARES**

Autor de los datos de ensayos	Muestra	Nº de capas	<i>t</i> espesor [mm]	$E_{CFRP}$ (GPa)	Hormigón no confinado					Hormigón confinado			
					Diámetro [mm]	Altura [mm]	$f'_{co}$ [MPa]	$\epsilon_{co}$ (%)	$\epsilon_t$ (%)	$f'_{cc}$ [MPa]	$\epsilon_{cu,exp}$ (%)	$\epsilon_{icu}$ (%)	$\epsilon_{h,rup}$ (%)
Aire et al. (2002)	HF30	1	0,117	204,27	150	300	42	0,239	0,0635	46	0,92	0,884	0,884
		3	0,351	204,27	150	300	42	0,239	0,0635	77	2,116	0,927	0,927
		6	0,702	204,27	150	300	42	0,239	0,0635	108	3,162	1,05	1,05
	HF70	3	0,351	204,27	150	300	69	0,24	0,0435	98	0,776	0,821	0,821
		6	0,702	204,27	150	300	69	0,24	0,0435	156	1,634	1,03	1,03
		9	1,053	204,27	150	300	69	0,24	0,0435	199	2,281	1,137	1,137
		12	1,404	204,27	150	300	69	0,24	0,0435	217	2,387	0,85	0,85
Toutanji et al. (1999)	C1	2	0,22	230,5	76	305	30,93	0,19	0,18	95,02	2,45	-	1,25
	C5	2	0,33	372,8	76	305	30,93	0,19	0,18	94,01	1,55	-	0,55
Lam, L. and Teng, J. G. et al (2004)	C1-1	1	0,165	250	152	305	35,9	0,203	-	50,4	1,273	-	1,147
	C1-2	1	0,165	250	152	305	35,9	0,203	-	47,2	1,106	-	0,969
	C1-3	1	0,165	250	152	305	35,9	0,203	-	53,2	1,292	-	0,981
	C2-1	2	0,33	250	152	305	35,9	0,203	-	68,7	1,683	-	0,988
	C2-2	2	0,33	250	152	305	35,9	0,203	-	69,9	1,962	-	1,001
	C2-3	2	0,33	250	152	305	35,9	0,203	-	71,6	1,85	-	0,949
	C3-1	3	0,495	250	152	305	34,3	0,188	-	82,6	2,046	-	0,799
	C3-2	3	0,495	250	152	305	34,3	0,188	-	90,4	2,413	-	0,884
Lam L, Teng JG, Cheung CH, Xiao Y. (2006)	C3-3	3	0,495	250	152	305	34,3	0,188	-	97,3	2,516	-	0,968
	CI-M1	-	0,165	250	152	305	41,1	0,256	-	52,6	0,9	-	0,81
	CI-M2	-	0,165	250	152	305	41,1	0,256	-	57	1,21	-	1,08
	CI-M3	-	0,165	250	152	305	41,1	0,256	-	55,4	1,11	-	1,07
	CII-M1	-	0,33	247	152	305	38,9	0,25	-	76,8	1,91	-	1,06
	CII-M2	-	0,33	247	152	305	38,9	0,25	-	79,1	2,08	-	1,13
	CII-M3	-	0,33	247	152	305	38,9	0,25	-	65,8	1,25	-	0,79

	34	-	0,68	240,7	152	305	38	0,217	-	110,1	2,551	-	0,977
	35	-	0,68	240,7	152	305	38	0,217	-	107,1	2,613	-	0,965
	36	-	1,02	240,7	152	305	38	0,217	-	129	2,794	-	0,892
	37	-	1,02	240,7	152	305	38	0,217	-	135,7	3,082	-	0,927
	38	-	1,36	240,7	152	305	38	0,217	-	161,3	3,7	-	0,872
Presente	39	-	1,36	240,7	152	305	38	0,217	-	158,5	3,544	-	0,877
estudio (T.	40	-	0,11	260	152	305	37,7	0,275	-	48,5	0,895	-	0,935
Jiang, J.G.	41	-	0,11	260	152	305	37,7	0,275	-	50,3	0,914	-	1,092
Teng	42	-	0,11	260	152	305	44,2	0,26	-	48,1	0,691	-	0,734
(2007))	43	-	0,11	260	152	305	44,2	0,26	-	51,1	0,888	-	0,969
	44	-	0,22	260	152	305	44,2	0,26	-	65,7	1,304	-	1,184
	45	-	0,22	260	152	305	44,2	0,26	-	62,9	1,025	-	0,938
	46	-	0,33	250,5	152	305	47,6	0,279	-	82,7	1,304	-	0,902
	47	-	0,33	250,5	152	305	47,6	0,279	-	85,5	1,936	-	1,13
	48	-	0,33	250,5	152	305	47,6	0,279	-	85,5	1,821	-	1,064
Watanable,	1	-	0,17	224,6	100	200	30,2	0,23	-	46,6	1,51	-	0,94
K.; et al	2	-	0,5	224,6	100	200	30,2	0,23	-	87,2	3,11	-	0,82
(1997)	3	-	0,67	224,6	100	200	30,2	0,23	-	104,6	4,15	-	0,76
Matthys S.;	10	-	0,12	200	150	300	34,9	0,21	-	44,3	0,85	-	1,15
et al. (1999)	11	-	0,12	200	150	300	34,9	0,21	-	42,2	0,72	-	1,08
Rochette P,		-	0,6	82,7	100	200	42	0,2	-	73,5	1,6	-	0,89
Labossiere	C100-C2	-	0,6	82,7	100	200	42	0,2	-	73,5	1,57	-	0,95
et al. (2000)		-	0,6	82,7	100	200	42	0,2	-	67,6	1,35	-	0,8
	24	-	0,38	105	152	305	33,7	0,2	-	47,9	1,2	-	0,84
	25	-	0,38	105	152	305	33,7	0,2	-	49,7	1,4	-	1,15
Xiao, Y.	26	-	0,38	105	152	305	33,7	0,2	-	49,4	1,24	-	0,87
and Wu, H.	27	-	0,76	105	152	305	33,7	0,2	-	64,6	1,65	-	0,91
et al (2000)	28	-	0,76	105	152	305	33,7	0,2	-	75,2	2,25	-	1
	29	-	0,76	105	152	305	33,7	0,2	-	71,8	2,16	-	1

	30	-	1,14	105	152	305	33,7	0,2	-	82,9	2,45	-	0,82
	31	-	1,14	105	152	305	33,7	0,2	-	95,4	3,03	-	0,9
	32	-	0,38	105	152	305	43,8	0,2	-	54,8	0,98	-	0,81
	33	-	0,38	105	152	305	43,8	0,2	-	52,1	0,47	-	0,76
	34	-	0,38	105	152	305	43,8	0,2	-	48,7	0,37	-	0,28
	35	-	0,76	105	152	305	43,8	0,2	-	84	1,57	-	0,92
	36	-	0,76	105	152	305	43,8	0,2	-	79,2	1,37	-	1
	37	-	0,76	105	152	305	43,8	0,2	-	85	1,66	-	1,01
	38	-	1,14	105	152	305	43,8	0,2	-	96,5	1,74	-	0,79
	39	-	1,14	105	152	305	43,8	0,2	-	92,6	1,68	-	0,71
	40	-	1,14	105	152	305	43,8	0,2	-	94	1,75	-	0,84
	41	-	0,38	105	152	305	55,2	0,21938	-	57,9	0,69	-	0,7
	42	-	0,38	105	152	305	55,2	0,21938	-	62,9	0,48	-	0,62
	43	-	0,38	105	152	305	55,2	0,21938	-	58,1	0,49	-	0,19
	44	-	0,76	105	152	305	55,2	0,21938	-	74,6	1,21	-	0,74
	45	-	0,76	105	152	305	55,2	0,21938	-	77,6	0,81	-	0,83
	46	-	1,14	105	152	305	55,2	0,21938	-	106,5	1,43	-	0,76
	47	-	1,14	105	152	305	55,2	0,21938	-	108	1,45	-	0,85
	48	-	1,14	105	152	305	55,2	0,21938	-	103,3	1,18	-	0,7
Dias da	61	-	0,111	240	150	600	28,2	0,2	-	31,4	0,39	-	0,26
Silva, et al	62	-	0,222	240	150	600	28,2	0,2	-	57,4	2,05	-	1,18
(2001)	63	-	0,333	240	150	600	28,2	0,2	-	69,5	2,59	-	1,14
Shehata et	75	-	0,165	235	150	300	29,8	0,21	-	57	1,23	-	1,23
al (2002)	76	-	0,33	235	150	300	29,8	0,21	-	72,1	1,74	-	1,19
Berthet,		1	0,165	230	160	320	24,3	0,241	-	42,8	1,633	-	0,957
J.F.; Ferrier,	C20-C1	1	0,165	230	160	320	25,5	0,203	-	37,8	0,932	-	0,964
E.;		1	0,165	230	160	320	25,2	0,256	-	45,8	1,674	-	0,96
Hamelin, P.		2	0,33	230	160	320	24,3	0,241	-	56,7	1,725	-	0,899
(2005)	C20-C2	2	0,33	230	160	320	25,5	0,203	-	55,2	1,577	-	0,911

		2	0,33	230	160	320	25,2	0,256	-	56,1	1,68	-	0,908
		1	0,11	230	160	320	40,3	0,186	-	49,8	0,554	-	1,015
	C40-C1	1	0,11	230	160	320	39,3	0,211	-	50,8	0,663	-	0,952
		1	0,11	230	160	320	40,6	0,204	-	48,8	0,608	-	1,203
		1,5	0,165	230	160	320	40,3	0,186	-	53,7	0,66	-	0,88
	C40-C1.5	1,5	0,165	230	160	320	39,3	0,211	-	54,7	0,619	-	0,853
		1,5	0,165	230	160	320	40,6	0,204	-	51,8	0,639	-	1,042
		2	0,22	230	160	320	40,3	0,186	-	59,7	0,599	-	0,788
	C40-C2	2	0,22	230	160	320	39,3	0,211	-	60,7	0,693	-	0,83
		2	0,22	230	160	320	40,6	0,204	-	60,2	0,73	-	0,809
		4	0,44	230	160	320	40,3	0,186	-	91,6	1,443	-	0,924
	C40-C4	4	0,44	230	160	320	39,3	0,211	-	89,6	1,364	-	0,967
		4	0,44	230	160	320	40,6	0,204	-	86,6	1,166	-	0,885
		9	0,99	230	160	320	40,3	0,186	-	142,4	2,461	-	0,989
	C40-C9	9	0,99	230	160	320	39,3	0,211	-	140,4	2,389	-	1,002
		12	1,32	230	160	320	40,3	0,186	-	166,3	2,7	-	0,999
		2	0,33	230	160	320	51,4	0,248	-	82,6	0,832	-	0,934
	C50-C2	2	0,33	230	160	320	52,7	0,201	-	82,8	0,699	-	0,865
		2	0,33	230	160	320	51,8	0,231	-	82,3	0,765	-	0,891
		4	0,66	230	160	320	51,4	0,248	-	108,1	1,141	-	0,667
	C50-C4	4	0,66	230	160	320	52,7	0,201	-	112	1,124	-	0,871
		4	0,66	230	160	320	51,8	0,231	-	107,9	1,121	-	0,882
		N1	0,381	78	152	300	32,1	0,21	-	39,71	1,01	-	0,82
	Eid, R.;	N2	0,762	78	152	300	32,1	0,21	-	57,58	1,9	-	0,95
	Roy, N. and	N3	1,143	78	152	300	33,6	0,2	-	74,24	2,29	-	0,88
	Paultre, P.	M1	0,381	78	152	300	48	0,24	-	59,8	0,68	-	0,84
	(2009)	M2	0,762	78	152	300	48	0,24	-	80,04	1,2	-	1,2
		M3	1,143	78	152	300	48	0,24	-	99,84	1,6	-	1,27
	Demers, M.	D25-1	0,9	84	300	1200	24,2	0,18	-	33,4	0,67	-	0,35

and Neale, K.W. (1999)	D25-2	-	0,9	84	300	1200	20,5	0,21	-	31,3	0,77	-	0,39
	D25-3	-	0,9	84	300	1200	26,8	0,2	-	37,1	0,7	-	0,34
	D25-4	-	0,9	84	300	1200	24	0,21	-	38,8	0,91	-	0,44
	D40-1	-	0,9	84	300	1200	43,1	0,26	-	51,1	0,54	-	0,55
	D40-2	-	0,9	84	300	1200	43,6	0,27	-	55,7	0,59	-	0,48
	D40-3	-	0,9	84	300	1200	41,8	0,25	-	52,1	0,49	-	0,41
	D40-4	-	0,9	84	300	1200	46,2	0,28	-	44,8	0,76	-	0,5
	U25-1	-	0,9	84	300	1200	24,2	0,18	-	32,2	0,38	-	0,37
	U25-2	-	0,9	84	300	1200	20,5	0,21	-	36,6	0,99	-	0,57
	U25-3	-	0,9	84	300	1200	26,8	0,2	-	35,8	0,66	-	0,43
	U25-4	-	0,9	84	300	1200	24	0,21	-	37	0,98	-	0,57
	U40-1	-	0,9	84	300	1200	43,1	0,26	-	50,1	0,55	-	0,61
	U40-2	-	0,9	84	300	1200	43,6	0,27	-	52,3	0,38	-	0,42
	U40-3	-	0,9	84	300	1200	41,8	0,25	-	54,8	0,42	-	0,63
	U40-4	-	0,9	84	300	1200	46,2	0,28	-	53,6	0,56	-	0,33

**ANEXO B. BASE DE DATOS PARA COLUMNAS CUADRADAS**

Autor de los ensayos	Muestra	Nº de capas	$t$ espesor [mm]	$E_{CFRP}$ (GPa)	Hormigón no confinado				Hormigón confinado				
					$b \times b$ [mm]	$H$ [mm]	Radio $r$ [mm]	$\rho=2r/b$	$f'_{co}$ [MPa]	$\epsilon_{co}$ (%)	$f'_{cc}$ [MPa]	$\epsilon_{cu,exp.}$ (%)	$\epsilon_{h,rup}$ (%)
Rochette and Labossiere (2000)	1	-	0,9	82,7	152	500	25	0,33	42	-	43,3	-	0,23
	2	-	0,9	82,7	152	500	38	0,50	42	-	47,5	-	0,56
	3	-	0,9	82,7	152	500	38	0,50	42	-	50,4	-	0,63
	4	-	1,5	82,7	152	500	5	0,07	43,9	-	43,9	-	0,71
	5	-	1,2	82,7	152	500	25	0,33	35,8	-	52,3	-	0,44
	6	-	1,5	82,7	152	500	25	0,33	35,8	-	57,6	-	0,59
	7	-	1,2	82,7	152	500	38	0,50	35,8	-	59,4	-	0,7
Lam and Teng (2003b)	8	-	0,165	257	150	600	15	0,20	33,7	-	35	-	1,03
	9	-	0,165	257	150	600	25	0,33	33,7	-	39,4	-	1,05
	10	-	0,33	257	150	600	15	0,20	33,7	-	50,4	-	0,97
Rousakis et al. (2006)	11	-	0,117	240	200	320	30	0,30	33	-	38,4	-	0,48
	12	-	0,351	240	200	320	30	0,30	33	-	45,9	-	1,01
	13	-	0,585	240	200	320	30	0,30	33	-	55,6	-	1,11
	14	-	0,117	240	200	320	30	0,30	34,2	-	42,2	-	0,41
	15	-	0,351	240	200	320	30	0,30	34,2	-	45,2	-	0,96
	16	-	0,585	240	200	320	30	0,30	34,2	-	54,6	-	1,41
	17	-	0,414	65	200	320	30	0,30	33	-	42,6	-	0,6
	18	-	0,828	65	200	320	30	0,30	33	-	44,4	-	0,98
	19	-	0,828	65	200	320	30	0,30	38	-	52,8	-	0,94
	20	-	0,828	65	200	320	30	0,30	39,9	-	54,2	-	0,82
Wang and Wu	21	-	0,165	230	150	300	0	0,00	31,7	-	32	-	0,6
	22	-	0,165	230	150	300	15	0,20	31,9	-	38,8	-	1,72

(2007)	23	-	0,165	230	150	300	30	0,40	32,3	-	43,4	-	1,44
	24	-	0,165	230	150	300	45	0,60	30,7	-	48,3	-	1,33
	25	-	0,165	230	150	300	60	0,80	31,8	-	50,9	-	1,82
	26	-	0,165	230	150	300	0	0,00	31,7	-	32	-	0,57
	27	-	0,165	230	150	300	15	0,20	31,9	-	31	-	1,19
	28	-	0,165	230	150	300	30	0,40	32,3	-	38,8	-	1,34
	29	-	0,165	230	150	300	45	0,60	30,7	-	42,1	-	1,44
	30	-	0,165	230	150	300	60	0,80	31,8	-	51,7	-	1,48
	31	-	0,165	230	150	300	0	0,00	31,7	-	32,7	-	0,72
	32	-	0,165	230	150	300	15	0,20	31,9	-	30,8	-	0,51
	33	-	0,165	230	150	300	30	0,40	32,3	-	37,1	-	1,19
	34	-	0,165	230	150	300	45	0,60	30,7	-	40,8	-	1,57
	35	-	0,165	230	150	300	60	0,80	31,8	-	47,3	-	1,76
	36	-	0,33	230	150	300	0	0,00	31,7	-	32,1	-	0,55
	37	-	0,33	230	150	300	15	0,20	31,9	-	40,5	-	1,01
	38	-	0,33	230	150	300	30	0,40	32,3	-	58,1	-	1,81
	39	-	0,33	230	150	300	45	0,60	30,7	-	64,6	-	1,54
	40	-	0,33	230	150	300	60	0,80	31,8	-	81,1	-	2,08
	41	-	0,33	230	150	300	0	0,00	31,7	-	31,8	-	0,84
	42	-	0,33	230	150	300	15	0,20	31,9	-	43,6	-	1,22
	43	-	0,33	230	150	300	30	0,40	32,3	-	57,5	-	1,44
	44	-	0,33	230	150	300	45	0,60	30,7	-	69,4	-	1,81
	45	-	0,33	230	150	300	60	0,80	31,8	-	73,6	-	1,51
	46	-	0,33	230	150	300	0	0,00	31,7	-	32,7	-	0,6
	47	-	0,33	230	150	300	15	0,20	31,9	-	42,4	-	1,43
	48	-	0,33	230	150	300	30	0,40	32,3	-	53,8	-	1,06
	49	-	0,33	230	150	300	45	0,60	30,7	-	70,1	-	1,52
	50	-	0,33	230	150	300	60	0,80	31,8	-	82,1	-	1,76
	51	-	0,165	230	150	300	0	0,00	52,1	-	52,4	-	0,45
	52	-	0,165	230	150	300	15	0,20	54,1	-	55	-	1,56



53	-	0,165	230	150	300	30	0,40	52	-	56,2	-	1,06
54	-	0,165	230	150	300	45	0,60	52,7	-	56,4	-	1,6
55	-	0,165	230	150	300	60	0,80	52,7	-	62,4	-	1,04
56	-	0,165	230	150	300	0	0,00	52,1	-	54,6	-	0,49
57	-	0,165	230	150	300	15	0,20	54,1	-	56,1	-	1,68
58	-	0,165	230	150	300	30	0,40	52	-	55,5	-	1,29
59	-	0,165	230	150	300	45	0,60	52,7	-	58,4	-	1,88
60	-	0,165	230	150	300	60	0,80	52,7	-	62,7	-	1,59
61	-	0,165	230	150	300	0	0,00	52,1	-	54,1	-	0,56
62	-	0,165	230	150	300	15	0,20	54,1	-	56,2	-	1,38
63	-	0,165	230	150	300	30	0,40	52	-	56	-	1,69
64	-	0,165	230	150	300	45	0,60	52,7	-	57,9	-	1,06
65	-	0,165	230	150	300	60	0,80	52,7	-	62,8	-	1,2
66	-	0,33	230	150	300	0	0,00	52,1	-	56,2	-	0,98
67	-	0,33	230	150	300	15	0,20	54,1	-	59,6	-	1,56
68	-	0,33	230	150	300	30	0,40	52	-	65,2	-	1,11
69	-	0,33	230	150	300	45	0,60	52,7	-	81,3	-	1,99
70	-	0,33	230	150	300	60	0,80	52,7	-	87,9	-	1,35
71	-	0,33	230	150	300	15	0,20	54,1	-	59,6	-	1,4
72	-	0,33	230	150	300	30	0,40	52	-	61,4	-	1,38
73	-	0,33	230	150	300	45	0,60	52,7	-	78,8	-	1,37
74	-	0,33	230	150	300	60	0,80	52,7	-	90,9	-	1,35
75	-	0,33	230	150	300	0	0,00	52,1	-	56,7	-	0,45
76	-	0,33	230	150	300	15	0,20	54,1	-	59	-	1,42
77	-	0,33	230	150	300	30	0,40	52	-	62,5	-	1,63
78	-	0,33	230	150	300	45	0,60	52,7	-	80,9	-	1,58
79	-	0,33	230	150	300	60	0,80	52,7	-	90,4	-	1,54
80	-	0,165	230	150	300	0	0,00	29,9	-	33,1	-	0,86
81	-	0,165	230	150	300	15	0,20	31,5	-	32,8	-	0,9
82	-	0,165	230	150	300	30	0,40	33,1	-	40,4	-	2

83	-	0,33	230	150	300	0	0,00	29,9	-	36	-	1,36
84	-	0,33	230	150	300	15	0,20	31,5	-	41,2	-	1,19
85	-	0,33	230	150	300	30	0,40	33,1	-	51,3	-	1,56
86	-	0,165	230	150	300	0	0,00	54,6	-	57,4	-	0,49
87	-	0,165	230	150	300	15	0,20	54,3	-	57,1	-	1,78
88	-	0,165	230	150	300	30	0,40	56,7	-	58,4	-	1,56
89	-	0,33	230	150	300	0	0,00	54,6	-	60	-	0,72
90	-	0,33	230	150	300	15	0,20	54,3	-	60,5	-	0,95
91	-	0,33	230	150	300	30	0,40	56,7	-	69,7	-	1,55

## **ANEXO C.**

Berthet, J.F.; Ferrier, E.; Hamelin, P. (2005) "Compressive behavior of concrete externally confined by composite jackets. Part A: experimental study." *Construction and building material*, vol. 19, n° 3, April 2005, pp. 223-232.

Omar Chaallal, M.ASCE; Munzer Hassan; and Michel LeBlanc (2006): "Circular columns confined with FRP: Experimental versus predictions of models and guidelines". *ASCE Journal of composites for construction*, vol. 10, n° 1, January/February 2006, pp. 4-12.

Eid, R. y Paultre, P.; M.ASCE (2008): "Analytical model for FRP-Confined circular reinforced concrete columns". *ASCE Journal of composites for construction*, vol. 12, n° 5, September/October 2008, pp. 541-552.

Guoqiang Li (2006): "Experimental study of FRP confined concrete cylinders". *Engineering Structures*, vol. 28, n° 7, June 2006, Pages 1001-1008.

Kazunori Fujikake, Sidney Mindess y Hanfeng Xu (2004): "Analytical model for concrete confined with fiber reinforced polymer composite". *ASCE Journal of composites for construction*, vol. 8, n° 4, July/August 2004, pp. 341-351.

Chung-Sheng Lee, A.M.ASCE; and Gilbert A. Hegemier (2009): "Model of FRP-confined concrete cylinders in axial compression". *ASCE Journal of composites for construction*, vol. 13, n° 5, September/October 2009, pp. 442-454.

Lin, Huei-Jeng; Liao, Chin-I (2004): "Compressive strength of reinforced concrete column confined by composite material". *Composite structures*, vol. 65, n° 2, August 2004, pp. 239-250.

Mohsen A. Issa, P.E., S.E., F.ACI, F.ASCE, M.ASCE; Rajai Z. Alrousan; and Moussa A. Issa, P.E., S.E., M.ASCE (2009): "Experimental and parametric study of circular short columns confined with CFRP composites". *ASCE Journal of composites for construction*, vol. 13, n° 2, March/April 2009, pp. 135-147.

Moran, Domingo A. and Pantelides, Chris P. M.ASCE (2002): "Stress-strain model for fiber-reinforced polymer-confined Concrete". *ASCE Journal of composites for construction*, vol. 6, n° 4, November 2002, pp. 233-240.

Nanni, A. y Bradford, N. M. (1995) "Compressive behavior of concrete externally confined by composite jackets. Part A: experimental study." *Construction and building material*, vol. 9, n° 2, pp. 115-124.

Teng, J. G.; Huang, Y. L.; Lam, L.; and Ye, L. P. (2007): "Theoretical model for fiber-reinforced polymer-confined concrete". *ASCE Journal of composites for construction*, vol. 11, n° 2, March/April 2007, pp. 201-210.

Wu, G.; Wu, Z.S.; Lu, Z.T. (2007) “Design-oriented stress–strain model for concrete prisms confined with FRP composites.” *Construction and building material*, vol. 21, n° 5, May 2007, pp. 1107-1121.

Wu, G.; Lu, Z.T.; Wu, Z.S.; (2006) “Strength and ductility of concrete cylinders confined with FRP composites.” *Construction and building material*, vol. 20, n° 3, April 2006, Pages 134-148.

Youssef, Marwan N.; Feng, Maria Q.; Mosallam, Ayman S. (2007): “Stress–strain model for concrete confined by FRP composites”. *Composites part B: Engineering*, vol. 38, n° 5-6, July-September 2007, Pages 614-628.