ENSAYES EN MORIEROS

SERIE No. 1

Los morteros de la serie No. 1 se fabricaron con el fin de conocer el contenido óptimo de aditivo para una misma fluidez, determinando las correspondientes resistencias a la compresión a 3, 7 y 28 días que se vieron incrementadas a causa de haberse disminuído la relación A/C.

Los morteros se fabricaron con arena Ottawa estándar escogiéndose una - relación A/C de 0.6, y una fluidez de 110% de acuerdo a la Norma ASTM C-109 para los ensayes testigos, y para los dos tipos de cementos.

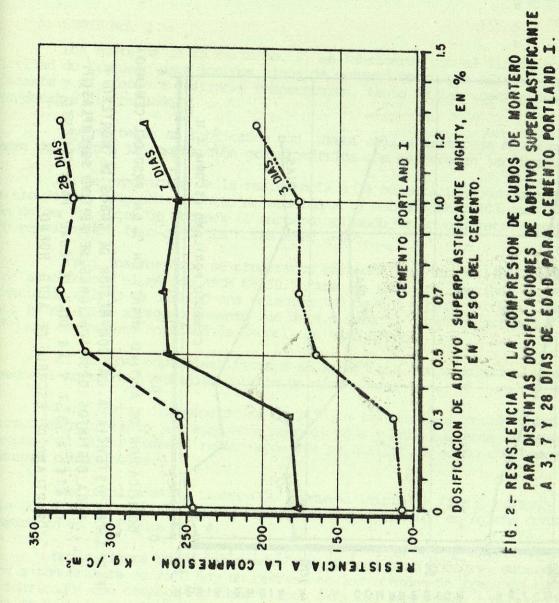
Para lograr en los ensayes testigos una fluidez de 110%, con una relación A/C de 0.6 la relación Agregado/Cemento en peso fué de 3.18 utilizando el cemento Portland I y de 3.29 para el cemento Portland de Escoria de Alto Horno (3.5% más).

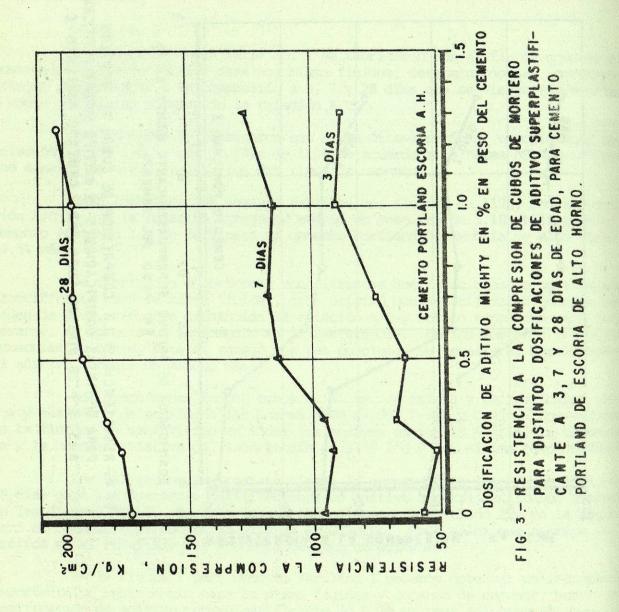
Se fabricaron especímenes con distintas dosificaciones de aditivo super plastificante para la misma fluidez, esto originó que se utilizaran menores cantidades de agua, viéndose disminuída la relación A/C y por lo tanto, como era de esperarse, se apreció un incremento en la resistencia. En los morteros con aditivo superplastificante, éste se agregó una vez concluida la revoltura, batiéndose con el aditivo durante un minuto más.

Los especimenes fueron cubos de 51 mm. de arista y se fabricaron, curaron y ensayaron de acuerdo a las Normas ASTM C-109, C-305 y C-230. Los valores de la fluidez se mantuvieron en todos los ensayes entre 110 ± 3.5%, la temperatura y la humedad relativa del laboratorio en 23°± 2°C y 50% mínima respectivamente.

Los valores de las resistencias a la compresión a las edades de 3,7 y 28 días para las distintas dosificaciones de aditivo superplastificante aparecen en las figuras 2 y 3. En la primera, para el cemento Portland I y en la segunda, para el cemento Portland de Escoria de Alto Horno. Cada valor que aparece en la gráfica es el resultado del promedio de tres especímenes.

En la figura 1 para cemento Portland I podemos detectar un incremento - importante de resistencia para la misma fluidez y consumo de cemento, hasta una - dosificación de adítivo superplastificante de 0.7% en peso del cemento, que llega a ser de un 26% a los 28 días después de este valor los incrementos no son tan im portantes, en la figura 2 para cemento Portland de Escoria de Alto Horno los incrementos de resistencia a la compresión no son de consideración, como con cemento Portland I (13% a los 28 días), esto debido a que fueron menores las reducciones en agua para mantener la misma fluidez, Sin embargo parece ser que el valor de 0.7% de dosificación es el valor que puede escogerse como óptimo para utilizar se en los ensayes de tiempo de fraguado de la Serie No. 2.





"EFECTO DE UN ADITIVO SUPERPLASTIFICANTE EN EL CONCRETO FABRICADO CON CEMENTO PORILAND DE ESCORIA DE ALTO HORNO"

SERIE No. 2

Los morteros de la Serie No. 2, se fabricaron con el fin de conocer la velocidad de fraguado para los dos tipos de cemento con y sin aditivo superplasposo durante el fraguado.

Los morteros se fabricaron con arena caliza triturada de un módulo de fineza de 2.8 con la composición granulométrica que aparece en la figura No. 1.

La determinación de la resistencia a la penetración como una medida de los tiempos de fraguado, se hizo de acuerdo a la Norma ASTM C-403 con la excepparó con agregado fino según la Norma ASTM C-305.

Todos los morteros se prepararon para una fluidez de 110%, determina-da de acuerdo con el método ASTM C-230. Para los morteros testigos sin aditivo y fabricado a 22°C se utilizó una relación A/C de 0.6 y para dar una fluidez de 110%, la relación agregado cemento fue de 4.0 para el cemento Portland I y de -4.19 para el cemento Portland de Escoria de Alto Horno.

El aditivo superplastificante se agregó una vez concluida la revoltura normal del mortero, batiéndose durante un minuto más.

Para lograr la temperatura de 38°C en los morteros recién fabricados - se precalentaron tanto los agregados como el agua y para mantener la temperatura de reposo en 38°C y humedad relativa de 60% se utilizó un horno con temperatura y humedad controlables.

Los resultados de tiempos de fraguado inicial y final aparecen en la - tabla No. 2 y las gráficas de resistencia a la penetración en kg/cm² contra tiem no aparecen en la Figura No. 4.

De la Figura No. 4, se puede concluir que para morteros superplastificados a temperatura de 25°C hay un retraso en los tiempos de fraguado tanto para los fabricados con cemento Portland I como para los fabricados con cemento Portland de Fscoria de Alto Horno siendo mayor para los fabricados con este último a alta temperatura como 28°C esta diferencia es muy pequeña y puede considerarse que prácticamente no existe, acelerándose los tiempos de fraguado para los morteros con los dos tipos de cemento con o sin aditivo superplastificante.

INSAYES EN CONCRETOS

SERIE No. 3

Se fabricaron concretos de referencia con los dos tipos de cemento con el fin de determinar el tiempo en que un concreto fluido de 150 mm de revenimien to, llegue a alcanzar el estado rígido plástico de 50 mm. es decir la pérdida de

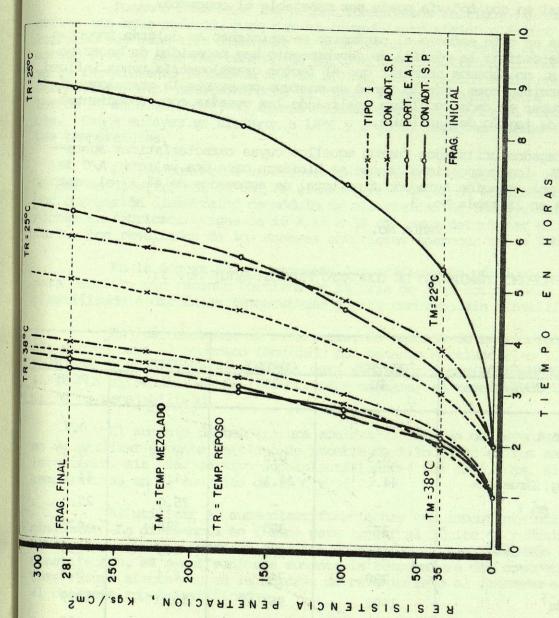
TABLA No. 2

RESULTADOS DE LOS ENSAYES DE TIEMPOS DE FRAGUADO PARA LOS MORIEROS

DIFERENCIA ENTRE EL FRAG. INICIAL Y FINAL		2.1	1.0	2.6	3.2	1.8	1.4	1.7	1.2
TEMPERATURA TIEMPO DE FRAGUADO	FINAL	5.1	6.5	5.9	8.7	3.7	3.4	3.9	3.2
	INICIAL	3.0	ນຳນ	3.3	5.5	2.0	2.0	2.2	2.1
	REPOSO	25	25	25	25	38	38	38	38
	FABR.	22	22	22	22	38	38	38	38
FLUIDEZ		109	107	109	108	114	114	112	109
ADITIVO 8		0.0	0.0	0.7	0.7	0.0	0.0	7.0	0.7
CEMENTO		P.I.	P.E.A.H.	P.I.	P.E.A.H.	P.I.	P.E.A.H.	P.I.	P.E.A.H.

P.I. = Cemento Portland I

P.E.A.H. = Cemento Portland de Escoria de Alto Horno.



GRAFICAS DE TIEMPO DE FRAGUADO PARA MORTEROS

RESISTENCIA A LA PENETRACION DE MORTEROS FABRICADOS PORTLAND I Y CEMENTO PORTLAND DE ES-CORIA DE ALTO HORNO PARA DISTINTAS TEMPERATURAS DE MEZCLADO Y DE REPOSO. CON CEMENTO 4 FIG.