

KHOẢNG ĐẠI HỌC ĐÀNG TUNG HÀ NỘI
QUY ĐỊNH SỐ 10.05.

NGHIÊN CỨU CẢI THIỆN CHẤT LƯỢNG
CỦA BÊ TÔNG NHỰA BẰNG CÁC CHẤT
PHỤ GIA VÔ CƠ VÀ HỮU CƠ
--

PHẠM : KẾT QUẢ THỰC NGHIỆM VÀO ĐƠN VỊ
ĐẠI HỌC TỈNH VÀ NHỊ TIÊU ĐỘ BHN
LÀM SẼ

Thực hiện

Nơi thực hiện

KS. PHẠM Hữu Hạnh	Phòng KCVLXD Trường Đại học XD Hà Nội
KS. Nguyễn Văn Được	Phòng TN Địa chất Công trình - ĐHQG
KS. Trần Văn Hào	Xí nghiệp Thí nghiệm V- và XD Tổng công ty XD Công trình I Bộ Giao thông Vận tải

Chủ trì đề tài : KTS. PTS. Nguyễn Xuân Vinh

Nguyễn Xuân Vinh

Hà Nội - 1973.

2517
1574/96

PH. 1.1.0. ĐAU :

Các kết quả nêu trên ở nhiệt độ 20° và 40° đối với loại bê tông như hạt mịn và bê tông như hạt cát có hàm lượng phụ gia từ 7 - 9% (bột cao su) cho thấy chất phụ gia hữu cơ loại bột cao su đặc biệt vào bê tông, ở phần với tỷ lệ thích hợp đã làm tăng tính chịu nhiệt tiêu thụ với tăng cường độ nén ở nhiệt độ 600°. Ngoài ra nó còn làm tăng tính đàn hồi của bê tông ở phần vì khi ở nhiệt độ thi công bột cao su phân bố đều trong bê tông tạo những điểm chướng phòng làm tăng tính đàn hồi của bê tông. Đây là tính chất rất quan trọng đối với vật liệu làm đường. Hiệu quả tăng tính đàn hồi của bê tông ở phần phụ thuộc nhiều vào loại phụ gia, tính chất nhiệt lý, thành phần cấu trúc kích thước hạt của chúng và còn; hệ chế tạo bê tông ở phần.

Hiệu quả tăng cường độ và tăng khả năng ổn định ở cường độ ở nhiệt độ cao (+50°) của bê tông ở phần được cải thiện bằng chất phụ gia vô cơ (tỷ lệ từ 4 - 6%) và chất phụ gia hữu cơ (bột cao su 7 - 9%; putadion 5,5 - 6,5%) đã được chúng tôi trình bày rõ trong một báo cáo tổng hợp (với đầy đủ tập phụ lục phiếu ghi kiểm tra các kết quả thí nghiệm cho từng loại, từng mẫu. Các kết quả cuối cùng cũng được trình bày rõ trong tài liệu này

Song để xem xét khả năng chống biến dạng và khả năng đàn hồi cũng như cường độ của bê tông ở phần được cải thiện bằng chất phụ gia bột cao su (trong phần vì tỷ lệ tối ưu) chúng tôi đã tiến hành bổ sung hai loại thí nghiệm mới với loại bê tông ở phần hạt mịn và bê tông ở phần hạt cát, trên hai loại mẫu: bê tông ở phần thường; ở nhiệt độ và bê tông ở phần có phụ gia cao su tạo ra:

- Thí nghiệm về biến dạng đàn hồi tĩnh.
- Thí nghiệm về biến dạng đàn hồi động.

Mục tiêu nhiệm vụ này được tiến hành tại Phòng nghiên cứu vật liệu sử dụng, phòng thí nghiệm địa chất công trình Trường Đ. Kỹ Thuật Công Nghệ và Phòng thí nghiệm thuộc IBERCOBAG tự xây dựng công trình I (Bộ Giao thông vận tải).

Nội dung: Bao gồm phần sau đây :

- Thí nghiệm xác định tính chất của vật liệu sử dụng
- Thiết kế thành phần bê tông stopen
- Thí nghiệm xác định độ bền dãn hồi tính và chỉ tiêu độ bền carsell.
- Kết luận chung và phụ lục.

PHẦN I : THÍ NGHIỆM KIỂM TRA CÁC LOẠI VẬT LIỆU VÀ THIẾT KẾ THÀNH PHẦN BÊ TÔNG AT BIAN

I - Nguồn nguyên vật liệu cung cấp :

- 1) Đá dăm : Kiên Khê (Hải Phòng)
- 2) Cát vàng : Hải Phòng (Vĩnh Phú)
- 3) Bột đá : từ đá ở Đông Giao (Hải Phòng)
- 4) Bitum : Singapore
- 5) Bột cao su : từ chất phế phẩm cao su đã lưu hóa

II - Tính chất của vật liệu sử dụng :

1) Thành phần hạt của vật liệu khoáng chất.

Bảng 1 : Thành phần của vật liệu khoáng chất

Loại vật liệu	Hàm lượng (%) lọt sàng d (mm)			
	15	10	5	2,5
Đá dăm	100	40	5	
Cát vàng	100	100	100	100
Bột đá	100	100	100	100

d) Kết quả thí nghiệm các chỉ tiêu khác của vật liệu dùng.

e) Đá dăm :

- Hàm lượng hạt det : 7 %
- Hàm lượng hạt yếu : 1 %
- Hàm lượng sét, bụi : 0,1 %

b) Cát vàng :

- Môđun độ lớn $M_k = 2,9$
- Hàm lượng sét, bụi : 0,5 %
- Tạp chất hữu cơ : Nhạt hơn tiêu chuẩn

c) Bitum :

- Độ cứng sau của kip ($-\frac{1}{10}$ mm) : 62
- Nhiệt độ hóa mềm : 48 °C
- Độ đàn hồi : 10,2 cm
- Liên kết với đá dăm cấp IV

d) Bột Cao su : - 100 g/lot sàng 0,2 mm

3) Nhân xét :

Tất cả các vật liệu sử dụng đều thỏa mãn qui trình yêu cầu vật liệu dùng san xốt bê tông atphan theo 22TCN-22-90.

III - Thiết kế thành phần bê tông atphan

Chúng tôi đã sử dụng 1 số phương án thiết kế thành phần của bê tông atphan cho loại hạt vụn ít đá dăm về loại hạt cát : Kết quả của phương án được lựa chọn như sau :

1) Bê tông hạt vụn ít đá dăm :

a) Thành phần bê tông hạt mịn ít đá sỏi (bảng 2)

Loại VL sử dụng	Hàm lượng % lọt sàng (mm)						
	15	10	5	2,5	1,25	0,63	0,315
Đá dăm 25	25	10	1,25				
Cát vàng 64	64	64	64	54,34	33,91	20,73	14,4
Bột đá 11	11	11	11	11	11	11	10,95
Tổng cộng 100	100	85	76,25	67,30	49,91	36,73	25,35

b) Cấp phối bê tông hạt mịn ít đá sỏi

- Mẫu đối chứng (bê tông etphan thường)
 - Đá dăm 25 (so với vật liệu khoáng)
 - Cát vàng 64 (so với vật liệu khoáng)
 - Bột đá 11 (so với vật liệu khoáng)
 - Bitum 7 (so với hỗn hợp bê tông etphan)

- Mẫu có phụ gia :

- Đá dăm 25 (so với vật liệu khoáng)
- Cát vàng 64 (so với vật liệu khoáng)
- Bột đá 11 (so với vật liệu khoáng)
- Bitum 7 (so với hỗn hợp bê tông etphan)
- Bột cao su 7,5 (so với bitum)

2) Bê tông etphan hạt cát

a) Thành phần bê tông etphan hạt cát bảng 3)

Loại vật liệu	Hàm lượng % lọt sàng (mm)						
	15	10	5	2,5	1,25	0,63	0,315
Cát vàng 89	89	89	89	70,55	54,11	37,73	20,0
Bột đá 11	11	11	11	11	11	11	10,95
Tổng cộng	100	100	100	86,55	65,11	48,73	30,95

b) Cấp phối bê tông stphen loại hạt cát :

- Tỷ lệ đối chứng (bê tông; stphen hạt cát)

Cát vàng : 30 % (so với vật liệu khoáng)

Bê tông : 11 % (so với vật liệu khoáng)

Bitum : 2 % (so với hỗn hợp bê tông stphen)

- Mẫu có phụ gia :

Cát vàng : 30 (so với vật liệu khoáng)

Bê tông : 11 % (so với vật liệu khoáng)

Bitum : 2 % (so với hỗn hợp bê tông stphen)

Bê tông cao su : 7,5 % (so với bitum)

PHẦN II : KẾT QUẢ THỰC NGHIỆM TẠO ĐỊNH MÔĐY ĐÀN HỒI

I - Giới thiệu chung :

Vì bê tông stphen là hệ đàn hồi - nhớt - dẻo ,
do đó biến dạng tương đối trong thời gian tải ứng suất
được tính theo công thức sau :

$$\epsilon_x = \frac{\sigma_x}{E} + \frac{\sigma_x}{E} \left(1 - e^{-t/\theta} \right) + \frac{\sigma_x}{E} t$$

Trong đó phần biến dạng đàn hồi tuân theo định
Luật Hooke :

$$\epsilon_x = \frac{\sigma_x}{E}$$

Tỷ số để xác định môđyn đàn hồi tĩnh của bê tông st
phen khi cần biết ứng suất tại thời gian đàn hồi (σ_x/σ_0)
tương ứng với áp suất tác dụng của xe chạy tính toán và
biến dạng đàn hồi tại thời điểm đó. Vì đã xác định rõ
đặc tính đàn hồi nhớt của bê tông stphen và rõ tại đó biến
dạng đàn hồi và biến dạng nhớt của bê tông stphen và biến
dạng dẻo. Vì thế ứng suất được tính toán đàn hồi và biến
dạng đàn hồi tại thời điểm đó sẽ tính theo đặc tính đàn hồi.

$$\epsilon_x = \frac{\sigma_x}{E}$$

qua nhiều thí nghiệm về kinh nghiệm của các chuyên gia trong lĩnh vực bê tông thép thường lấy bằng khoảng từ 0,1 + 0,2 tải trọng phá hoại. Trong thí nghiệm này chúng tôi chỉ so sánh tương đối về độ bền dãn hồi của bê tông thép thường và không có phụ gia nên chọn phương pháp đơn giản của PTS. PTS Nguyễn Xuân Vinh lấy $\sigma_{yk} = 5 \text{ kg/cm}^2$. Giá trị này cũng phù hợp với 0,1 - 0,2 cường độ của bê tông thép theo TCVN 22-90.

II - Phương pháp và nội dung thí nghiệm :

1) Qui trình chế tạo mẫu thí nghiệm và phương pháp thí nghiệm Mẫu bê thí nghiệm xác định độ bền dãn hồi có kích thước $d = 101,6 \text{ mm}$; $h = 50 \text{ mm}$. Mẫu được chế tạo (gieo nhiệt, trộn trộn, ép tạo hình, dựa theo qui trình thí nghiệm TCVN 22-90).

Dụng cụ thí nghiệm có đồng hồ đo tải trọng với độ chính xác 1 KG và đồng hồ đo biến dạng độ chính xác 0,001 mm.

Trình tự thí nghiệm như sau : Đặt tải trọng tác dụng lên mẫu 5 kg/cm^2 (tương ứng với 40 KG) để ổn định trong 5 phút đọc chỉ số trên dụng cụ S₁. Sau đó dỡ tải trọng để ổn định trong 5 phút đọc chỉ số trên đồng hồ S₂.

Lúc đó độ dãn hồi được tính theo công thức :

$$\epsilon_y = \frac{5 \text{ kg/cm}^2 \times 5 \text{ cm}}{(\sigma_1 - \sigma_2) \times 0,01 \times 0,104}$$

Kết quả thí nghiệm được tính trong lĩnh vực bê tông

BẢNG KẾT QUẢ THÍ NGHIỆM XÁC ĐỊNH MODYN ĐÀN HỒI E (Bảng 4)

Loại mẫu thí nghiệm	Mẫu không có phụ gia						Mẫu có phụ gia					
	$t_0 = 20^\circ\text{C}$			$t_0 = 60^\circ\text{C}$			$t_0 = 20^\circ\text{C}$			$t_0 = 60^\circ\text{C}$		
	S_1	S_2	E	S_1	S_2	E	S_1	S_2	E	S_1	S_2	E
Modyn đàn hồi												
Bê tông hạt mịn												
I	136	127,5	2941	164	151	1923	36	30	4166	104	97,5	3146
II	118	110	3125	148	135,5	2000	46	40	4166	97	90	3571
III	127	118,5	2941	152	140	2083	42	36,5	4545	102	95	3571
Trung bình	127	118,67	3001	154,67	142,17	2000	41,33	35,5	4288	101	94,17	3660
Bê tông hạt cát												
I	142	132,5	2632	170	156	1785	45	39	4166	120	113	3571
II	126	118	2500	159	145,5	1852	51	45,5	4545	114	106,5	3333
III	135	125	2273	164	151	1923	46	39	3571	109	102	3571
Trung bình	135	125,21	2551	164,31	150,67	1675	47,31	41,17	4078	114,33	107,17	3492

III - Nhận Xét

Khi dùng phụ gia bột cao su mô dụn dần hồi của bê tông át fan được tăng lên

- Đối với bê tông át fan hạt mịn

$$\text{ở } 20^{\circ}\text{C} \quad K_{E20}^L = \frac{4288}{3001} = 1,42885 \quad (142,88\%)$$

$$\text{ở } 60^{\circ}\text{C} \quad K_{E60}^M = \frac{3660}{2000} = 1,83 \quad (183\%)$$

- Đối với bê tông hạt cát

ở nhiệt độ 20°C

$$K_{E20}^C = \frac{4078}{2551} = 1,5986 \quad (159,86\%)$$

ở 60°C

$$K_{E60}^C = \frac{3492}{1875} = 1,8624 \quad (186,24\%)$$

PHAN III: KẾT QUẢ THI NGHIỆM XÁC ĐỊNH CHỈ TIÊU ĐỘ BỀN

MARSHALL

I- Giới thiệu chung:

Ngoài các tính chất khác của bê tông át Fan: cường độ, mô dụn dần hồi, hiện nay ở các nước Anh, Mỹ, Pháp, Đức v.v... Người ta dùng chỉ tiêu độ bền Marsell để đánh giá chất lượng của bê tông át fan. Ví dụ ASTM D1559 (Mỹ); BS594 (Anh); DIN1996 (Đức). Để có kết luận đầy đủ và đáng tin cậy hơn chúng tôi cũng tiến hành thử độ bền Marshall của hai loại bê tông át fan: Loại thường và loại có phụ gia.

III - Phương pháp và nội dung thí nghiệm :

1) Qui trình chế tạo mẫu và phương pháp thí nghiệm
Đầu tiên nghiền đá xóc định độ bền Marshall có kích thước
 $d = 101,6$ và chiều cao $63,5$ mm. Quá trình chế tạo mẫu
(gia nhiệt, trộn trộn, ép tạo hình) tuân theo qui trình
thí nghiệm ASTM D 01-09.

Trước khi thí nghiệm mẫu được ngâm trong nước ở
nhiệt độ 60°C trong thời gian 60 phút. Sau đó mẫu được
lắp vào máy tải độ bền Marshall. Máy có 2 đồng hồ để đo
tải trọng phá hoại và độ lún của mẫu khi bị phá hoại.
Tổng thời gian làm thí nghiệm không quá 90 giây. Tốc độ
của máy nén là 1 mm/phút .

Kết quả thí nghiệm được tính trung bình của 3 mẫu
thí nghiệm sai số của chúng không vượt quá 10 %.

2) Kết quả thí nghiệm (bảng 4)

: Các tính chất của bê tông		: Loại bê tông <u>stephen</u>	
: <u>stephen</u>		: không có KG : có phụ gia :	
a) Loại hạt mịn ít đá dĩa			
: Khối lượng thể tích (g/cm^3)	: 2,321	: 2,324	:
: Độ rỗng còn dư (%)	: 4,17	: 4,15	:
: Độ bền theo Marshall (kg)	: 628	: 745	:
: Độ lún theo Marshall ($\frac{1}{10}$ -mm)	: 35	: 36	:
b) Bê tông stephen - cát			
: Khối lượng thể tích (g/cm^3)	: 2,273	: 2,282	:
: Độ rỗng còn dư (%)	: 3,92	: 3,8	:
: Độ bền theo Marshall (KG)	: 61	: 740	:
: Độ lún theo Marshall ($\frac{1}{10}$ -mm)	: 37	: 39	: