MADRID.

PROLONGACION DE LA CALLE DE BAILEN

Y PUENTE DE HIERRO PARA LA DE SEGOVIA.

(Conclusion.)

Cálculos para el establecimiento del puente de palastro.

Determinadas las dimensiones de las piezas que han de constituir el tramo central de 50 metros, supendrémos que las mismas sirven para los des tramos laterales de 40 metros de luz en lo cual hay desde luego un esceso de resistencia.

La latitud del viaducto se fija en 15 metros de los que 8 en el centro se destinan para el paso de carruajes y los 5 restantes se distribuyen en dos andenes de 2 ½ metros cada uno.

Se colocan tres vigas para sostener el piso. Las dos esteriores se componen de una chapa de palastro de 5 metros de altura y unida á ella con la conveniente rigidez 1^m,20 de altura del sistema de celosia que forma el antepecho del viaducto. Por consiguiente las dos vigas este-

riores tendrán 4,20 metros de altura y 5 metros la viga central conforme manifiesta el dibujo.

Para hacer los cálculos considerarémos que las tres vigas tengan 5 metros de altura y prescindirémos del aumento de resistencia que proporciona al sistema empleado la manera de colocar el antepecho en forma de celosia unido á la viga esterior.

La longitud del tramo son 50 metros, y descontando 2 metros de apoyo que por ambos estremos tiene la viga, se queda reducida su luz ó hueco á 48 metros. El peso total

2 p =

6.058 kilógramos peso del metro lineal del puente con el pavimento, ó sea lo que se dice peso muerto de la construcción.

5.200 kilógramos carga de prueba, á razon de 400 kilógr. por metro cuadrado (véase lo dicho en la memoria).

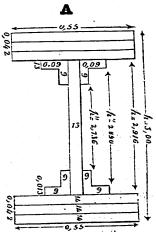
11.258 kilógramos.

Siendo 5 las vigas que aguantan este peso, cada una sufre 5.755 kilógramos. El esfuerzo estará representado por $M = \frac{1}{12} p l^2$ ó sea

$$\mathbf{M} = \frac{1}{12} \times 5755 \times 2504 = 720.576$$

Determinadas las dimensiones de la pieza en la figura A, calcularémos el momento de la

resistencia , siendo
$$M'=R \times \frac{bh^3 - b'h'^3 - b''h''^3 - b'''h'''^3}{6h'}$$
 $b = 0.55... h = 5,000... h^3 = 27,000$
 $b' = 0,557... h' = 2,916... h'^3 = 24,794$
 $b'' = 0,154... h'' = 2,890... h'''^3 = 24,159$
 $b''' = 0,026... h''' = 2,756... h'''^3 = 20,479$



Madrid 1.º de Octubre de 1861.

REVISTA DE OBRAS PUBLICAS.

$$720.576 = R \times \frac{0.55 \times 27 - 0.557 \times 24,794 - 0.454 \times 24,459 - 0.026 \times 20,479}{6 \times 2,916}$$

720.576=R×0,1000. . R=7205760 ò sea R=7,2 kilògs. por milímetro cuadrado, esfuerzo inferior al que generalmente se acostumbra á fijar por la Administracion.

S prescindimos de la carga de prueba, el puente por su peso permanente sufrirá un esfuerzo de 5,8 kilógramos por milimetro cuadrado, que es el verdadero trabajo del hierro, pues la carga de prueba que hemos fijado no puede nunca llegar á realizarse siquiera sea por pocos momentos.

Tendrémos pues que 2p=6.058 kilógs. A cada una de las tres vigas corresponde 2019 kilógramos.

$$M = \frac{1}{12} pl^2$$
: $M = \frac{1}{12} \times 2019 \times 2.504 = 587.648$ kilógs.

587.648=R $_{\times}$ 0,1000. . . R=5876480 ó sean 5,8 kilógs. por milimetro cuadrado.

El peso del tramo central cargado contiene 41.258 kilógs. ×48=540.584 kilógs.

Cada viga soporta 180.128, por consiguiente à cada estremidad de la viga corresponden 90.064 kilógramos.

La seccion de la chapa vertical de palastro es 2,916×0,015=57.908 milimetros cuadrados.

57.903 manificsta que no es mas que 2,57 kilógramos por milimetro cuadrado el esfuerzo que esperimenta.

En todos los cálculos hechos hemos prescindido del aumento de resistencia del 1,20 metros de altura de las dos vigas esteriores que forman el antepecho, y son una verdadera viga del sistema de celosía: que se une á la parte inferior y constituye los apoyos esteriores del puente.

Traveseros.

Las vigas trasversales situadas à un metro de eje à eje se apoyan por sus estremidades en las vigas longitudinales del puente.

Deduciendo la parte apoyada, cada travesero tendrá 6 metros de longitud y

 $2p = \begin{cases} 1.520 \text{ kilógramos peso de la traviesa y el del pavimento que la coresponde.} \\ 2.400 \text{ kilógramos peso de la carga de prueba, ó sean } 6 × 400 \text{ kilógramos.} \end{cases}$

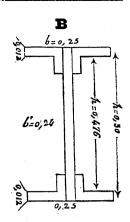
5.720 kilógramos.

$$M = \frac{1}{12} pl^2 = \frac{1}{12} \times 5720 \times 56 = 11.460$$

Las dimensiones de la viga que espresa la figura B son

b=0.25, b'=0.24, h=0.50, h'=0.476 y por consiguiente

$$\mathbf{M}' = \frac{b \, h^5 - b' h'^3}{6 \, h'}, \, \mathbf{M}' = \frac{0.25 \times 0.125 - 0.24 \times 0.1078}{6 \times 0.476} = 0.0019$$



41.160=R×0,0019. . . R=5873684 o sea R=5,87 kilogramos por milimetro cuadrado.

Sin la carga de prueba obtendrémos que R=1,92 kilógramos por milimetro cuadrado, que es un esfuerzo bien pequeño, y el que demuestra el trabajo del puente en virtud de su propio peso.

Resistencia de los materiales.

La hilada inferior de sillería de los zócalos que sostienen los pilares en que carga el viaducto, soporta el peso de dos semitramos, con la carga de prueba correspondiente, mas el de los apoyos de fundicion y el del macizo de sillería, é lo que es lo mismo

- 272.640 kilógramos peso de los dos semitramos del viaducto, con su carga permanente.
- 66.100 kilógramos peso de uno de los pilares de fundición.
- 254.000 kilógramos peso de la carga de prueba á 400 kilógramos por metro cuadrado, y
- 550.000 kilógramos que es el peso que suponemos de la fábrica de la pila.

La primera hilada soportará 1.122.710 kilógramos.

El área de la pila contiene unos 700.000 centimetros cuadrados, por consiguiente cada uno sufre la presion máxima de 1,6 kilógramos, carga insignificante.

Es escusado calcular la presion debida al peso permanente del puente, en vista del resultado obtenido anteriormente.

Los pilares de suudicion soportan cada uno el peso de 572.710 kilógramos, por consiguiente su seccion bastaria en rigor que suese de 572 centimetros cuadrados. Los pilares del proyecto tendrán por lo menos 15.500 centimetros cuadrados en su base.

Este cálculo evita investigar la presion, por el peso permanente de la construccion.

El hierro fundido se aplasta por termino medio à la presion de unos 10.000 kilógramos por centimetro cuadrado.

DETERMINACION DEL PESO DE LOS TRAMOS DE HIERRO DEL VIADUCTO.

Cubicacion del tramo central de 50 metros de longitud.

CLASES DE HIERRO.	LONGITUD. Metros lineales.	SECCION. Metros cuad.	VOLUMEN. Metros cub.	TOTALES.
Chapas superiores de palastro	50	0,021	1,050	
Cubrejuntas	2×18×0,45	0,0065	0,405	
Escuadras de union	4×50	0,00254	0,468	
Chapa vertical de palastro	50	0,058	1,900	
Cubrejuntas	$2\times55\times0,20$	0,056	0,475	;
Chapas inferiores de palastro	50	0,0252	1,260	
Cubrejuntas	2×18×0,45	0,0078	0,126	. ,
(Chapa		0,058	0,576	
Mervios de refuerzo 18 Escuadras	$4 \times 5,25$	0,00254	0,547	
Cubrejuntas	•	0,038	0,410	. •
			6.717	
Las tres vigas contendrán.				
Chapa superior de palastro.	* 0	0.0070	»	20.151
Cubrejuntas.		0,0059	0,195	
Gelosia Escuadras	•	0,0059	0,056	
, i	2×50	0,00548	0,548	
Varillas	6×50	0,0005	0,150	
	·		0,749	
Los dos lados contendrán	• • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•		1,498
Traveseros 51 riores	4×15,67	0,0021	5,856	
Chapa.	15	0,0046	5,030 (5,081)	8,957
Apeyos para los Chapas		3,0020	0,048	
traveseros \ 55} Escuadras			0,159	0,207
Contravientos para sujecion.	154	0,0039	0,600	0,600
Casquetes de los roblones que entran en el	103	0,0000	0,000	0,000
tramo	•	»	>	0,647
Peso total del tramo.				52,040

Cubicacion	del tram	o lateral	de 40	metros	de le	ongitud.
------------	----------	-----------	-------	--------	-------	----------

Choicación del traino	1		1		
CLASES DE HIERRO.		LONGITUD.	SECCION.	VOLUMEN.	TOTALES.
		Metros lineales.	Metros lineales.	Metros cubs.	Metros cubs.
Chapa superior de palastro		$\begin{array}{c} 40 \\ 2\times12\times0,45 \\ 4\times40 \\ 40 \\ 2\times26\times0,20 \\ 40 \\ 2\times12\times0,45 \end{array}$	0,0252	0,840 0,070 0,574 1,520 0,574 1,008 0,084	
Nervios de refuerzo 12 Chapa	•	$0,55 \\ 4 \times 5,25 \\ 2 \times 0,50$	$0,058 \\ 0,00254 \\ 0,038$	0,251 0,565 0,275	
Las tres vigas contendrán		· · · · ·	n	5,159	15,477
Celosia Chapa superior de p Cubrejuntas Escuadras Varillas		$\begin{array}{c} 40 \\ 2 \times 12 \times 0,40 \\ 2 \times 40 \\ 6 \times 40 \end{array}$	0,0059 0,0059 0,00548 0,0005	0,456 0,057 0,278 0,420	
Los dos lados contendrán.,		n	»	0;591	1,182
Traveseros. 58 Escuadras superiore riores , . Chapa	es é infe-	4×13,67	0,0021 0,0046	4,565 2,296	
Apoyos para los 26 Chapa		ת	n n	0,058 0,126	
Contravientos para sujecion	 en el tra-	156	0,0039	0,550	0,530
mo	• . • •	a	n	n	0,409 $24,412$
		<u> </u>		1 "	1 24,412
	RESU		1		·
LONGITUD DE LOS TRAMOS.	Parcial.	TOTAL.	Peso de la I	PESO Parcial.	TOTAL.
Metros lincules.	Metros cub	s. Metros cubs.	unidad. Kilogram. Ki	— lògramos.	Kilògramos.
40 Lateral	24,419 52,040 24,419	30,864	1 2	$90.120 \\ 49.527 \\ 90.120$	709.298
Pavimento del puente y cruceros para enlazar las tres vigas sobre las dos pilas	10,212	10,212	7788	79.534	
las pilas y estribos	0,900	19,242	7207	6.485	158.683

Para los cálculos sucesivos supondremos que este peso es de 848 toneladas de á 1000 kilóg, cada una.

Peso total.

Comparacion de los presupuestos.

El estudio detallado que hemos hecho en atencion à los precios de la unidad de obra, demuestra que el presupuesto del viaducto de fábrica, sin incluir los cimientos, asciende à la suma de 5.009.756 rs. Conforme hemos manifestado antes, este viaducto por su estremada sencillez, sin adornos, molduras, impostas ni ninguna clase de decoración, ni tampoco de escogidos materiales, apenas serviria para llenar las condiciones que requiere una obra construida en las calles de la corte y en donde ella misma habrá de prestar la principal belleza à la nueva vía.

El viaducto de palastro, además de disminuir los gastos de la cimentación, porque el número de los apoyos es mucho menor, y de reducir por lo tanto los obstáculos que pudieran presentar los pilares intermedios, tiene la ventaja de construirse en el corto plazo de un año con el capital de 5.045.488 rs. vn.

Comparando ambos presupuestos se deduce que siendo el valor del viaducto de fábrica 5.009.756 rs., la diferencia está representada por 1.966.268 rs. y si se asigna á esta suma el interés de 8 per 100 anual, resulta que se puede renovar el material de hierro del puente de palastro en el espacio de 14 años y diez meses.

Atendidas las condiciones de resistencia y estabilidad del viadueto que presento y á los datos que proporciona la esperiencia en este género de obra, que si bien es cierto que lleva poco tiempo de estar en uso, hasta ahora nada ha dejado que desear y su aplicacion como útil y económica, se ha desarrollado en todos los países; creo por lo tanto que resuelve la solución que se trataba de encontrar el proyecto del viadueto de palastro para la cuenca de la calle de Segovia.

Madrid 50 de noviembre de 1859.

E. BARRON.

DISTRIBUCION DEL AGUA POTABLE

EN LAS FUENTES PÚBLICAS, ESTABLECIMIENTOS IN-DUSTRIALES Y CASAS PARTICULARES DE BERLIN.

Construcciones hidráulicas de Berlin

Las construcciones hidráulicas de Berlin que han sido llevadas à cabo por una sociedad inglesa y que estan en esplotacion desde el año de 4855, figuran con mucha razon, en el número de los establecimientos mas grandiosos de aquella ciudad. A la sucinta reseña de la descripcion de estas obras, que forma el texto de la publicación impresa en el año 1860 acompaña un atlas de 25 láminas, esmeradamente grabadas, en las que se representan los edificios, depósitos, máquinas, hombas y filtros establecidos. El objeto de esta construcción es abastecer à la ciudad de Berlin de agua filtrada para las necesidades individuales é industriales. El autor anónimo de donde tomamos estas noticias, cuyos dibujos y documentos ha debido à la atencian de M. Moore, director que sué de las obras, se lamenta de no haber podido obtener, apesar de sus continuas indagaciones, algunos datos acerca de los gastos de las construcciones, del trabajo mecánico y del consumo de carbon de las máquinas, la velocidad dei agua en los diferentes filtros y conductos, la cabida de los depósitos etc. etc.; pero los dibujos que contienen acotadas las dimensiones de todas las piezas, son los que pueden dar idea completa de ellas.

En un edificio especial están colocadas las máquinas que se emplean para elevar el agua. Estas máquinas en número de 3, de las cuales 4 son de la fuerza de cerca de 200 caballos, y las otras 4 mas pequeñas de fuerza de 450, conducen el agua del rio Sprée, por medio de las bombas de filtros á los depósitos para filtrar; y llevan el agua filtrada á la ciudad por medio de las bombas de alta presion.

El agua del rio Sprée llega à las bombas de filtros, pasando por un túnel provisto de una