

ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES DE FIERRO LAMINADO

En una pieza cargada por punta, el material quedará mejor aprovechado, mientras mayor sea la tasa admisible. Esta tasa depende del material empleado, de la manera como está solicitada la pieza i de su sección trasversal.

Segun el pliego suizo las tasas admisibles para acero dulce son:

$$R = 8 - 0.03 \frac{l}{r} \text{ para } \frac{l}{r} \leq 110$$

$$R = 55\,000 \left(\frac{r}{l} \right)^2 \text{ para } \frac{l}{r} \geq 110$$

La sección mas racional, en cuanto a su forma, de una pieza cargada por punta, es aquella en que los momentos de inercia principales son iguales i en que la materia está mas alejada del centro de gravedad. Considerada bajo este punto de vista la sección en cruz, doble T de alas anchas i sobre todo la sección circular hueca son adecuadas para pilotes. En cambio en el perfil doble riel considerado, tenemos un momento de inercia máximo de 61792208 mm^4 .

CUADROS I GRÁFICOS

Se han calculado con la fórmula suiza dada anteriormente, nueve perfiles para diferentes alturas desde 1.50 hasta 7 m i de 0.50 en 0.50 m.

Hemos considerado la pieza empotrada abajo i articulada arriba lo que nos dará:

$$l = 0.75 L$$

siendo L la distancia entre el empotramiento i la articulación dada en la primera columna de los cuadros.

1.º) *Tasas admisibles.*—Los cuadros i gráficos I correspondientes nos dan una idea de la economía teórica siempre que los perfiles trabajen en las tasas máximas admisibles.

No siempre se verifica esto en la práctica, por cuanto las disposiciones de las cepas modifican estas tasas segun se verá en el gráfico tercero (III).

En los perfiles con agujeros de remaches se han descontado estos para el cálculo del $I_{\text{mínimo}}$ del cual se deduce el radio de jiracion mínimo que entra en las fórmulas.

2.º) *Cargas totales.*—Se han determinado para cada uno de los perfiles i para las mismas alturas para las cuales se obtuvieron las tasas admisibles.

En los perfiles con agujeros de remaches no se descontaron estos en el cálculo de las cargas totales.

Como se ve en el gráfico (II) la carga que soporta el doble riel a menos de 2.90 m de altura, es superior a las de todos los otros perfiles. Para alturas superiores a 7.00 m las cargas totales son cada vez mas comparables. En cambio en las alturas medias comprendidas entre 3.50 i 6.50 m la carga total del doble riel queda muy inferior a la de los demás perfiles con excepcion de los tipos (6) i (9).

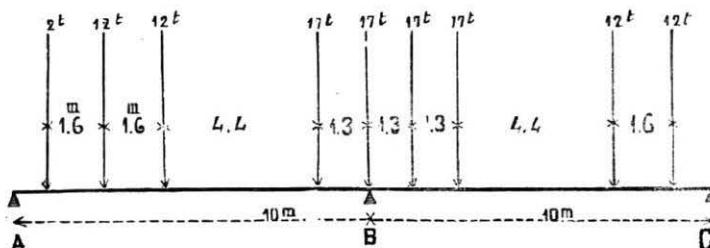
APLICACION DE LOS GRÁFICOS

Con la ayuda de estos dos gráficos podemos determinar para cada caso especial el límite de aplicabilidad de cada uno de los perfiles calculados i la economía que resulta de reemplazar el doble riel por cada uno de ellos.

Hemos hecho como ejemplo este cálculo para el caso especial de una cepa entre dos tramos de 10.00 m de luz cargado con el tren que indica la figura.

Suponemos un peso muerto de la superestructura de 1 T por metro corrido i se ha despreciado el peso propio de la cepa.

El cálculo de la reaccion de la cepa es el siguiente:



$$T_{\text{máx}} = \frac{2}{I} M_B^{\text{máx}}$$

El M_B debe ser calculado considerando el tramo de luz doble.

$$T_{\text{máx}} = \frac{2}{10} 370.8 = 74.16 \text{ T}$$

Peso muerto=10 T.

Reaccion de la cepa=84.16 T.

El gráfico (III) nos da para una cepa cargada con 84.16 T los pesos por metro corrido de la misma, para los perfiles ya tratados i para las alturas ya indicadas.

Cada línea correspondiente a un perfil dado se presenta en este gráfico bajo la forma escalonada. Así por ejemplo, el perfil (1) (doble riel) necesita dos pilotes a 2 m de altura, con peso de $2 \times 77 = 154$ k por metro corrido para soportar la reaccion de las 84.16 T.

Esta cepa de dos pilotes continuará sirviendo para alturas superiores hasta aquella a la cual corresponda para cada pilote la carga máxima admisible de $\frac{84.16}{2} = 42.1$ T la que nos da en el gráfico II una altura de 2 94 m.

A esta altura tenemos el primer escalon cuya magnitud horizontal representa el peso por metro corrido del pilote que tenemos que agregar para soportar la reaccion de la cepa pasada dicha altura i así sucesivamente se determinan los demás escalones.

Como se ve este gráfico nos da para una altura determinada el número de pilotes que ha de tener la cepa i su peso por metro corrido.

En los vértices *a* el material trabaja a la tasa límite admisible; por consiguiente, en estos puntos es donde el material está mejor aprovechado.

El gráfico nos indica que todos los perfiles tratados son mas económicos que el doble riel. Esta economía es sumamente marcada para los (2), (7), (8) i (9) en alturas superiores a 3 m.

El cuadro que damos en seguida nos da las economías que se realizan al sustituir el doble riel por uno u otro de los perfiles (2), (7), (8), (9) i (4). Este último perfil lo hemos tomado para dar algunas cifras sobre la economía de un perfil en cruz.

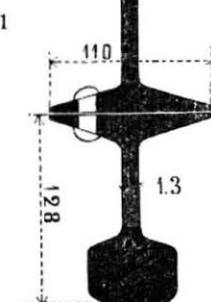
PILOTES DE FIERRO LAMINADOS

Perfil	Altura	DOBLE RIEL		PERFIL		Economía sobre el doble riel
		Núm. de pilotes	Peso por m. l. de cepa	Núm. de pilotes	Peso por m. l. de cepa	
2	4.00	4	308	3	130	58%
2	4.76	6	462	3	130	72
2	5.00	6	462	4	173	62.5
2	5.89	9	693	4	173	75
2	6.00	9	693	5	217	69
2	6.58	11	847	5	217	74.5
<hr/>						
7	4.00	4	308	4	134	56
7	5.00	6	462	4	134	71
7	5.80	8	616	4	134	78
7	6.00	9	693	5	168	76
7	6.46	10	770	5	168	78
<hr/>						
8	4.00	4	308	4	113	63
8	4.18	5	385	4	113	71
8	5.00	6	462	5	141	69.5
8	5.85	9	616	5	141	77
8	6.00	9	693	6	170	75.5
8	6.36	10	770	6	170	78
<hr/>						
9	4.00	4	308	7	126	59
9	5.00	6	462	7	126	73
9	5.08	7	539	7	126	77
9	5.58	8	616	8	144	77
9	5.93	9	693	9	161	77
9	6.00	9	693	10	179	74
9	6.23	10	770	10	179	77
9	6.53	10	770	11	197	74.5
<hr/>						
4	4.00	4	308	3	173	44
4	4.76	6	462	3	173	63
4	5.00	6	462	4	231	50
4	5.51	8	616	4	231	62.5
4	6.00	9	693	5	288	58.5
4	6.17	9	693	5	288	58.5

Conclusiones. —Según el cuadro anterior se ve que los perfiles (7) i (8) son igualmente los más económicos; siguen los perfiles (2), (9) i (4).

El perfil (3) (doble T) que no aparece en el cuadro anterior es, según el gráfico III, ligeramente más económico que el perfil (4).

Hai que observar que el perfil (2) será probablemente en definitiva más económico que los (7) i (8) por cuanto no lleva remachaduras i tiene un mayor perímetro.



ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES

Sección doble riel

$$\text{Perímetro aproximado} = 820 \text{ mm}$$

$$\text{Sección} \dots \dots \dots = 9898 \text{ mm}^2 \quad I = 3700000 \text{ mm}^4$$

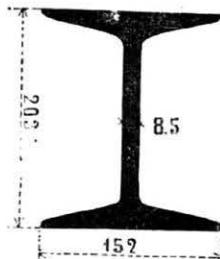
mín

$$\text{Peso por metro corrido} = 77 \text{ k} \quad r = 19.33 \text{ mm}$$

Altura libre m	$\frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	$0.03\frac{l}{r}$	Fórmula	R	Carga total kg/mm ²	kg
1.5	58.1996		1.746	$R = 8 - 0.03\frac{l}{r}$	6.254	61.902	
2	77.5995		2.328		5.672	56.171	
2.5	96.9993		2.91		5.09	50.380	
3	116.3992	13548.96			4.059	40.176	
3.5	135.7991	18414.49			2.986	29.555	
4	155.199	24056.01			2.286	22.627	
4.5	174.5988	30485.16			1.804	17.856	
5	193.9987	37636.09		$R = 55000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	1.46	14.451	
5.5	213.3986	45496.89			1.20	11.878	
6	232.798	54195.84			1.014	10.036	
6.5	252.1983	63604.84			0.864	8.552	
7	271.5982	73766.50			0.745	7.374	

PILOTIS DE FIERRO LAMINADOS

ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES



Sección doble té

Perímetro aproximado = 997 mm

Sección..... = 5513 mm²I = 7 435 362 mm⁴

mín.

Peso por metro corrido = 43.33 kg

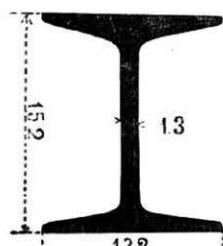
r = 36.72 mm

mín.

Altura en metros	$\frac{l}{r}$	$0.03 \frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	30.634	0.91902			kg/mm ²	kg
2	40.845	1.2253			7.081	39.038
2.5	51.056	1.53078			6.775	37.351
3	61.267	1.83801			6.469	35.664
3.5	71.479	2.14437			6.162	33.971
4	81.69	2.4507			5.856	32.284
4.5	91.901	2.75703			5.549	30.591
5	102.124	3.06372			5.243	28.905
5.5	112.324		12616.68		4.936	27.212
6	122.535		15014.83	$R = 55\ 000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	4.359	24.031
6.5	132.746		17621.50		3.663	20.194
7	142.957		20436.70		3.121	17.206
					2.691	14.835

3

ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES

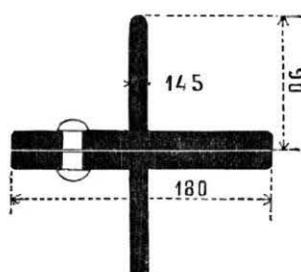
*Sección doble té*

Perímetro aproximado = 806 mm
 Sección = 4964 mm² I = 4 584.756 mm⁴
 Peso por metro corrido = 39.017 k. r = 30.385 mm
 mín.

Altura en metros	$\frac{1}{r}$	$0.03 \frac{1}{r}$	$\left(\frac{1}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	37.03	11.11			kg/mm ²	kg
2	49.36	14.81			68.89	34 197
2.5	61.71	18.51			66.52	33 020
3	74.05	22.22		$R = 8 - 0.03 \frac{1}{r}$	61.49	30 523
3.5	86.39	25.91			57.78	28 686
4	98.73	29.62			54.09	26 850
4.5	111.07		12254.49		50.38	25 008
5	123.41		15230.03		44.88	22 278
5.5	135.75		18428.06		36.11	17 925
6	148.09		21930.65	$R = 55\ 000 \left(\frac{r}{1}\right)^2$	29.84	14 813
6.5	160.44		25740.99		25.07	12 445
7	172.77		29849.47		21.36	10 603
					18.42	9 144

4

ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES



Sección en cruz

$$\text{Perímetro aproximado} = 720 \text{ mm}$$

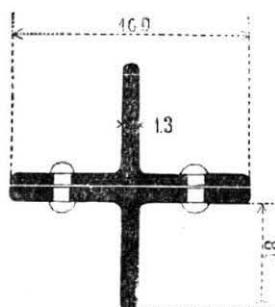
$$\text{Sección} \dots \dots \dots = 7420 \text{ mm}^2 I = 6543000 \text{ mm}^4$$

mín.

$$\text{Peso por metro corrido} = 57.8 \text{ kg} \quad r = 29.7 \text{ mm}$$

mín.

Altura en metros	$\frac{l}{r}$	$0.03 \frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	37.879	1.13637			kg/mm ²	kg
2	50.505	1.51515			6.8636	50 4908
2.5	63.131	1.89393			6.4848	48 119
3	75.757	2.27271			6.1061	45 306
3.5	88.384	2.65152			5.7273	42 494
4	101.010	3.03030			5.3485	39 682
4.5	113.636		12914.05	$R = 8 - 0.03 \frac{l}{r}$	4.9697	36 877
5	126.262		15941.59		4.258	31 594
5.5	138.889		19293.20		3.45	25 599
6	151.515		22958.31	$R = 55000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	2.85	21 147
6.5	164.141		26941.94		2.395	17 771
7	176.767		31247.63		2.041	15 1442
					1.760	13 059



ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES

Sección en cruz

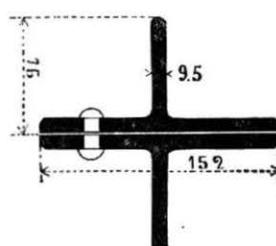
Perímetro aproximado = 640 mm

Sección..... = 5920 mm² $I = 4114000 \text{ mm}^4$
mín.

Peso por metro corrido = 42,2 kg

 $r = 26,36 \text{ mm}$
mín.

Altura en metros	$\frac{l}{r}$	$0.03\frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	42.683	1.2804			kg/mm ²	kg
2	56.910	1.7073			6.720	39 782
2.5	71.137	2.1342			6.293	37 255
3	85.365	2.5611			5.866	34 727
3.5	99.592	2.9877			5.439	32 199
4	113.820		12 954.9		5.012	29 671
4.5	128.047		16 396.8		4.245	25 130
5	142.275		20 240.7		3.354	19 832
5.5	156.503		24 492.2	$R = 55000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	2.717	16 085
6	170.730		29 138.5		2.245	13 320
6.5	184.957		34 210.2		1.887	11 171
7	199.185		39 672.7		1.607	9 531
					1.386	8 205



ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES

Sección en cruz

Perímetro aproximado = 600 mm

Sección = 4190 mm² $I = 2967000 \text{ mm}^4$

mín.

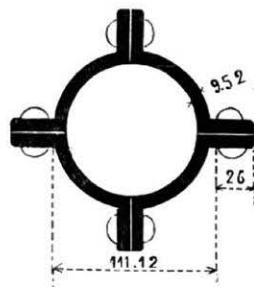
Peso por metro corrido = 32.9 kg

 $r = 26.67 \text{ mm}$

mín.

Altura en metros	$\frac{l}{r}$	$0.03 \frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	42.18	1.2654			kg/mm ²	kg
2	56.24	1.685			6.735	28 241
2.5	70.29	2.109			6.315	26 459
3	84.35	2.531			5.891	...
3.5	98.41	2.952			5.469	22 915
4	112.47		12 649.50		5.048	21 159
4.5	126.53		16 009.84	$R = 8 - 0.03 \frac{l}{r}$	4.347	18 210.9
5	140.59		19 765.54		3.435	14 414
5.5	154.65		23 916.62	$R = 55000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	2.782	11 656
6	168.71		28 463.06		2.299	9 632
6.5	182.76		33 401.21		1.932	8 095
7	196.82		38 738.11		1.646	6 915
					1.429	5 949.8

ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES

Sección circular

Perímetro aproximado = 556 mm

Sección..... = 4387 mm²I = 7 157 000 mm⁴

mín.

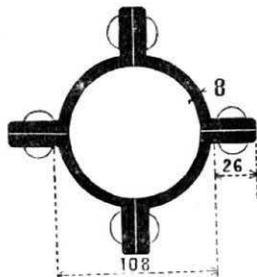
Peso por metro corrido = 33.63 kg

r = 40.39 mm

mín.

Altura en metros	$\frac{l}{r}$	$0.03 \frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	27.84	0.8352			kg/mm ²	kg
2	37.13	1.1139			7.165	31 433
2.5	46.41	1.3929			6.886	30 209
3	55.69	1.671			6.608	28 989
3.5	64.97	1.949			6.329	27 765
4	74.25	2.228			6.051	26 546
4.5	83.53	2.506			5.772	25 322
5	92.81	2.784			5.449	24 102
5.5	102.1	3.063			5.216	22 883
6	111.4		12 409.9		4.937	21 659
6.5	120.7		14 568	$R = 55\ 000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	4.437	19 439
7	129.9		16 874		3.775	16 562
					3.259	14 297

ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES

Sección circular

Perímetro aproximado = 547 mm

Sección..... = 3742 mm²I=5 800 000 mm⁴

mín.

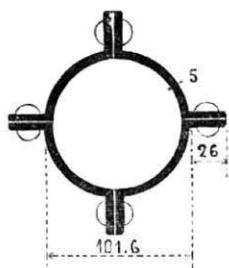
Peso por metro corrido = 28.27 kg.

r = 39.37 mm

mín

Altura en metros	$\frac{l}{r}$	$0.03 \frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	28.57	0.8571			kg/mm ²	kg
2	38.10	1.143			7.143	26 729
2.5	47.62	1.429			6.857	23 699
3	57.15	1.715			6.571	24 589
3.5	66.68	2.004		$R = 8 - 0.03 \frac{l}{r}$	6.285	23 518
4	76.20	2.286			5.996	22 437
4.5	85.72	2.577			5.714	21 382
5	95.25	2.858			5.423	20 293
5.5	104.8	3.144			5.142	19 241
6	114.5		13 110.2		4.856	18 171
6.5	123.8		15 326.4	$R = 55 000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	4.195	15 698
7	133.4		17 796.0		3.588	13 426
					3.090	11 563

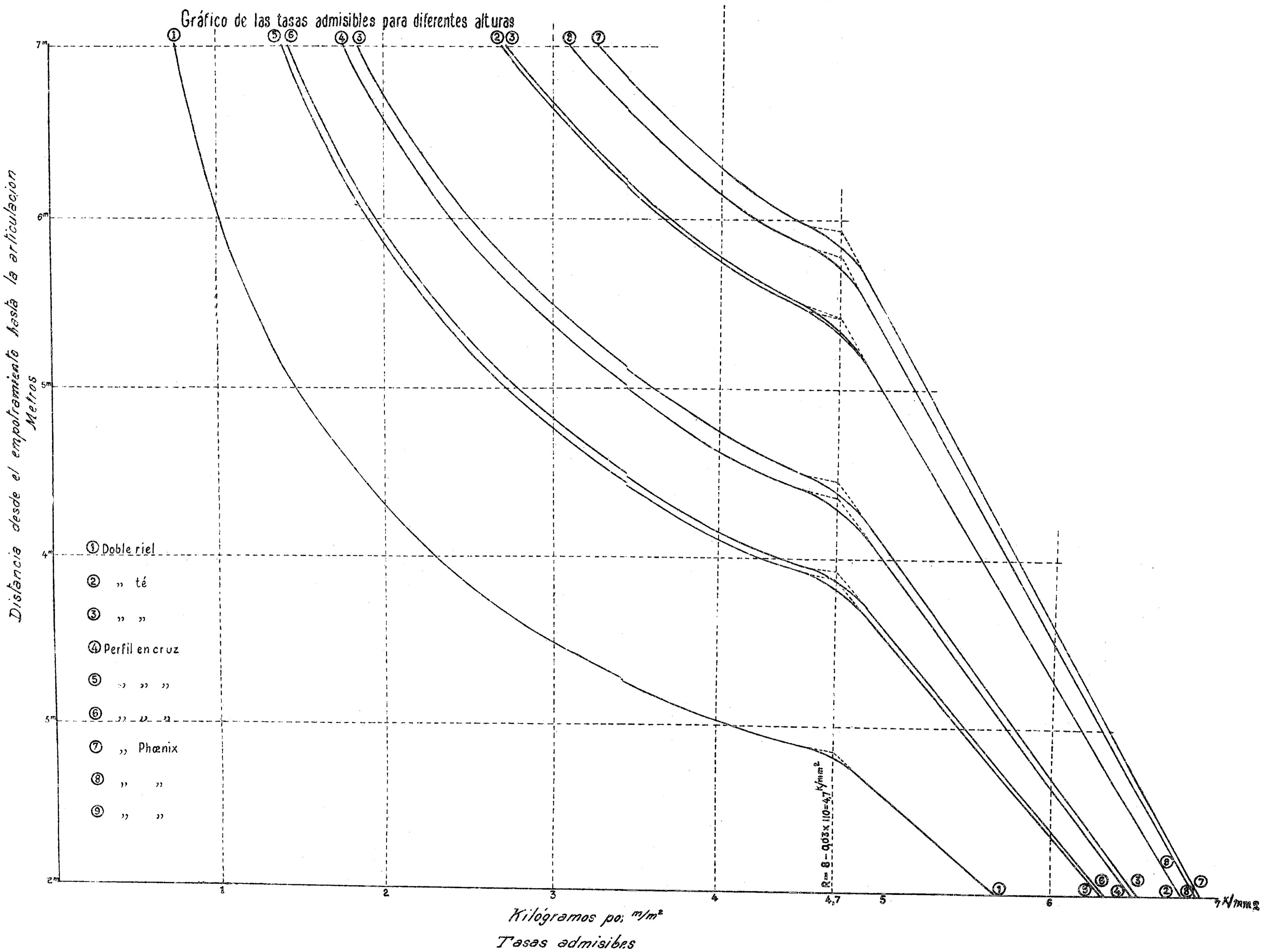
ESTUDIO COMPARATIVO DE PILOTES

Sección circular

Perímetro aproximado = 527 mm
 Sección..... = 2452 mm² $I = 3\ 326\ 000 \text{ mm}^4$
 min.
 Peso por metro corrido = 17.87 kg $r = 36.83 \text{ mm}$
 min.

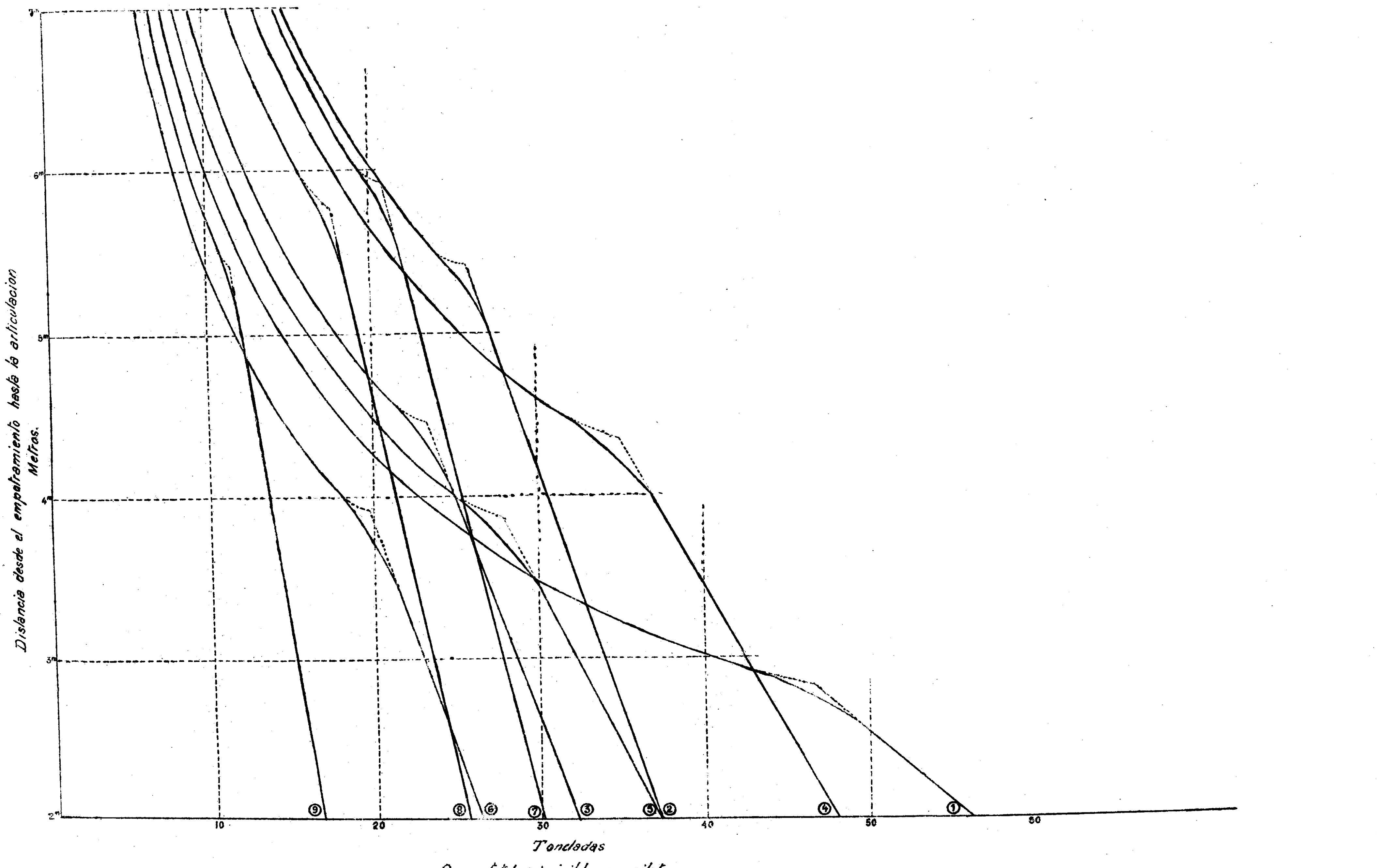
Altura en metros	$\frac{l}{r}$	$0.03 \frac{l}{r}$	$\left(\frac{l}{r}\right)^2$	Fórmula	R	Carga total
1.5	30.544	0.9222			kg/mm ²	kg
2	40.725	1.2219			7.078	17 355
2.5	50.906	1.5273			6.778	16 619
3	61.087	1.8327			6.473	15 872
3.5	71.269	2.1381			6.167	15 121
4	81.450	2.4435			5.862	14 373
4.5	91.631	2.7489			5.556	13 623
5	101.810	3.0540			5.251	12 875
5.5	111.990	3.3594	12 541.76	$R = 8 - 0.03 \frac{l}{r}$	4.946	12 128
6	122.170	3.6648	14 932.84	$R = 55\ 000 \left(\frac{r}{l}\right)^2$	4.385	10 752
6.5	132.350	4.0000	17 516.00		3.683	9 031
7	142.540	4.3352	20 317.60		3.139	7 697
					2.707	6 637

I Estudio comparativo de pilotes



II

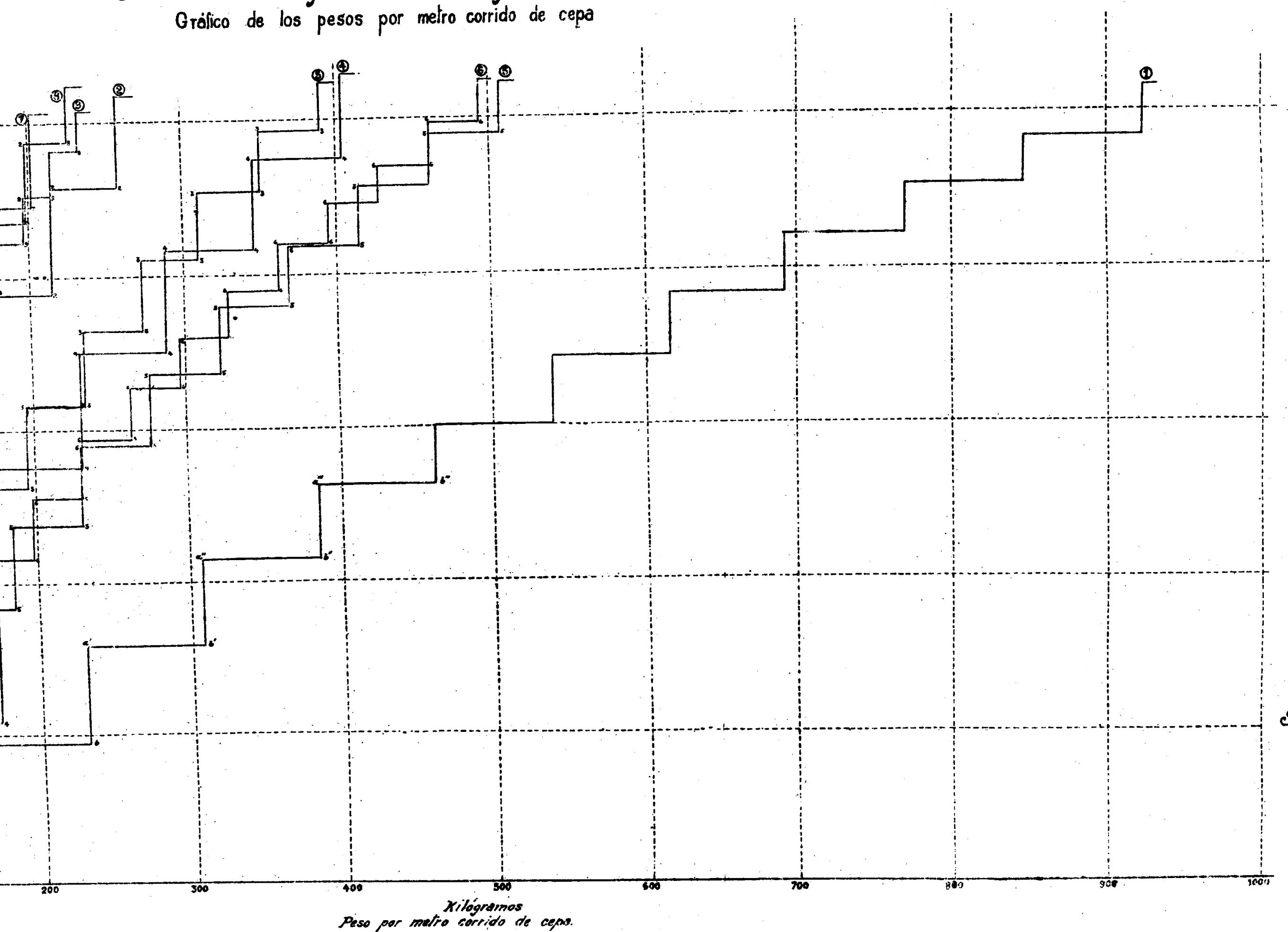
Gráfico de las cargas totales para diferentes alturas



Carga total admisible por pilote

- Estudio comparativo de pilotes -

Gráfico de los pesos por metro corrido de cepa



Santiago 12 de Mayo 1906

Ramon Guerrero
(ing. segundos)W. Cordero
(ingeniero estudiante)