proyectil esperimenta con su velocidad y con la dureza del cuerpo chocado. Si éste es blando, el proyectil no esperimenta una resistencia suficientemente grande para deformarse y rompe, ó desvía, las partes del cuerpo, que encuentra, penetrando hasta que la suma de resistencias esceda á la fuerza viva de que estaba animado, deteniéndose entonces; y si, por el contrario, el cuerpo chocado es duro, y grande la velocidad del proyectil, este puede romperse por la resistencia que aquel le ofrece: análogo efecto se produce cuando el proyectil es duro y así se observa que batiendo planchas de hierro con proyectiles tambien de hierro animados de poca velocidad, se deprime la plancha sin que el proyectil, en apariencia, se deforme mientras que puede quebrarse el proyectil de hierro tirando contra plomo, cuando la velocidad es grande.

227. El hierro colado no se deja sensiblemente penetrar; pero se rompe en pedazos, aun cuando la masa de hierro sea muy considerable bastando un choque no muy fuerte para hendirla. Esto esplica el inconveniente de emplear cureñas de este metal espuestas siempre á romperse por un choque cualquiera, sea debido al fuego enemigo ó bien á la reaccion del disparo, utilizándose sin embargo con ventaja para preservar los montajes de madera y hierro forjado,

en tiempo de paz.

Cuando se lanza un proyectil sobre una masa de plomo penetra fácilmente en ella, pero sin alcanzar gran profundidad, quebrándose cuando está animado de mucha velocidad: el hueco tiene forma

de embudo, sobresaliendo una rebaba cortada en grietas.

228. Los efectos del choque de los proyectiles sobre el hierro forjado, no difieren notablemente de los que se producen sobre el colado; debe notarse, sin embargo, que á causa de la mayor maleabilidad del hierro, las impresiones hechas en él son mas profundas, formándose tambien una rebaba en el borde de la abertura. Planchas de hierro forjado de 0^m,08 de espesor son hendi das en toda su longitud por el choque, aun cuando el proyectil las hiera con pequeña velocidad, así como con grandes velocidades son atravesadas de parte á parte; siendo el calor desarrollado por el choque tan considerable que no permite conservar en la mano los pedazos de hierro, observándose en ellos manchas azuladas, que indican una elevacion de temperatura hasta próximamente de 600 grados.

229. Sobre las maderas los efectos que se producen son mas variables, dependiendo no solo de la clase y naturaleza de ellas, sino tambien de la manera como el choque se verifica. El roble y la encina, se dejan penetrar menos que el pino: en este, como las fibras son alternativamente blandas y duras, aquellas quedan comprimidas v las segundas no se levantan mas que en parte, por lo que el agujero producido por el proyectil es mayor que en la encina, cuyas fibras, heridas perpendicularmente á su direccion, como mas elásticas, si se aplastan bajo la accion del proyectil se enderezan despues de su paso, sin que dejen hueco suficiente para introducir la sonda, marcándose este efecto de tal suerte, que si la bala es de 0m,40 de diámetro, el agujero está enteramente cerrado y aun el producido por la de 0m,15 puede taparse con una clavija. Esto no obstante, como en el pino, si las fibras que toca el proyectil, quedan casi completamente rotas, el efecto no se estiende mas allá del hueco que se produce y el aplastamiento y separacion de las fibras de encina y roble ocasionan rajas longitudinales de considerable estension, los revestimientos construidos de estas maderas, que como se ha dicho resisten mas á la penetracion, se inutilizan sin embargo, con mayor facilidad, por lo que para blockaus, blindajes y encofrados y en general para revestimientos que amortiguen el efecto de los proyectiles, deberá preferirse el pino.

230. En las materias relativamente blandas, los efectos de los proyectiles se trasmiten muy rápidamente á distancias sensibles: la cantidad que penetra un proyectil en lana aunque esté muy comprimida, es mas de doble que en las tierras bien sentadas y en estas, aunque variando con su naturaleza, se entierran los proyectiles á una profundidad de alguna consideracion, produciendo una especie de embudo ó tronco de cono abocinado cuya base esterior tiene un diámetro cuatro ó cinco veces el del proyectil. Este hueco presenta grietas y aberturas en tierras muy compresibles, como las arcillosas, pero en las flojas y areniscas estos efectos no se producen, ó mas propiamente, se borran por el cernido mismo que origina la conmocion: las arenas son verdaderamente las tierras que oponen mayor resistencia que ninguna otra clase de ellas á la penetracion, siendo imposible determinar la forma del hueco que se produce: esta cualidad las hace excelentes para la construccion de baterias, como ha

demostrado la guerra de secesion ocurrida en el Norte de América.

231. Los efectos producidos por los proyectiles en la mampostería son bien diferentes de los que ocasionan sobre los metales, teniendo algun punto mas de semejanza con los que se ha dicho producen en las tierras y maderas: la falta de elasticidad de estas sustancias, relativamente á aquellos, determina la rotura en pedazos de la mampostería bajo una presion muy inferior á la que pueden

soportar el hierro colado, el forjado y el plomo.

Si se disparan balas contra un muro cuya escarpa esté revestida de mampostería y se dirigen los tiros normalmente y á distancias no muy considerables, los huecos abiertos en el muro presentan una forma tronco-cónica, casi cilíndrica en el fondo, terminando en una semi-esfera/algo mayor que la de la bala. Esta forma es debida sin duda á la reaccion de la materia, que comprimida primero hacia el interior del muro, se mueve luego hacia afuera, desprendiéndose algunos pedazos, que son lanzados á gran distancia y dando lugar la conmocion á la desunion de las piedras y quebrantamiento por consiguiente de la resistencia que el revestimiento ofrece.

Si la direccion del tiro no es normal à la mampostería, la profundidad disminuye, y esto à medida que el ángulo de inclinacion aumenta; de manera que si la direccion del choque es muy oblicua à la superficie del muro, puede suceder que penetre muy poco ó bien que rebote sobre la mampostería. Si pues el efecto que se desea es el de penetracion, es necesario fijar el ángulo límite de incidencia, por el cual solo se obtiene rebote del proyectil; ángulo, que varía con la dureza de la mampostería y la velocidad de aquel. Piobert cita à este objeto las esperiencias hechas con un cañon de à 12 contra la obra coronada de la ciudadela de Metz; disparando à corta distancia

y cargando con $\frac{1}{2}$, $\frac{1}{3}$, $\frac{1}{4}$, $\frac{1}{6}$ dejaba de verificarse el rebote

por los ángulos respectivamente de 20°, 24°, 33°, 43°; habiéndose además observado que el ángulo de reflexion en el rebote era mayor que el de incidencia y que las balas, despues de él, conservaban muy poca velocidad.

Estas esperiencias vinieron à probar, que los ángulos, que con la normal à la muralla, pueden formar las direcciones de los disparos, eran mayores que los hasta entonces admitidos para el establecimiento de baterías cuyos fuegos debieran ser eficaces contra determinados puntos: sin embargo, tirando á distancias mayores, no son realmente aplicables estas consecuencias, debiendo tomarse en consideracion la menor velocidad remanente del proyectil, á causa de la resistencia del aire, que obra durante mas tiempo sobre él.

232. La accion de los proyectiles sobre seres animados ocasiona por lo comun dejarlos fuera de combate, produciendo lesiones muy diferentes segun diversas circunstancias: así el grado y espacio de la contusion varían segun el volúmen y forma de los proyectiles, atacando mas ó menos los tejidos en el momento del choque. No es preciso, sin embargo que los proyectiles produzcan solucion de continuidad en la piel para determinar lesiones muy estensas y ocasionar hasta la muerte del cuerpo herido.

Del hecho frecuente de encontrarse hombres muertos en el campo de batalla, sin herida, ni destrozo del uniforme se había inferido, que el vacío que deja tras de si un proyectil de grueso calibre, marchando con gran velocidad, puede ocasionar la muerte de un hombre, aun sin tocarle, produciéndole un vacío en sus pulmones, que lo ahogue instantáneamente; pero observaciones mas completas han hecho ver que basta que una bala roce tangencialmente la superficie del cuerpo ó un casco grande de granada toque por su lado liso en cualquiera region para causar graves desórdenes; y si bien la piel queda intacta, están completamente desorganizados los tejidos subyacentes: en los miembros están desgarrados y molidos los músculos y los huesos rotos; y en el tronco alguna entraña rota ó destruida, explican esas muertes rápidas, que antes se atribuian á la influencia del viento de la bala.

Las tablas siguientes sirven para dar idea de las penetraciones en distintos medios, de proyectiles diversos, con cargas y á distancias várias.

- 303 -Penetracion en madera de encina.

Prove 4:1	0			A L	AS I)IST	ANCI	AS I	E		Obser-
Proyectiles.	Cargas	25 ^m	50.	100.	200	300	400.	600.	800.	1000.	vaciones.
	6.000	1,60	1,56	1,50	1,39	1,29	1,20	1,02	0,85	0,70	
D 1 1 100	4.000	1 50	14 47	11 49	14.31	11.21	11.12	0.95	10.78	0.63	THE REAL PROPERTY.
Bala de 15°	3.000	1,41	1,38	1,33	1,23	1,14	0.09	0,00	$0,72 \\ 0,61$	0,58	The state of the s
Marin Marin	2.000	1,25	1,06	1,02	1,03	0,85	0,77	0,62	0,50	,040	# 30 H
	4.000	1,39	1,35	1,29	1,18	1,08	0,99	0,81	0,65		Las penetra-
	2,67	1,30	1,27	1,22	1,11	1,02	0,93	0,76	0,60		ciones er
Bala de 13°	2,00	1,21	1,18	1,13	1,04	0,95	0,86	0,70	0,55		otras clases
Total at a		0.04	0.00	0.87	0.32	0.70	$0,75 \\ 0,62$	0.49	0,45		de madera se obtiener
GELD PROCE	1,00	0,94	0,02	0,01	0,10	0,10	0,00	0, 10	0,00		multiplican-
,	2.00	1.17	1.14	1,09	0,98	0,89	0,81	0,65	0,50		do las de esta
D-1- 1- 100	1,50	1,10	1,07	1,02	0,93	0,84	0,76	0,60	0,48		tabla por 1,0
Bala de 12°							0,64				en el fresno.
	0,75	0,86	0,84	0,79	0,70	0,62	0,55	0,42	0,33		y haya, por
Bala de 10°	1,25	1,00	0,97	0,92	0,82	0,73	0,65	0,49	0,35	0,27	1,3 en el ol- mo, por 1,8
	0.00	0 00	0 00			0.10	0 10	0.00		100 000	en el abedul
							0,42			0,23	y pino y por 2 en el ála-
Granada de 21°							$0,35 \\ 0,26$			0,21	mo blanco.
Tack to							0.18			0,15	mo blanco.
,				100			1 4		-	0,25	
Granada de 16°							$0,52 \\ 0,40$			0,20	
anadade 10							0,32			0,18	
	1,00	0.70	0.68	0.64	0.55	0.46	0,38	0.26	0.20	0,16	distribute.
Granada de 15°							0,24			0,13	
bus de mon-	0,27	9,38	0,36	0,32	0,26	0,21	0,18	0,15	0,12	0,10	

Penetracion de las bombas, en las tierras, las maderas y la mampostería.

	Grados	oral real of	En t	ierra tada.	sen-		nader: encina	The Board	En m de	ampos piedi		
0	de	Distancias.	BO	MBAS :	DE	B0	MBAS :	DE	BOMBAS DE			
-	elevacion.	do broke	24°	27.	32.	24.	27.	32.	24.	27,	32.	
	30° (600 1200	0.20 0,25	0.45 0,65	0,50 0,70	0,10 0,12		0,22 0,35	0,05 0,06	0.09	0,10	
	45° {	600 1200	0,30 0,40	0,50 0,70	0,55 0,75	0,15 0,20	0,25 0,35		0,08 0,10	0,10 0,14	0,1	
	60° {	600 1200	$^{0,50}_{0,55}$	0,75 0,80	0,80 0,85	0,22 0,25	0,33 0,35	0,37 0,40		0,15 0,16	0,10	
L	de caida.	na velocidad	0,60	0,85	0,90	0,25	0,35	0,40	0,12	0,17	0,18	

Penetracion en la mampostería de piedra tosca de buena calidad.

Balas.	Cargas en kg.	A LAS DISTANCIAS DE								
Dalas.	Cargas en Ag.	25 ^m	50.	100.	200.	300.	400.	600.	800.	1000
ALC: YEL	6,00			0,615						
	4,00	0,615	0,605	0,580	0,535	0,495	0,460	0,385	0,310	0,25
15°	3,00	0,575	0,500	0,545	0,305	0,465	0,425	0.350	0,285	0,23
	2,00 1,50	0.510	0,300	$0,480 \\ 0,410$	0.440	0,400	0,305	0,300	0,245	0,20
	1,00	0,410	0,450	0,410	0,570	0,000	0,300	0,240	0,200	0,10
	4.00	0.570	0.555	0,530	0.485	0.445	0.405	0,325	0.255	0,19
	2.67	0.535	0.525	0.500	0.455	0.415	0.375	0,300	0,235	0.18
13°	2,00	0,495	0.485	0,465	0.425	0.385	0,350	0,275	0,215	0,17
	1,33	0,435	0,425	0,410	0,370	0,330	0,295	0,230	0,185	0,15
	1,00	0,380	0,370	0,350	0,310	0,275	0,240	0,190	0,155	0,13
,	2,00	0.480	0.470	0,445	0.405	0.370	0.330	0.255	0 495	0.45
12°	1,50	0.450	0,440	0,420	0.380	0,340	0,300	0,225	0,175	0.14
12	1.00	0.395	0.385	0.365	0.330	0.290	0,255	0.190	0,155	0,12
(0,75	0,350	0,340	0,320	0,280	0,245	0,210	0,165	0,135	0,110
10°	1,25	0.405	0.395	0,375	0.335	0.295	0.260	0.190	0,140	0.10

La penetracion en la mamposteria de mediana calidad se obtiene multiplicando estos valores por 1,25 y en la de ladrillos por 1,75.

_ 305 _

Penetracion en tierras sentadas mitad de arena y mitad de arcilla.

	TOTAL			A	LA D	ISTAN	ICIA :	DE		
Proyectiles.	Cargas.	25 ^m	50.	100.	200.	300.	400.	600.	800.	1000
Bala de 15°	6,00 4,00 3,00 2,00 1,50	2,75 2,55 2,35 2,12 1,94	2,67 2,48 2,29 2,09 1,90	2,52 2,35 2,20 2,03 1,84	2,31 2,18 2,07 1,92 1,75	2,14 2,06 1,97 1,83 1,67	2,02 1,96 1,88 1,75 1,60	1,84 1,78 1,71 1,59 1,46	1,68 1,62 1,57 1,45 1,32	1,5 1,4 1,4 1,3 1,2
Bala de 13°	4,00 2,67 2,00 1,33 1,00	2,40 2,20 2,05 1,85 1,69	2,31 2,12 1,99 1,80 1,66	2,18 2,02 1,91 1,73 1,62	1,97 1,87 1,77 1,65 1,54	1,83 1,76 1,69 1,57 1,47	1,72 1,67 1,61 1,50 1,40	1,56 1,52 1,47 1,36 1,28	1,42 1,38 1,33 1,24 1,16	1,20 1,20 1,10 1,10
Bala de 12° {	2,00 1,50 1,00 0,75	1,65 1,54 1,39 1,27	1,61 1,50 1,36 1,24	1,52 1,42 1,29 1,20	1,39 1,32 1,22 1,13	1,29 1,24 1,15 1,06	1,22 1,17 1,09 1,01	1,09 1,05 0,98 0,92	0,98 0,95 0,89 0,84	0,80 0,80 0,80 0,70
Bala de 10°	1,25	1,43	1,39	1,32	1,19	1,10	1,02	0,90	0,81	0,7
Granada de 21°	2,00 1,50 1,00 0,50	1,23 1,09 0,88 0,58	1,20 1,06 0,86 0,57	1,15 1,02 0,82 0,55	1,06 0,94 0,75 0,53	0,98 0,86 0,70 0,51	0,90 $0,79$ $0,65$ $0,49$	0,77 0,69 0,58 0,45	0,66 0,61 0,53 0,42	0,59 0,59 0,49 0,49
Granada de 16°	1,50 1,00 0,75	1,34 1,15 1,01	1,30 1,12 0,98	1,24 1,08 0,94	1,14 0,98 0,85	1,04 0,89 0,78	$0,95 \\ 0,81 \\ 0,71$	0,78 0,67 0,60	0,64 0,57 0,52	0,50 0,50 0,40
Granada de 15°{	1,00 0,50	4,13 0,85	1,09 0,82	1,04 0,78	0,93 0,70	0,83 0,63	0,74 0,57	0,59 0,46	$0,48 \\ 0,39$	0,4
Obus de montaña.	0,270	0,69	0,67	0,63	0,55	0,49	0,44	0,37	0,34	0,2

- 505

y more ob batter secundes mitted de arons y

oplet									
								100.0	
		1							Marie and a company
					TO B				
		85.1							
			P2,1						
				181					I was a second
	68,6								of the total about
	18,0								
						Sc.4			Total an ele
							48.0		
100									

PARTICIPATION AND ADMINISTRATION OF THE PARTICIPATION OF THE PARTICIPATI

ÍNDICE.

MATERIAS.	Páginas	Párrafo
Introduccion	. 5	»
palente.		
CAPÍTULO 1.º		
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Movimiento parabólico de los pr	oyect	iles.
Ecuacion de la trayectoria		1
Alcance del tiro	»	2
Ordenada del vértice	10	3
Velocidad general	. »	4
Inclinacion de la trayectoria	11	5
Lugar geométrico de los vértices de las parábolas		de di sovei
descritas con igual velocidad inicial y diversas	al et en	
directiones		6
Linea de seguridad	» :	7
Cuadrifólio balístico	» 12	8
The Thronton and the Printer State of the St		
CAPÍTULO 2.º		
darifedo 2.		
Making at the late was the second of the late.		
Resistencia del aire.		
IR 188		
Consideraciones generales	13	10
Determinacion analítica de la resistencia del aire.		11
Determinación esperimental	17	15
Hipótesis de la resistencia proporcional al cuadrado		10
ipotesis de la resistencia proporcional al cuadrado	Symalne.	10
de la velocidad.	*	16
Hipótesis de la resistencia proporcional al cuadrado	00	10
y cubo,	22	18
Esperiencias francesas	25	21
Esperiencias rusas	26	22
Fórmulas que armonizan las esperiencias rusas é	on way keep	olumnia
inglesas.	27	23
peterminacion de la densidad del aire	28	25
Determinacion de la aceleracion de la pesantez	30	26

CAPÍTULO 3.º

Velocidad inicial: movimiento de los proyectiles en el ánima.

MATERIAS.	áginas.	Párrafos.
Consideraciones generales	31	27
Fórmulas empíricas de la velocidad.	35	28
Procedimientos esperimentales	37	33
Aparatos electro-balísticos	39	34
Cronóscopo Navez=Péndulo	40	36
Conjuntor	41	37
Disyuntor	42	38
Circuitos	*	39
Manera de operar por diferencia	43	40
Instalacion y arreglo del aparato	44	41
Determinación del tiempo	48	43
Cronóscopo Navez-Leurs	53	48
Disyuntor=Circuitos	54	49
Cronografo Le—Boulangé	56	50
The state of the s	57	51
Disyuntor. Circuitos	>>	52
	58	53
Instalacion del aparato	59	54
	64	59
Marcos	67	- 61
Cronógrafo Bashforth	68	63
	69	65
Medida del tiempo	71	67
Cronógrafo Zapata	74	70
Indicador		71
Tablero	»	
Marcos	78	74
Circuitos	>>	75
Presiones de los gases de la pólvora: método de		
cilindros	83	81
Aparato Rodman	88	83
Balanza de eontraste	93	86
Aparato Noble	95	87
Aparato Rieq	97	89
Medicion de tiempos muy pequeños con el cronógrafo		
Le—Boulangé	103	90
	Marine 1	
CAPÍTULO 4.º		
CAPITULO 4."		
그 마양 그 경에 가는 네 사고 있는 사는 사람들이 되었다.	1 1	
Movimiento de los proyectiles en	el	aire.
 St. (Authority of the Company) 		
According to be a selection of the selec		
Ecuaciones generales del movimiento.	107	91
Ecuaciones del movimiento en el caso de son la resigna		ment pill
tellera del arre proporcional al anadrada e anorta		
potencia de la velocidad.	145	95

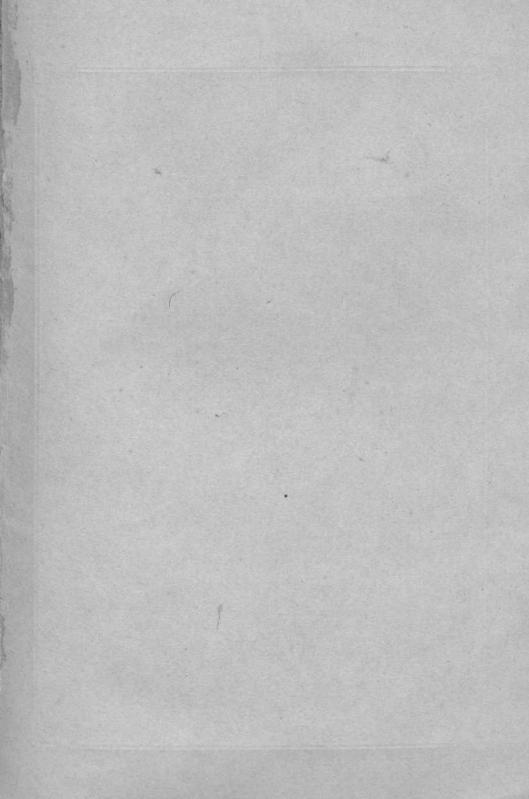
- 309		
MATERIAS.	Páginas.	Párrafos
The state had be big fired as a second a productional	-	350
Ecuaciones bajo la hipótesis de ser la resistencia	101	0.0
proporcional al cuadrado	121	96
Ecuaciones bajo la hipotesis de ser la resistencia	101	07
proporcional al cubo	124	97
Resumen general de todas las fórmulas y discusion	100	00
de ellas.	127	99
Funciones que entran en las formulas: formacion y		101
manejo de las tablas	. 131	101
Determinacion del valor de a y su discusion	. 138	104
Ecuacion de la curva de tercer grado que define las	1 12	100
condiciones del movimiento de los proyectiles.		
Modificacion de las fórmulas.	. 153	109
Determinacion de la ley de la resistencia del aire	,	
partiendo del conocimiento de la ecuacion de la	120	
trayectoria	156	111
CAPÍTULO 5.º		and at
The same of the sa	Links	A college at
Propiedades generales de la tray	vector	ria.
Punto do mínimo volcaidad	161	112
Punto de minima velocidad,	101	110
non en caida an al aira	164	114
por su caida en el aire	101	***
en la rama ascendente	166	115
El ángulo de caida es mayor que el de proyeccion en		
terreno horizontal	167	116
terreno horizontal	168	117
La amplitud de la rama ascendente es mayor que la		
de la descendente	170	118
Radio de curvatura	>>	119
Relacion entre los espacios recorridos, y duracion		
de los trayectos, por proyectiles diferentes ani-		
mados de igual velocidad inicial.	173	120
and the state of t		
CAPÍTULO 6.º		
Problemas sobre el tiro.		
LO Y established a satisfactive to		
Problema general balístico: Construir una trayec-		
toria, conocidas que sean la velocidad inicial y el		
ángulo de provección	177	121
Tiro de morteros: Dada la velocidad inicial y el		
angulo de proyeccion determinar el alcance, supo-		
niendo ser la resistencia del aire proporcional al	2	
cuadrado y cuarta potencia de la velocidad, y al		
cubo de la misma	107	129
Conocida la posicion del punto que se ha de batin y al		
ángulo de proyeccion determinar la velocidad ini-	obughno	10.5
cial, en los mismos casos que anteriormente.	192	131

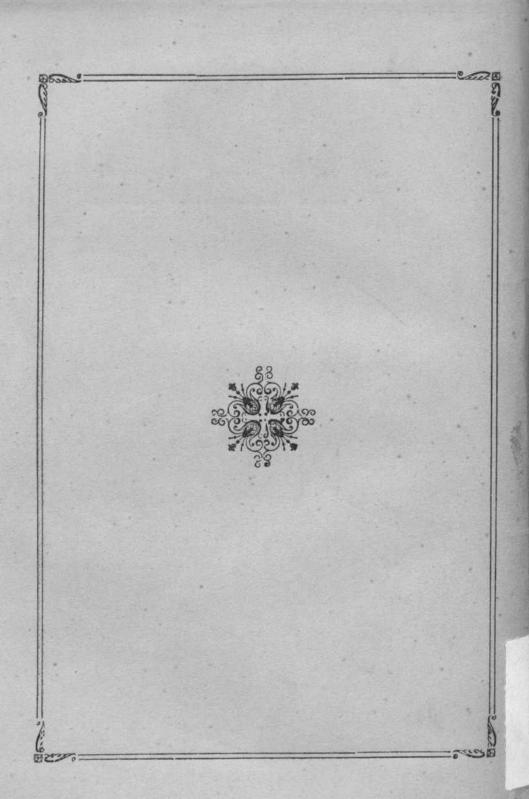
MATERIAS. Páginas, Párrafos, Conocida la posicion del punto que se bate, y la velocidad inicial, determinar bajo las dos hipótesis espresadas de la resistencia del aire, el ángulo de 194 blemas en el tiro de cañones. 136 Demostrar que el ángulo de proyeccion, contado sobre la linea que une la boca de la pieza con el blanco, es independiente de la altura de este. 200 Determinacion de la velocidad inicial en funcion de la general. 201 Tiro por sumersion: Dados dos puntos por sus coordenadas, determinar la velocidad inicial y el ángulo de proyeccion, para que el proyectil pase 205 Conocida la posicion de un punto por sus coordenadas, y la inclinacion que en él se quiere tenga la trayectoria, determinar la velocidad inicial y el ángulo 208 de proyeccion. 141 Límite de la altura à la cual se puede rasar la cresta de un parapeto, bajo una inclinacion dada. . . . 211 144 Límite de la altura á la cual cabe, rasando la cresta de un parapeto, tocar en un punto dado del terraplen. Sirviendose de las ecuaciones de la curva de tercer grado, determinar la velocidad inicial, conocidos que sean el ángulo de proyeccion y el alcance. . CAPÍTULO 7.º Irregularidades de la trayectoria. 217 Consideraciones generales. Causas de la rotacion de los proyectiles dentro del 218 150 Esperiencias de Magnus para demostrar las desviaciones de los proyectiles. 220 152 225 156 Esplicacion analitica de Ruztky. . . Desviaciones debidas á la fuerza del viento. 231 160 Diferencia entre las desviaciones accidentales y las 232 161 permanentes. Determinacion de la escentricidad de los proyectiles. CAPÍTULO 8.º Triov of abad conselved ob out? Cargas y punterías, Cargas de las piezas. 237 165 Saquetes, tacos, saleros y suplementos. 239 170

MATERIAS.	D/	
	Paginas.	Párrafos.
Alzas, definiciones	254	180
Cálculo de las alzas.	255	181
Modo de apuntar, valiéndose del tornillo de punteria.		183
Relacion entre las alzas, cuando las longitudes de la	201	100
lines de mire con distintes	258	184
línea de mira son distintas	200	40.4
determinar la que debe emplearse para dar en e		
mismo punto, dirigiendo la visual á una referencia		
cualquiera	258	185
cualquiera. Determinacion del punto, que situado en la vertical	~00	
que pasa por el blanco, debe tomarse como refe-		
rencia, cuando no pueda emplearse el alza nece-		
Saria.	259	186
saria. Variacion del punto de impacto en el blanco, debida		
á una variación de alza	261	187
Correcciones necesarias cuando el eje de muñones no		
es horizontal	263	188
es horizontal	266	190
Punteria de los morteros	267	191
CAPÍTULO 9.º		
GAPITULO 9.		
Division de la artillería y div	rersa	
clases de tiro.		
Division de la artillería: cañones, obuses y morteros.	269	192
Artillería de sitio y plaza, costa y batalla	271	194
Tiros directos é indirectos: de enflada, para des-		
montar, de brecha, y de demolicion	273	195
Tiros de bala, granada, granada de metralla, bala		
roja, bombas y cohetes	279	203
roja, bombas y cohetes	290	220
CAPÍTULO 10.		
Penetracion de los proyect	iles.	
Determinacion analítica de la penetracion	293	221
Tiempo empleado en la penetracion	296	224
Penetraciones en diversas materias	298	226

ERRATAS.

		8						hunga di		206 19 (a'-b') 56 (81 189 183 v 184
		$\left(\alpha V_{i,j}\right)^{s}$.				r Sir In		$f_1(s_1, \mathbf{V}_s^s)$. y siguientes de la pagina 201 — la funcion $\mathbf{F}(x, \mathbf{V}_t)$. dividiendo el tiempo hallado por la distancia.	ali	
Léase.	y. 2. binómio, g.x	$\frac{gx^{3}}{2V_{1}!}\left\{\left(1+\frac{(\alpha V_{1})^{3}}{r^{2}}\right)\frac{e^{-\frac{C}{C}-1}}{\frac{1}{2}\left(\frac{ax}{c}\right)^{2}}-\frac{(\alpha V_{1})^{3}}{r^{4}}\right\}$	«ú	$\left(1+\frac{v^*}{r^3}\right)$	$\frac{ab}{at} = -g \left(f(v) + \sin \varphi \right)$	g.cos.*p	$e_{\bullet} = e' \cdot \frac{\text{R} \cdot \text{D}}{\text{R}' \cdot \text{D}'}$	$f_*(s, V_*)$ debe ser $\overline{F}(x, V_*)$ dividiendo la distancia por el tiempo hallad	$\sum_{n=1}^{\infty} \frac{a^n}{a^n} = 1$	(4, 'b) 5 (4) (4) (4) (4) (4)





AZUEL. G 4012