	to	e nle	at Fals	al los	*		II was	1000	-	Pe-								
Λ	te	n sale facility			s cor	and the same of the last	sp1	sp2	sp.	3 h1	h2	h3	d1	d2	d3	hm1	hm2	hm3
1	2	5	56.	1 0	M	1	D	A	3P	14,9	12	2203	3 34	1	-	 		-
	2	5	563	2 1	M	1	P	A	D	18.9				1,91				23
	2		- (min)	3			-	-	2	10,2	20,9	34,1	2,89	2,15	2,73	19,7	225	35,4
	property.	-	-	-	-		A	Α	A	245	10	162	1.92	137	209	255	9	16 9
	2		564		D	1	D	D	D	915	39	24	3 15	3 09	3.24	19	20	
	2	5	569	0	A	0	A	Α	A	26		23 2	- 7				26	
	2	5	566	1	D	1	D	D			3,5	23,2			2,71	26,8	7	20,5
	2	_	_	-		-	· interior	-	D	5	1	P	2,36	2 22	9 63	K	b	N
			567		-	1	P	Α	D	21	33 1	5 24	3.73	2 93	4:06	3959	23	23 5
	2	5	568	0	D	0	D	D	D	24	331	1 5	-				332	. 4
	2	5	569	0	M	0	. p	D	A			- 12	2,78	3,13	2,44	10	375	D
	2	5	570		-	0	P	P		D	D.	14	3.5	1	2,76	D	D	17,9
	-			مستنهت	-	-	37.04	_	P	1	D	- 15	4 23	363	389	1	0	B
res	2	-	571	-	P	1	P	P	P	13.5	26	19	3'89	4 28	4 20	185		
180	2	5	577	0	P	0	P	P	p	D	D	D	0'23			10,0		20,7
	12	5	579	0	M	1	D	Α	P				2,37	1,50	2,59	- 12	D	D
	1 2	5	580	_	M	-				D	30,5	D	3,45	3,42	3,79	D	31,2	D
		_		-	-	1	P	Α	D				120000000000000000000000000000000000000					-
	2	5	581	1	P	0	P	P	P	0	0	23	2 95	7 A9	1.00	7	- 70	021
	2	5	582	0	D	1	D	D	D	37	31,5	Ĭ	3,25	3,00	4,06	20	,D	23,4
A	2	5	583	-	M	1	1		and the second				TITO	2,76	4,31	37	158 2	D
		-	The second second		-	-	D	A	3P	25,5	112	29,5	2,53	456	2,68	27	14,5	31,5
	2	5	584	1	D	0	D	D	D	2	D	2	3,21	3.24	4.44	D	41	10
	2	5	585	1	P	1	P	P	P	2	D		5.50	6 15	111		27	1 49
	2	5	586	1	A	0	A	A					3120	2122	5,54	2	9	17
	2	5	587	0	_	1			Α	21	17	18	3,50	1,51	458	29.5	271	20
	Bridge Co.	-	THE RESERVE AND ADDRESS.	1	A	1	Α	Α	Α	13	23,5	D	1.19	3,54	1.01	13,5	24	D
	2	5	589	0	M	0	Α	Р	D	9	15	24,5	1.50	-	357	5		
	2	5	590	0	P	1	P	Р	P	19				4.6	44.6		20	19
	2	5	591	0	P	0	P	P			30	15	60100	3,55		22	30,5	2.5
	2			-	-	-		-	P	28	2	D	3,00	4:15	4.07	28	7	D
	-	5	592	0	P	0	Р	P	P	D	25.5	16	3.45	4.02	4,36	0	90	26
	2	5	593	0	D	0	D	D	D	18	30,5	28,5	3.01	1.94				
	2	5	594	1	A	1	A	A	A		0412	1011		2/10/ -7	WEST			15
	2	5	595	0	A	-	-		-	26,5	21'	15	1,76	127	3,64	19,5	11	65
	distance in con-	-	-	-	-	0	A	A	Α	34	30	27,5	3,19	1.11	673	38		35,5
	2	5	596	1	M	1	P	A	D	D	24	18,5	3,90	1 32	_			
	2	5	597	0	M	0	P	D	A	D	34,5	25.5		125	-			30,5
6	2	5	598	1	P	0	P	P	P		3773		4,05	413	423	D		2-1
,	2	5	599	-	_	_		-	-	2	V	15,5	5.01	2,911	436	D		18,5
	-		_	0	Р	0	P	P	P	D	D	N	D	3'41	4.61	N	K	K
	2	5	600	1	A	1	Α	A	A	195	245	34				1व	95	29,5
	2	5	601	0	P	1	P	p	P		-		Alleghan Age	4	et, O. W	1,1	20	29,5
	2	5	602	1	P	0	Р	Р	-	12	D	D		The state of the s	3/20	0	0	D
						Andrew Company			P	D	D	0	3021	89 3	96	D	0	D
	2	5	603	0	A	1	Α	A	A	D					248	K	92 C	03 c
	2	5	607	0	D	1	D	D	D	8	39.	33		C / Part	40	2	23.5 31.5	23,5
	2	5	611	0	D	0	D	D	D	ha	200	33		254 3		8	32.5	35,6
	2	5	612	-					<u>.</u>	38,5 19.5 23	10,5	33			34	D	12	D
		-	the same to be a second	1	D	1	D	D	D	38,5	40.5	33	329	287 19		10,5	41	225
	2	5	613	1	Α	0	A	A	A	19'5	21	22,6	13 2	-	100	D	43.	141
	2	5	615	0	Α	0	A	A	A	07		W. 6	13	2 45 9	543	10 3	59	108
	2	5	617	0	D	0			6	4.2	44	18,5 19	198	116 8	1300	444	92	295
		-			-	Charles of the last	D	D	D	D	0	19	4,28 2	1989	90	1	D	21
	2	5	618	1	D	0	D	D	D	N	D	N.	1,91	159 9	120	K	6	K
	2	5	619	0	M	0	D	P	A		12	0.3	100	try and the second	120	U	10	12
	2	5	620	1	M	1	A	D.		A 1 1	13	23	1,93 3	05 1	112	34 /	32 3	5.5
- 1	2	5		the second	10000				F .	20.5	29	23 5	3,43 3	03 3	500	32	39.	23 6
		and the same of	622	0	M	0	P		D	20 1	29	26	15 7	1969	39	139	33	19
1	2	5	623	1	M	0	A	P	D	93 4	216	V 6 4	01 /	24		2,44	-	2
- 1	2	5	624	0	A	0	A		A	11	100	1/5	71 4	1200	94	13 2	27	7
- 1	2	5	625	1	-	_	_			23 3	7	0 2 3	1,25 3	1113	73 9	1 3	1 2	8
-					Α	0	The second second	A	A	30,5 3 26 e	3 1	26	39 4	01 3	12 7	10 7	57 2 34 2 5,5 L 9,5 4	37 37 3 4 5,5
	2	5	626	1	P	1	P	P	P	96 0	5 1	5.5 7	02 4	00 6	AC I	7 1	E E !	4
T	2	5	627	0	P	1	P		P.	17	16	5,5 4	100	31 4	177	TI	2,76	T_
4.	2	5	628	0	D	0			D	CT L	0,0	6 4	146 3	36 4	11 2	9 2	6 1	.5
-	_			-	- Control of the last		to the processor		D	2/5	7 7	1 5 2	93 8	45 3	32 9	1 7	95 4	5.5
	2	5	629	1	D	0	D	D	D	2	14.5	3 7	48 1	94 3	de	70	4 1	12
	2	5	630	1	D	0	D		D	TO	14,5	5	02	17	10	2 5	12 3	23
V	2	5	631	0	D	-	_		D	0.00	4	1	12 2	16 1	17	D 3	DI	2
1	2		CONTRACTOR CONTRACTOR	-5/			and the last of th		D e	3/20	9,5	4,5 3	12 2	73 2	.02 €	4 0	95 4	17.2
	Commission		632	1	Α		A	A	A S	31	111	63	28 7	V2 0	Participant Section	6 3	174 7	11 1
	2	5	633	0	A	1	A		A	90	5	4,5		77		7 , 3	10 1	17.6
		5	634	0	A		-		A (4	4,5 3	1283		63 1	8,5 3	10 9	13
	2	2	STORE I								1 9	14,5 1	963	E company	24 8	2 3	05 2	8

	2	7	642	4	Α	0			- A	10.0	100	4	0.00
	2	7	644	_	D	0	A D	A D	D	19,5	1.11.7	1.714	2,43 4,88 4,48 255 18 15 2,64 6,75 6,43 14 31 665
	2	7	646	-	D	1	D		_	19,5	13	16'	
	2	7	648		D	0	D	D	D	33	23,5	33	5,33 2,27 4,72 37,5 43,5 32
	2	7	649	-	D	1	D	D	D	D	P	13	3,577,66 1.49 7 2 2
	2	7	656	_	M	The same of the sa	-		D	36	53,5	19	3, 11 3,84 4,15 35 45 18
14	2	7	657	-	M	0	D	P	A	3	1	2	5,)+ 4,0% 3,46 D D D
1	2	7	658	1	-	1	A	D	P	- 0	1	1	1,65 2,64 3,07 8 D D
	2	7		0	A	0	A	A	A	185	19,7	21,5	837 2,403,01 185 21 215
	4	_	659	1	A	1	A	A	A	195	26	203	123528S237 999 867 206
	2	7	660	1	M	1	Α	P	D	23	24,8	345	2,32 5,20 1,54 24,5 982 315
	2	7	661	0	M	1	D	A	P	30,5	19	27	283 177 509 50 185 325
	2	7	662	1	M	0	P	D	A	D	D	65	\$29 2 43 2 40 b b 17
	2	7	663	0	M	1	P	A	D	0	22,5	D	157309/77 D 135 D
	2	7	668	1	D	0	D	D	D	16	51,5	8.5	266 4,08136 6,5 52 21
1	2	7	669	0	D.	0	D	D	D	0	D	D	135 214 141 D D D
	2	7	670	0	A	0	A	A	Α	13	19	17	135 244 14 5 D D D
	2	7.	671	1	Α	0	A	Α	A	D	10	30	403 489 498 1) 10 29
	2	7	672	0	M	1	A	D	P	16	30	21	3,45 3,64 4,74 76 34,5 22
100	2	7	673	1	M	1	Α	D	P	11	33	21	2,77 3,73 3,45 69 40,5 92
	2	7	674	1	D	0	D	D	D	25	23	35	2,77 3,73 3,45 69 40,5 92 1,94 1,70 6,65 345 35 35,5
	2	7	675	0	D	0	D	D	D	\$5	2	17	239 413 6,46 3 3 30
	2	7	684	1	D	1	D	D	D	3-1		28,5	3,90 3,07 3,03 30, 28 99
1	2	7	685	0	D	0	D	D	D	24	25,5	33	G69 30+ 3,23 66,5 34,5 36,5
170	2	7.	692	1	P	1	P	P	P	۵	D	N	3 A 3 D VV / 3 CC A N A
(7	2	7	691	0	P	0	P	P	P	195	的	K	309 339 485 197 D D
	2	7	694	1	D	0	D	D	D	N	36.5	D	207 351 286 D 32,2 D
	2	7	698	0	D	0	D	D	D	0	1	10	3.02 2 15 3 49 p 0 D
	2	7	700	0	P	0	Р	P	P	5	D	N	
	2	7	701	1	P	1	P	P	Р	26,2	D	13.4	1 1 200 1 200 1 100
	2	7	722	0	P	0	P	P	Р	N'	D	N.	339 369, 394 8 5 6 17 2
\	2	7	723	1	Р	0	P	P	P	8	Ŋ	2	W. J. 1 W. W. J.
	2	8	401	0	P	0	P	Р	P	26		BAN	9 46 3 14 3 08 b b b 6 4.09 3 36 3 60 26 23 5 D
- 1	2	8	402	1	P	0	Р	P	Р	26 D	92	22.5	4,09 3.36 3.00 26 23.5 D 3.00 3,59 3,90 D 27 26,5
	2	8	403	0	D	1	D	D	D	D	405	27	1,87 3,48 4,55 0 44,5 34,5
	2	8	405	1	D	1	D	D	D	575	66	825	
	2	8	407	1	Р	1	Р.	Р	Р	575	D	5	
Ä	2	8	408	1	D	1	D	D	D		36	50	3713 60 370 26 D' D'
(5)	2	8	409	1	D	1	D;	D	D	36	31.5	44,5	4/12 496 4/12 56 39 5 56 3,81 3,48 3,26 37 46,5 50
	2	8	410	0	D	1	D	D	D	10	31,5 37,5	10	3,813,483,9637 46550 4.333,142,914141564
	2	8	412	0	D	1	D	D	D	38	16	59	3,39 4,38 6,82 40 42 84 4
	2	8	413	0	D	1	D	D	D	38	48,5	155	3,39 4,38 6,82 40 42 84,4
	2	8	414	1	D	1	D	D	D	51	48,5	52. 45.5 54.	1.67 5.08 4,45 56,5 53 53 5,50 4,60 4,09 55 44,5 63 7,66 6,01 5,14 72 17 38 6,91 3,13 4,13 75 9 13,5
- 1	2	8	415	0	M	1	D	P	Α	21	16	20	5,50 4,60 4,09 55 44,5 63 7,66 6,01 5,14 72 17 38
1	2	8	416	1	M	1	D	A	Р	6L 1	0	44	7,66 6,01 5,14 72 17 38 6,91 3,13 4,13 75 9 13,5
- 1	2	8	417	0	M	1	D	A	Р	43	2	17 5	6,91 3,13 4,13 75 9 13,5
1	2	8	418	1	M	1	Р	A		ti :	25	17,5	4,37 7,87 6,00 41,5 15 21
	2	8	419	0	P	1	P	P		14	35	31	2,94 4,18 3,23 4 36,5 39
f	2	8	420	1	A	0	Α	A	A	29	17	18,5	1,94 4,18 3,23 tt 36,5 39 3,84 4,95 4,01 30 tt 19 5,55 5,01 1,65 28 32 D
1	2	8	421	0	Α	0	A	A	A		30	2	5,55 5,01 465 28 32 D
Ť	2	8	424	0	A	1	A	A			31	14,5	4,83 6,68 3,57 28,5 34 25
1	2	8	425	1	A	0	A	A		m de	-00	19	4,99 4,77 3,16 36 26 19
وفيم	2	8	427	0	A	0	A	A.	A	30	30	27	4.99 4.77 3,16 32 26 19 3.17 433 1,33 33 0 0 4.28 4.93 3,85 20 13 28,5
W-41	2	8	428	1	A	0	A	A.	A	355	7 13,5 20,5	27	1,17 433 1,35 13 0 0 428 493 395 20 13 28 5 182 378 334 445 285 345 3,17 111 286 24 19,5 14
+	2	8	429	0	M	0	A	D	P	333	EQ.J	32,5	15 X 578 336 W S 2X 3 365
-	2	8	430	1	M			-	4	77	17,5	13	3 17 2 1/ 2 86 20 195 14
-	2	8	431	0	A	0	D	P	A	35.5 27 29.5 37	24.5	27,5	244 347 27/ 34 20 303
-	2	8	432			0	A	A	A	31	13,5 90,5 19,5 29,5 31,5 38,5	21	3,78 3,30 6,67 37,5 29 26,5
+	2	8	433	0	M	0	P	D	Α			145	1,14 2,632,0922 45 17
1	2	8	435	-	M	0	A	D	P	29 T	385	23	261279 267 26 355 19
1.5	4.	0	400	0	D	1	D	D	D	30,5	54.5	23	2,61 337 3,87 32 37 28

	13	3 9	921	1	D	0	D	D	D		d.	0	2.61	1.45	0.00	-	4	1/8	7
	-	3 9	922	1	A	0	A	A	A	D	17	- n	1100	4,75	2,52	1)	1)	3	
		3 9	923	0	A	1	-	-	-	17,5	10	8	426	1,50	1,21	14,5		15	_
			924	0	P	-	A	A	A	34,5	21	53,5	3,11	6,36	4,39	37"	25	14	
			925	1	p	0	P	P	P	7	14,5	23,5	2,23	401	3,72	10	11,5	99_	_
			925	1700	and the same of	0	1	1000	p	2	30	38,5	400	2,23	2,90	7	1	14	
	-	Contract of the last	and the second second	0	D	0	D	D	D		32,5	38,5	2,75	2,24	1263	D	33,	5 41,5	2
	3	-	927	1	D	0	D	D	D	86,5	D	36	2,44	2,08	2,25		D	36	
	-		928	0	P	1	P	p	P	D	D	18	3 26	3,90	3,04	D	D	19	
	- 2		929	1	P	1	P	P	P	21	22	27	3,14	3,90	3,93	22	24	26,5	X.
	2		930	1	P	0	P	P	P	D	D	13	3,47	2,98	2,88	D	D	18	
	1		931	0	P	1	P	P	P	D	3	2	3,64	2,98	4,79		D	D	
			933	0	D	0	D	D	D	3	25,5	5	1,82	206		D	31	3	
			934	0	D	0	D	D	D	D	10	1)	353	2,25	1,89	D	D	D	
	1	- CO	935	-	-	1	D	D	D	(6)	2	7	4,88	1,63	475	7	3	P	
	1		936	1	P	0	D	D	D	1	3	3	1,41	1,17	8,27	2		D	
	3		937	0	and the second	0	P	P	P	30	1	79	3,4t		4,74	1	2	3	
	3	-	938	1	P	0	P	P	P		3	1	4,76	3,48	3,91	D	P	2	
	-			0	M	0	D	P	A	2	1	3	M	4,96	4,90	7	3	Ø.	
	63		939	1	M	0	P	D	A	P	D	13	451	3,60	3,01	D	3	25	
	1 2		941	0	A	1	A	A	A	10,5	19	10,5	2,80	1,51	2,81	23	17	21	
	3		942	1	A	0	A	A	A	17	23	18	1,76	7,18	2,11	18	2-1	17	
	6.0	-	943	0	P	0	P	P	P	D		15	533	2,74	3,25	D	0	17	
	200		944	1	P	0	P	P	P	M	12	10	3,90	390	2.89	15,5		M	
	4 63		947	0	D	1	D	D.	D	D	38,5	D	9.62	2,65	3 11	D	D	D	
	3		948 952	0	D	1	D	D	D	1	30,0	12	2,52	321	2,63	9	54,5	The state of the state of	
	3	~	956	1	A M	1	A	A	A	16	D	26,5	329	810	2,60	16,5		27,5	
	3	_	957	0	-	1	A	P	D	24	22,5	30,5	2,74	3.88	2,46	26	255	44,5	
	3		958	0	M	0	D	P	A	070	D	31,5	3,14	9.57	388	D	D	32,5	
	3		959	1	M	1	D	D	A	23,5	23	16	3,46	257	4,75	26	28.5	31	-
`	3		1103		A	0	A	A	A	33	14,5	18.5	1,75	3.84	2,14	D	20,5		
	3	THE PARTY NAMED IN	1010	-	A	0	A	A	A	22	20	18,5	3,06	2,33	2,06	34	20	lg	-
M	3	100	网络阿拉拉拉拉克克特	-	A	1	A	A	A	26,5	92	D	3,45	2,96	nd.	22.5	20	-	
X	3	and the latest department of the latest depart	1013	0	A	0	A	A	A	27.5	9.7	26,5	2,45	2,96	2,59	22,2	32	D	TI = missing
6	3		1117	1	D	0	D	D	D	D	D	make.	200	サント		27,5		28	
	3		1118	_	D	0	D	D	D	1	Ť	15	2,000	3,53	309	D	2	D	
	3		1120		P	0	P	P	P	5	1	2	330	12/	3.60	-0	D	Ď	
	3	10	1121	1	P	1	Р	P	P	7	7	7	3 33	351	931	3	7	1	
	3		1131	0	P	1	P	P	P	A	19	92	119	9 35	2 47	-	13,5	24	
7	3	10	1077	1	P	1	P	Р	P	70	95	75	795	7 00	4.07	*	055	D	
10	3		1134	Đ	P	0	p	P	P	9	D D 25	733	9 19	1 86	643	19.	25,5	1	
	3	10	1135	1	P	0	P	p.	P	15.5	D	D	315	3,53	339	37,5	B	10	
	3	10	1137	0	M	1	P	A	D	30	19	34,5	4.56	9 99	303	32	23	37,5	
	3	10	1138	1	M	0	P	D	Α	25.5	19	24	2.32 2.60 3.37 4.18 4.15 4.15 4.15 4.15 4.15 4.15 4.15 4.15	1.76	LOS	7	10	11	
	3	10	1139	0	M	1	P	A	D	2	31	38,5	4.98	1.19	1.71	カ	D 32	38	
	3	10	1124	1	M	1	D	P	A	7	31	19	3,11	7.44	131	2	2	21	
	3		1143		P	1	P	Р	P	15	29	26	3.35	3.44	3.15	17,5	30	25,5	
	3		1144		P	0	P	P	P	D	7)	D	3.69	4.55	463	10	70	D	
	3		1145	1	D	0	D	D	D	D	98	23	9 12	9738	306	D	32	30	
	3		1146	0	D	0	D	D	D	1	D	D	3,31 2,35 3,62 2,13 2,65	100	3 06 3 3 7	5	7	30	
	3		1148		M	0	Α	D	P	255	96	16,5	156	207	2 30	39		20	
	3		1149		M	1	Р	D	Α	965	D	29	3,61	2.81.	321	15	33,S	30	
	3		1051	0	Α	1	Α	Α	A	90	33.5	31,5	9 90	3 50	268	245	35	3.1	
`	3		1052	1	Α	1	Α	Α	Α	PDD 255	39,	165 315	1/16	365	393	12	35	31	
	3		1059	1	D	1	D	D	D	D	D	17	\$55	19	33	D	D	98	
Δ	3		1060	0	D	0	D	D	D	2	8000 PR 8000	D	2,51	9.4	3.04	D	0	D	
	3		1064	1	M	1	P	A	D	0	21	D	2,56 2,90 2,90 2,50 2,50 2,50 2,50	1.44	2,43	Ď	35	31 28	Ry 1 cassé
	3	The second second	1065	0	M	0	A	P	D	24	P	30	2,49	490	2,85	35	2	34,5	TOURS CONTROL
		4 45	1067	0	D	0	D	D	D	36	25	26	2,35	2,11	1,58	20	28	4.5	T

	П	3	11	1018	1	P	0	P	P	Р	28.5	13 -	0-	201	100	200	2.1	0.2	Tan	7
	-	3	-	1019		D	0	D	D	D	20,0	24 5	20			2,96	34	23	23	-
	-	3	-	1021	_	Đ	1	D	D	D	28,5	38,5	D		302		30	39,5	D	-
	•	3	12	801	0	M	1	P	A	D	45.5	32	34	3.84	2,93		47	32,5		-
	بندو	3	12	All the land would	1	M	0	D	P	40000	95	12	27,5	7,24	2,35	2,55	9.7, 5	-	8.4	-
	-	3	12	-	1	M	0	A	P	D	22	20	43	1,84	9,39	5,76	23	15	AL	
	-	3	12	Secretaria de la constanta de	1	A	0	A	A	+	31,5	22	9	3,09	4,69	4,51	247	18	1 5	
	_	_	12	State State Street	1	M	0	D	P	A	16, 5		11	3,78	4,07	1,49	35,5	34,5	11	
			12	Complete Section	0	M	0	-	P	A	15,5	195	1.0	3,97	111	1,6+	30	20,5	36	
	-		12		1	D	0	D	-	D	0	3	17	2,56	4/34	2,34	2	2'	36	
ċ	-		12	_	0	-	-	-	D	D	2	D	19	2,72	3,31	1,67	V	7	26	
,	900		12	100	0	D	0	D	D	D	34	35,5	32,5	2, 88	\$ 28	3,59	37	48	34,5	
	3	-	12		1	P	1	P	P	P	1)	D	D	3,25	3,91	4,19	100.00	D	D	-
			12	and the second second	0	D		D	1000	P	25	90	22,5	5,41	4,45	5,13	27	23,5	28,5	
			12	Birmines-min		D	1	-	D	D	92	26	29	3,07	2,97	9.43	28	33	40	
			12	make the facilities	0	The State of State of	1	D	D	D	24,5	275	31,5	3,87	3,13	3.24	25	9.9	33	
	3		12			M	1	A	D	P	27	37,5	22	2,35	4,51	994	27	44	23	
	2	_	12	Sept market before	1	D	0	D	D	D	25.5 21,3	2	D 26	3,24	3,14	2,52	32	T	D	
	-			822	0	A	1	Α	A	Α	21,3	27	26	2 14	2,34	8,82	30	21,5	26,5	
1	3			823	0	D	0	D	D	D	3	D	D	4,35	402	3.73	D	0	D	
1	17.0		12	824	1	P	0	P	P	P	7	2	V	338	3,14	2,51	D	D	D	
	4.6.5		12	825	0	P	0	P	P	P	2	P	0	3,62	1,74	t.56	7	2	2	
	3. 5.4		12	From win U. From	0	M	1	P	A	D	D	20135	2	3,15	2,01	2,86	2	16,3	2	
1	3 6.0	-	12	835	1	M	1	Α	D	P	22	2	17	2,09	6,87	3,05	25	D.	14	
-	1,000	~~	12	the second second	0	P	0	P	P	P	3	13	7	3,03	2,07	3,53	D	Pis	D	Respect
	3 63	-	12	833	1	P	0	P	P.	P	DW.	1		1,03	3,16	2,70	DM	D	7	
۹	3	~~	12		0	P	1	Р	Р	P	4.1	19	0	3,19	3,58	3,70	82	20	2	
١	3		12	838	1	P	1	P	P	Р	21	26	13,5	4,6-1	4,76	3,94	12,5	7)	13	
	3		12	839	0	A	1	Α	A	Α	29		V	4,10	2,31	193	3/	\$5	1)	
	3		12	842	1	P	1	P	Р	P	165	115	7	355	2 48	2,99	A.5	13	D	
	3	_	12	843	0	P	0	Р	P.	P	15.5	3	D	3,41	398	2,03	16.5	3	B	
1	3		12	844	1	A	1	Α	Α	Α	23	12,5	14	2,39	272	2,32	275	16	19.5	
ı	-3	rectal Ballion	12	847	0	D	1	D	D	D	D	D	D	1,40	1,53	3.66	D	D	D	
	3		12	848	1	D.	0	D	D	D	7	D	D	277		265	b	0	1	
٩	3		12	849	0	D	0	D	D	D	33,5	36	33,5	3,90		252	35	35	35,5	
٦	3	_	12	850	1	D	1	D	D	D	36,5	36	35,5	3, 42	299	2,98	39	40,5	40	
ŀ	3		12	851	1	M	0	P	D	Α	1	3 C	\$5 D	3,42	5,03	2,98	14,5	BE	17	
ŀ	3		12	852	0	М	0	P	Α	D		17,5	J)	2,33	1,05	6,39	J	32	D	and the same of th
ŀ	3	_	12	853	0	A	0	A	A	A	25	7.	D	1,42	t,88	€,06	19	29	1	
ŀ	3		12	856	0	D	0	D	D	D	21	36,50	DC.	3,20	7,97	433	18,5	39	DC	
1	3	-	12	857	1	3	0	3	39	10	23,5	NA	10		1,77	£,00	16	NA	30	Naspando Fevr
ŀ	3		12	858	0	M	1	A	D	P	25	45	13	3,53	1,27	5,07	16,0	46	23,5	
٩	3	_	12	859	1	M	1	D	Р	Α	41,5		15	3,31	3,65	2,61	M	14,5	36	
1	3	-	12	860	1	Α	0	A	Α	Α	JC	16	28,5	2.74	1,13	2,26	20	17	28	cons sor le mo
ŀ	3	-	12	861	0	D	1	D	D	D	26,5	40		2,39	3.04	1,86	23	46	18	
Ų.	3	-	12	862	1	D	0	D	D	D		31	36	1,95 2,95 2,07	1,85	4,10	MA	33	14 37	
ŀ	3	_	12	864	0	D	0	D	D	D	34	7	36	2,95	1,95	3,35	35	7	37	
ŀ	3		12	865	1	Α	0	A	Α	Α	25	45	28,5	207	114	152	315	14	36 5	The state of
ŀ	3			866	1	D	0	D	D	D	24	45	38	3,24	3.07	303	48,5		40,5	
ŀ	3	_		867	0	М	1	Р	Α	D	25.5 32	18	28.5 38 17	3 76	9 05	2 66	31	30	36,5	
ŧ.	3	-	parameter and the	868	1	M	0	D	Р	Α	32	21		208	2 10	321	39,5	22.	45	
ŀ	3		non-bered la	869	0	P	1	P	P	Р	12,5	18	35,5	9,56 4,20 4,89	2,71	438	N.	20	45	
-	3		in the same of the	870	0	A	1	Α	A	Α	98,5	40	41	9.56	9 99	447	31	39	39	
1	3			874	1	Р	1	Р	Р	P	195	D	7)	4,20	5.10	5'04	20 5	D	39	
I	3				0	P	0	Р	Р	Р	26	11,5	D	389	9'87	126	94	24	n	
	3			876	1	Р	0	P	Р	P	21	99'5	20,5	4 94	4,10	3, 19	28	18,5	23	
V.	3			100 miles	0	Р	1	P	р	P	BMA 7.7	30	31	3,83	3,68		25	31,5	35,5	
	4	-		The second second	1	Α	1	A	Α	A	DH.	36,5	30,5	1 H	191	131	M	44	33,5	
L	4	_	minor the little and	mount Seems	0	A	1	Α	Α	Α	20	99	15,5	4,36	3 90	251	16	19	15	
L	4	_			0	Α	0	A	A	Α	1 48	48,5		3,41	4 69	3,11	29	48,5	39	
	4		.00	803	0	A	0	A	A	A	2.5	C7,5	DM		2,16	DM	EL	197.9		

jula

	4	14	281	0	A	1	A	A	A	24	24,5 32,	6.09	4.51	4 38	30	005	300	1 :
	4	14	282	1	A	0	A	A	A		30 37	3'89.	3/1	01.0	40 5		36,5	75
0	4	14	284	0	A	1	A	A	A	93	DH 95,5	3 15	NH	0 / 0			36	2 1
7/7	4	14	285	1	A	1	A	A	A	95	2631	014	930	313	26,5	PH	31	1 1
	4	14	288	0	M	0	P	A	D		935 33	1,44	5 16	2.43	1 60	30		. 6
	4	14	289	1	M	1	P	A	D		13333	6.9 43	3,30	2 00	20	23	33,5	4
	4	14	The second second	0	M	1	A	D	P	17.5	33,5 24,5	39.12	3,30	0.03	10 0	17,	5 2	-
	4	14	The state of the s	1	M	0	A	P	D	325		3 03	1.00	2,63	19,5	and the second	17,5	-
	4	14	THE RESERVE	0	D	1	D	D	D		20 0	3,19	4 33	2,15	34	145	00	
- 1	4	14	marine and a second	1	D	0	D	D	D	114	34 34	1, 11	23.250	4,15	20	the second	167	4
1	4	14	-	0	D	1	D	D	D	345	35,5 30	4,63	4,03	4,04	33,0			
	4	14	-	1	D	1	D	D	D	100	the first and an insulation of the same	E, 12	3,40	1,01	16	35	33	
ı	4	14		1	D	0	D	D	D	35'	34,5 24,5	(,69	2,72	7,38	34,5	35,5	17	
-1	4	14	301	0	D	0	D	D	The second	37	- C 00 5	3,43	1,51	1,70		1	2	
Ħ	4	14	303	1	P	-	-	10000	D	40,5	16,5 84,5	13,96	2,85	4,00	44	7	34,5	5 cestern
:1	4	14	304	-	-	0	P	P	P	12	2 19	3,95	244	4,32	2	3	34,5	
٦	1000	-	and the latest terminal	0	. p	1	P	P	P	-	2 2	4,4+	4,14	4,03	5	2	J'	1 concent
ł	4	14	308	1	D	0	D	D	D	28,5	0 7	2.91	3.31	3,46	35,5	D	D	3
ł	4	14	309	0	D	0	D	D	D	29	30,5 D	3,95	301	339	32	365	3	
ı	4	14	310	0	Α	0	A	Α	A	6	34 5 305	NA	2,85	434	65	34.5		A AROBEOU
ŀ	4	14	311	0	A	0	Α	A	A	27	33,5 21,5	3.21	291	373	285	35	37.5	- Janes
-	4	14	312	0	D	0	D	D	D	18	26,523,5	2 23	254	2.56	41	29	34	n's casse
ŀ	4	14	313	0	Р	0	P	P	P	28	24 S D	3.56	3 96	2 99	29	83	D	
J	4	14	314	- 1	D	0	D	D	D	52	37,5 39	3.77	3 37	345	59 5	40	39.5	1
١	4	14	315	1	P	1	P	P	P	19.5	20 5 99 5	\$30	4'24	3 30	93	2.5	26	
	4	14	316	1	M	1	A	D	P	28,5	29 27	3.79	3,61	4.13	19	27	19,5	
	4	14	317	0	M	1	Α	D	P	25,5	18,517,5	1.52	4.61	4.00	94.5	30	30,5	
	4	14	319	0	M	0	D	A	P	30.3	16.5 17	2,58	119	9.69	31	17,5	12,5	
	4	14	320	0	M	1	D	P	A		16, 5 33, 5	9.63	744	3 91	44.5	-18	77	
	4	14	321	1	M	1	D	Α	P	41	36,5 67,5	4'43	1.41	3 45	50	36	18,5	
L	4	14	325	0	M	0	D	A.	P	0	19 10	1,90	186	113	13	19	21	
	4	14	326	1	M	1	P	A	D	25	13,5 17	3.20	1,71	9:42	14.5	28	18	
V	4	14	327	1	P	1	P	P	P	8	15 21	9.43	209	200	10	15,5	12	
L	4	14	328	0	P	1	p	P	P	9.9	17 24	693	127	41.6	315	11.5	28.5	
L	4	14	330	0	A	1	A	A	A	24,5	D 29.5	545	161	980	165	20	27	
	4	14	331	1	A	1	A	A	A	25	275 3	995	9 65	2'26	25,5	26.5	D	
	4	14	332	0	P	0	P	Р	P	3	176	6 80	(80		70.	16,0		
ı	4	14	334	1	Р	0	P	P	P	D	7 7	3 35	651	615	D	5	D	
Т	4	14	335	0	A	0	Α	A	Α	345	29 30 5 24 33 24 33	1 0	9,07	3 91	35	a # 5	3.5	
Г	4	14	336	1	Α	1	A	A	Α	9575	26,5 33	9 26	129	9'00	26,5	37 5	31,5	
J	4	14	337	0	Α	0	A	Α	A	345 255 23	2/ 17	0 1.9	6 99	301	93	21,5	55	
Τ	4	14	338	1	A	1	A	Α		74 5	10514	8 45	100	0.09	12	11,2	28	
Г	4	14	339	0	D	0	D	D	A	24,5	10,519	naa	103	2706	13,5 T	18	16	
	4	14	340	1	D	1	D	D	D	34	33 36	4 07	210	2105	75	74	D	
Г	4	14	341	0	D	1	D	D	D	41,5	MESTE	1, 60 1, 75 1, 70 1, 48 1, 45 0, 99 1, 07	407	1 69	35	34	42,5 37	
F	4	14	342	1	D	0	D	D	D	34	44,5 37,5	2 7 7		100	42	43	5 T	
1	4	14	344	0	M	1	A	P	D	34	33 36 44,5 17,5 29 33 13,5 35 25 39 14,5 47 14 M 19,5 38,5	3,67 3 3,67 3 3,59 4 3,53 L 4,60 4 2,24 3	24 24 65	3,50	35	375	35,5	
ľ	4	14	345	1	M	1	P	A	D	16,5	2,7 77	122	24 65 81	122	155	25.5	3¢ 42	
J	4	14	346	0	D	1	D	D	D	5 34	10 10 M	3,55 (163	102	April 1	63	47	
1	4	14	347	0	A	1	A	A	Δ.	10.5	TT CT	7,60	187	1,54	36,5	45	48	
1	4	14	348	1	D.	1	D	D	D.	65	14 M 39,5 38,5	Y, 24 3	50	W.)	70	25	W	
1	4	14	349	1	A	0	A		Δ.	41	C 00 C LF	3.19	114		43	40,5	46	
-	4	14	350	1	P	1	P	A	A	16 18	13 18	4,02	3,24	1,95 3,82 3,09	18,5	56	18,5	
-	4	14	351	0	p		P	P	P	-42 -	L) L)	4,02	4,33	3,82	3	25.5	97	
-	4	14	352		1	0		P	P	D	28,5 D	9,67	21	3,09	0	195	D	
!	-	14		1	P	0	Р	Р	Р	118	D 42,5	2,90	3,30	2.30	13	3	18	
-	4		353	0	P	1	Р	P	P	18	D' 41,5	9,67 2,90 3,48	04	404	91	23	31	
·	4	14	354	1	M	0	P	A	D	20	33 5 D	3,16	1,56		25	37 37 31	D 36	
)	4	14	356	0	P	0	P	P	P	27,5	30 33,5	5,15 3	63	5,35	33	37	36	
-	4	14	357	1	P	1	Р	Р	P	30	28 25	4 99 3		3 71	315	3/	29	
8.5	4	10	1452	0	D	1	D	D	D	36,5	37,5 D	2,85 4	n/	3.27	37,5	36,5	D	

- John of her r. 20 % ponte

8450

ter	plot	label	ms	com	water		0 SM.	SM.j3	SM.j4	temperature	PAR	notes
2	5	563	1	Α	1	5.9	18.6		27277777	a met A		
2	5	568	0	D	0	5,4	5.4			15,1 25,4 33,6 15,1		
2	5	585	1	Р	1	5.4	12.7			88.93		
2	5	587	0	Α	1	4,7	10.5			14.4		
2	5	588	-1	M	1	4,8	4, 9			954		
2	5	589	0	M	0	3,7	4.0			23 4	_	
2	5	597	0	M	0	Lile	3.0			2470		
2	5	598	1	Р	0	68	F 1			954	-	
2	5	599	0	Р	0	4,8	50			21/2	_	
2	5	618	1	D	0	4,48	3/4			33,0		
2	5	624	0	Α	0	50	6 4			10 4		
2	5	625	1	A	0	0,000,000	10			22,4		
2	5	628	0	D	0	5 4	713			27/6		
2	5	629	1	D	0	21	2/4			2218	_	
2	5	631	0	D	0	2 0	212			16.8	_	
2	5	637	1	D	0	3,7	2/2			80		
2	6	490	0			3,6	7.0			38,6		
2	6			D	1	4, 1	10,5			31,4		
		502	1	Р	0	9, 4	4,5			24,4		
2	6	503	0	Р	0	100 miles	154 14 4 3 5 5 5 6 4 9 3 1 9 1 9 3 0 9 5 4 6 5 6 8 6 4 0 8 L H 0 9 3			33.0 31.4 37.8 38.6 37.4 24.4 30.6 21.6		
		504	1	Р	1	4.8	2,6			21,6		
2	6	505	0	Р	_ 1	4.7	6,0			618		
2	6	506	1	D	1	5.88	7,6			15,4		
2	- 5	514	1	D	1	5.8	818			28',0		
2	6	515	.0	D	1	5'3	6,6			32		
2	6	523	1	Р	0	5'7	5.4	27.		31.3 16,1 13,5 31,4		
2	6	552	1	M	1	49	5.0			16.1		
2	6	557	1	M	1	4.3	5.4			13,5		
2	6	558	0	M	0	9.9	AL			32.4		
2	6	560	0	Α	0	4.4	4.7			49-11		
2	7	642	1	Α	0	944400	40			14-11 36,5,9 17-9 33,6 33,6 33,7		
2	7	656	0	M	0	4.0	3.0	-		35,9		
2	7	657	1	M	1	50	13.0			97,0		
2	7	660	1	M	1	5'5	16:6			33.0		
2	8	409	1	D	1	555	11.0			33,0 30,7		
2	8	410	0	D	1	3 5	40.0			32.6		
2	8	421	0	A	0	73	6.7			33/4 33/4		
2	8	428	1	A	0	6.1	6.0			99		
2	8	432	0	M	0	4.9	45					
2	8	443	0	M	1	81	13.0			3719		
2	8	446	1	M	0	60.	5.0			941		
2 2 2 2 2 2 2 2	8	451	0	A	0	3191014564450702022432	110000000000000000000000000000000000000			27, 2 30, 9 30, 9 30, 9 30, 9 28, 4 28, 4 28, 8 25, 7 21, 6 31, 7		
2	8	452	1	A	1	5'1	70			315		
2	8	462	0	A	1 0	4 1.	14.5		-	12.9		
2	8	480	1	Α	0	5 6	50			90 4	-	
3	9	887	0	M	1	61	9'5		-	000		
3	9	891	0	M	1 0 1 1	Ala	3,0			040		
3	9	892	1	M	1	7/4	10 3			96 3		
3	9	899	0	P	1	21	500			27,7	-	
3	9	907	0	A	0	Dish	2,5	-		03.3		
	9	913	0	M	0	12	27			22,2		
3	9	915	0	D	0	シナ	7, 3			17,6	-	
3	9	923	0	A	1	1,0	912			746		
3	9	925	1	P.	1	12	7,6			31,4		
3	9	926			0	50	4,0			24,6		
3			0	D	0	9,7	4.2	-		31,2		
	9	928	0	P	1	4,2	8,4			23,6		
3	9	936	0	Р	0 ,	14	6,8			38.5		
3	9	939	1	М	0	7,5	4,2			29,3		
3	9	948	0	D	1	4.2	41			29.0		

nb

clot

> ter3: 84 -20 64