ľ	2	5	635	1	A	1	Α	Α	Α	16	305	19	260	289	221	28	30 -	28.7
	2	5	636	0	D	1	D	D	D	D	26	31	283 281	1.93	2,94	D	32	34
ı	2	5	637	1	D	0	D	D	D	27	D	39,2	251	2,15 5,71	1.88	31	D	39,6
- [2	5	638	1	Р	1	P	P.	P	19	29,5	25	3	2,15 5,71	1.5%	19	295	
I	2	6	482	1	D	1	D	D	D	435	- 1	43	3,62	1.73	2.94	465	15	45,5
J	2	6	483	0	D	0	D	D	D	N	34	32,9	3,23	2,37	3 94	1	39,5	33
7	2	6	484	1	M	1	P	D	A	15	5	D	3,23	2,37	119	5		D
- 1	2	6	485	1	Α	0	A	A	Α	26	20,5	16	3,26	226	2.43	28	1)	16
- 1	2	6	486	0	М	0	D	Α	P	N	16	15	253	268		1	16	0
1	2	6	488	1	Α	1	Α	A	A	21	95.5	20	307	901	91.1	155	26	215
Ť	2	6	489	0	Α	1	Α	A	A	95	44.2	90.5	3 19	358	3.46	- Designation	42	91
- 1	2	6	490	0	D	1	D	D	D	27	15.5	20.5 3.1	262	9.29	272	39,5	35	32
Ť	2	6	491	1	D	0	D	D	D	5	24	91.5	204	1,67	201	1	245	25
	2	6	494	0	A	1	A	A	A	175	36	25,5	204	3 03	1,31	19	275	21,5
1	2	6	495	1	A	0	A	A	A	25		19,5	5.49	all provided of	3.19	26	21	16,5
1	2	-	502		p	0	P	P	P	0	18		M2. C.K		1277			30
- 1	the state of the state of	6	Account the second	1	P	-	p	P	P	12	7	D	4,89	3,46	3,33	2	2	2
- 1	2	6	503	0		0	-		-	7	2	1	3,00	1,95	4,58	25	1	y
-	2	6	504	1	P	1	P	P	P	2	P	Í	4,14	3,46	177	1	0	2
}	2	6	505	0	Р	1	P	Р	Р	121	15		3,68	4,69	3,47	24	15	24
	2	6	506	1	D	1	D	D	D	0	31,5	31,5	2,32	4,49	1,51	9	35	31
	2	6	507	1	D	1	D	D	D	33	34	14	2,85	2,99	2,64	34,5	35	25
	2	6	508	0	D	1	D	D	D	9	26	0	2,42	2,13	1,49	9	27	2
6	2	6	509	0	M	1	A	B. P.	D	16	16,5	32,5	357	3.18	2,79	15,5	17	34
1	2	6	510	1	M	0	A	P	D	200	30,5	21.5	1,37	C, 95	3,73	9	70.5	14
	2	6	511	0	M	0	D	A	P	35.5	195	185	3,49	4,16	3 66	38	30,5	23
	2	6	512	1	M	0	A	D	P	22	30	25.5	2,70	333	2 84	27	30,5	295
ı	2	6	514	1	D	1	D	D	D	34,5	33,5	29°	2.06	333 258	938	35.5	139	39'5
- [2	6	515	0	D	1	D	D	D	38	40	33	4.00	429	346	399	42	335
-1	2	6	516	1	P	1	P	P	р	935	95.5	24.5	358	4.93	4 99	95	27	29
- 1	2	6	518	0	A	0	A	Α	A	395	33.5	33	355	394	9 67	34	33	32
- 1	2	6	519	1	M	0	A	D	P	33,5		22,	3'67	3,22	2 90	35	33	2.2.
. 1	2	6	520	0	D	1	D	D	D	25	35	28,5	359	3,08	3,57	27,5	34.5	33
- 1	2	6	521	1	P	1	P	P	P	22	D	18,5	3,35		3,75	23	D	25
3	2	6	522	0	P	0	Р	P	P	D	15	D	4,20	4,14	1,26	D	D	3
7	2	6	523	1	P	0	P	P	P	D	D	v	3,34	4,57	3,41	D	3	3
	2	6	524	0	P	1	P	Р	P	19,5	30	22.	4,83	4,47	3,34	21	31	11,5
	2	6	525	0	P	1	р	P	P	10	14	25,5	3.45		4,20	12,5	27,5	14,5
- 1	2	6	528	1	Р	1	P	P	Р	19,5	27,5	14,5	499	3,99	4,42	20	25	24
- 1	2	6	535	0	Р	1	P	Р	P	17	LO	91	4,93	5,22	4,06	31	23	14,5
	2	6	536	1	Р	0	Р	Р	P	2	D	P	2,61	303	1,70	D	D	3
	2	6	537	1	A	0	A	Α	A	31	18	145	3,51	1,75	2,70	33	19,5	14,5
	2	6	538	0	A	1	A	A	A	24	005	73.5	3,91	2,75	9 41	1/5	51	23,5
	2	6	539	1	A	0	A	A	A	24	25,5		7 77	1,15	2.14	16,5		026
			540	-	A	0	-	A	A	31	-16	28	3,73	4,95	Section	25	10	27,5
1	2	6	and the second	0	D		A D		D	200	36	19	2,90 2,90 2,64 3,54	#172 Pd 20	4 46	245	19,5	19
	2	6	541	1		1		D (39	26	44	2,10	003	3,89	93	42	44
2	2	6	542	0	M	1	A	Р,	D	22	12	40,5	2,64	2,27	3,24	83	39,5	42
	2	6	543	0	D	1	D	D	D	33	30,5	0	13,54	4,60	4.86	33	32,3	D
	2	6	544	1	D	1	D	D	D	24,5	100	17	2,55	9,19	4,79	22,0	23	D
	2	6	549	1	D	1	D	D	D	375	16,5	24	4,33	9'14	3,04	37	16,5 34,5	38
	2	6	550	0	D	1	D	D	D	30	107.7	2.1	1,95	9,39	1,66	37	36,5	28,
`	2	6	551	0	M	0	P	D	A	1	31	0	3,01	3.01	2,68	1	34	D
	2	6	552	1	M	1	A	D	P	12,5	13	16	1,91		1,49	19	14.5	1/2
	2	6	555	1	Α	1	Α	A	A	2.8	15	19	277	2,88	3,06	31	13.0	119,0
	2	6	556	0	Α	0	A	A	A	15,5	22	7	2.65	9.91	1,90	15,5	23	D
	2	6	557	1	M	1	P	A	D	11	D	2	7.94	1,27	3.43	2-1	T	1
	2	6	558	0	M	0	A	P	D	18	3	30	2,65	7,79	2,87		D	34
	2	6	559	1	A	0	A	A	A	15,5	26,5	15	1,78	2,58	3.05	15,5	L7	19
	2	6	560	0	Α	0	A	A	A	18	25	19	1,78	1,58	4,96	12,5	24	19,5
	100	7	641	0	A	1	Α	A	A	22	13,5	12	4,94	3,10	1,64	100	17	12

Wallstan

1	2	8	436	1	D	0	D	D	D	27.5	28,5	36	3.36	2,90	3,59	30,5	32	39
	2	8	437	0	P	0	P	P	P	B	25	18,5	3,19	3,84	3,13	15	27	21
	2	8	438	1	P	1	P	P	P	13	25	15,5	3, 10	3,98	3,50	245	28	2.6
- 17	2	В	443	0	M	1	p	Α	D	10	9	35,5	3.07	3,26	3.84	20,5	29	41
	2	8	444	0	P	0	Р	P	P	19,5	14	14	4,94	3,09	2,66	30,5	15	15
	2	В	445	1	p	1	P	р	P	T	D	13	M	4,41	5,00	T	2	24
	2	8	446	1	M	0	D	A	P		79	18	3,55	4113	1,47	41	39	17
-	2	8	449	0	D	1	D	D	D	17	33	36	3,55	4,55	2,04	19	33,5	38
-	2	8	450	1	D	0	D	D	D	43	27	11	2,33	2,83	2,36	49	96,5	10,5
-	2	8	451	0	A	0	A	A	A	0.4		13	3,15	3,92	9 19	24	10	17,5
-	_	and the second laboratory	A SHARE THE PARTY AND ADDRESS OF				11000		and the same	21	26		3.92		2,38			10
-	2	8	452	1	A	1	A	A	A		26	11,5		3,14	2,56	41	17 34	30,5
1	2	8	453	0	D	1	D	D	D	18	33		7,48	3,30 2,35	451	40,5		
	2	8	454	1	D	0	D	D	D	23	28	25	1,14	5,33	999	83.5	29	24,5
1	2	8	458	1	Р	1	Р	P	Р	19	18	10	3,14	3,86	365	2 2	21	1,5
	2	8	459	1	P	0	P	P	Р		20,5	15,5	3,24	3,22	3,96		21,5	10,5
- 1.	2	8	460	0	b	1	P	Р	Р	19	22.	175	2,84	3,38	4,77	21,5	-	18,5
	2	8	461	1	A	1	Α	Α	Α	D	D.	D	2,98	3,03	264	D	P	TS
	2	8	462	0	Α	1	A	A	Α	19,5	26	255	225	2.80	378	21	34	35
	2	8	463	0	Р	1	P	P	P	25	215	25,5	4.55	3 96	3.98	26	23	35
	2	8	464	1	P	0	Р	P	P	29 5	225	28,5	390	9 25	432	17 5	205	27
- 1	2	В	466	1	M	0	D_	A.	Р	66 (3	305	15	324	2,23	237	40,5	22	18
	2	8	467	1	M	0	DF	Α	P	1/2	25	19	639	403	9 93	49	25.5	21
	2	8	468	0	M	1	A	P	D	14	14,5	36	145	157	4,35	98,5	17	39
-	2	8	470	0	A	1	A	Α	A	19	10	31	237	3,35	4.63	31	28,5	39,5
. 1	2	8	471	1	A	1	A	A	A			25,5	451	3.03	4.41	01	10	96
	2	8	472	-	P	1	P	P	P	13.5	10,5	115	3,98	3.11	2,60	13,5	12,5	LO
-	_	and the same of the		1	-	-	_		-	24			3.99	401	200	33	42	57
. -	2	8	473	0	D	0	D	D	D	17	40		44.45	2.84500.000	3,07	and the second	77	
7	2	8	474	1	D	0	De)P	D	34,5	34	35/5	3,04	3,08	3,74	1711	1.7	42
	2	8	477	1	M	0	-		Α	15,5	14,5	22	440	2,00	2,36	98	96	11,5
	2	8	478	0	M	0	D	Р	Α	18	22	19	1,41	2,65	LAS.	30,5	23	19
	2	8	479	0	Α	1	A	Α	A	22	13,5	24,5	4,30	3,17	3,15	22,5	24	27
-	2	8	480	1	A	0	A	A	A	33	37,5	38	3,70	3,14	4,10	43	43	43
	3	- 9	881	0	A	1	A	A	A	D	23	25	4,94	3,51	3,51	D	24	27
	3	9	882	1	Α	0	A	A	Α	23	12,5	37,5	1,73	194	1,54	25,5		40
	3	9	887	0	M	1	P	A	D	24	20	D	3,65	19,68	1,93	26	25,5	D
	3	9	888	1	M	1	Da	P	Α	42	30,5	48,5	2,97	3,95	3,77	43	30,5	49
	3	9	889	1	P	0	P	P	P	23	7	D	9.83	189	2.55	27	D	D
	3	9	890	0	P	1	P	Р	P	3	T	26	1.50	3.19	12,67	D	D	1275
	3	9	891	0	M	0	A	P	D	30	20,5	305	955	379	2,5	34	D	36 5
	3	9	892	1	M	1	D	P	A	99.5	90 <	36,5	303	3 1	2,39	32	25	9.3 5
`	3	9	897	1	P	0	p	P	P	MAE	75	70	2,55	0 94	1,83		D	0
	3	9	898	0	P	1	p	P	P	14,5	0	3	149	175		15,5	3	Ho
	3	9	899	0	p	1	p	P	P	14,5	7 165		237	14.4		97		27.5 23.5 23.5 25.2 13.5
		-			_		1177			18,5	10)	12	2,81	-	44.78		18	13 €
	3	9	900	1	P	1	P	P	P	20,5	18,5	13,5	451	2,87	468	21	976	1713
	3	9	1329	1	M	1	A	D	P	11	17	22,5	2,51	1,31	4,58	29	27,5	2.1
	3	9	901	0	M	Q	D	A	P	罗	20	19	2,36 3,18 1,93 2,89	2,50 2,13 1,19	2/20	345	to	45
	3	9	905	0	D	0	D	D	D	D	98 255 218 218	31	3,18	12,83	47-14	T	D	45
_	3	9	906	1	D	1	D	D	D	35,5 36 45,5 46,5	7	7 37	2,93	1119	4,25	47	T)	37
. 1	3	9	907	0	A	0	A	A	A	36	28	37	289	2 67 19 10 2 6	4,13	39,5	27,5	34
A	3	9	908	1	A	1	Α	Α	A	145.5	25.5	C	3,1	19,10	2 9.1	5 46 28: 1 16	26	Cin
-	3	9	912	1	M	0	D	P	Α	26	115	28,5	9'27	24	9,1	28	17	29
M	3	9	913	0	M	0	D;	P	A	165	118	24,5	19 5	12.1	2,3	16	20,5	2.6
نت	3	9	914	1	D	0	D	D	D	D	D	7,	0 94	3 3	25	35	D	D
ì	3	9	915	0	D	0	D	D	D	D		265	9'91	923	2,20		D	29:
1	3	9	916	1	D	1	D	D	D	0	DC	ري	2,24	2,38	9 12	0	Č.	10
3		_				-	-	_		7	2	3	10	1,70	3 00	7	4,5	
/	3	9	917	0	D	0	D	D	D	D	3	0.0	2,24	2,84	1 3,00	O D	4,5	
	3	9	918	0	A	1	A	A	A	13	D	22	3,06 2,46 3,19	4 34	2,68	15	3	24
	3	9	919	1	Α	0	Α	A	A	₹5	19	15,5	2,46	1,79	1,39	26,5	48,5	
	3	9	920	0	D	1	D.	D	D	32	36,5	D	3,79	2.09	2,39	123,3	37	10

C = casse

3 11 1035 0 D 0 D D D 3,5 50 77 1,8 75,11 1,7 31 51 1,8 3 11 1037 0 P 0 P P P D 3,0 D 1,75 5,0 1,7 5,0 D 1,75
3 11 1037 0 P O P P P D 30 D 4,79 4,41 3,59 D 7,5 D 3 11 1038 1 D 1 D D D 405 7,5 10 1,46 1,16 1,13 40 15 46 3 11 1039 1 P 1 P P P 40 34 34 34 1,51 4,51 37 7,5 39 3 11 1040 0 M 1 D A P 77,5 11 16,5 7,11 1,71 1,73 41,5 30 1,75 39 3 11 1041 0 P O P P P B0 D D D 3,5 11 16,5 7,11 1,71 1,73 41,5 30 1,75 30 D 3 11 1042 1 P 1 P P P 26 28 D 4,34 5,74 3,23 1,5 30 D 3 11 1044 1 M 0 P A D 1,7 12,5 3,4 4,1 2,2 5,2 3,3 3,5 50 D 3 11 1044 1 M 0 P A D 1,7 12,5 3,4 4,1 2,2 5,2 3,3 3,5 5,6 34,5 26 3 11 1044 1 M 0 P A D 1,7 12,5 3,4 4,1 2,2 5,2 3,3 3,5 5,6 34,5 26 3 11 1045 1 D 0 D D D 1,7 5 12,5 3,4 4,1 2,2 5,2 5,38 2,94 2,6 4,38,5 34,5 26 3 11 1045 1 D 0 D D D 1,7 5 12,5 3,4 4,1 2,2 5,2 5,38 2,94 2,6 4,38,5 34,5 26 3 11 1046 0 D 0 D D D 1,7 5 12,5 3,4 4,1 2,2 5,2 5,38 2,34 5,5 26 34,5 3 11 1046 0 D 0 D D D 1,7 5 14 39,5 3,6 4,36 2,4 7 3,5 30,5 36,5 36,5 36,5 36,5 36,5 36,5 36,5 36
3 11 1037 0 P 0 P P P D 30 D 4,79 5,44 1,49 D 7,5 D 311 1038 1 D 1 D D D 40,5 74,5 10 1,46 1,16 1,13 40 1,5 46 3 11 1039 1 P 1 P P P 40 34 37 1,81 3,51 4,51 33 31,5 39 3 11 1040 0 M 1 D A P 27,5 34 46,5 7,11 1,93 1,43 44,5 30,5 49,5 3 11 1041 0 P 0 P P P 90 D D 39,1 3,53 1,68 30 D 3 11 1042 1 P 1 P P P P 10 D A 33,5 54 25 538 9,94 1,66 38,5 34,5 26 3 11 1043 0 M 1 P D A 33,5 54 25 538 9,94 1,66 38,5 34,5 26 3 11 1044 1 M 0 P A D 11 12,5 34 4,19 2,25 2,33 37,5 9,6 34,5 3 11 1045 1 D 0 D D D 17,5 23 25 3,20 2,14 2,66 30 25 27,5 13 11 1046 0 D 0 D D D 17,5 23 25 3,20 2,14 2,66 30 25 27,5 13 11 1047 0 P 0 P P P C 21,5 D 364 3,40 1,28 C 2 3 D 3 11 1049 0 A 0 A A A 17,5 5 D 36,5 3,40 1,40 1,50 1,50 1,51 1,50 1,50 1,50 1,50 1,5
3 11 1037 0 P 0 P P P D 30 D 475 34 139 D 325 236 2,47 38 34 5 36 5 36 5 36 5 36 5 36 5 36 5 36 5
3 11 1035 0 D O D D D 34,5 50 27 1,873,11 677 31 51 18

	4	13	363	1	Р	0	P	Р	P	18	39.	32,	3.15	4.96	625	195	34,5	36	
- 1	4	13	962	0	Р	1	р	P	P	3)	D	D	4.18	7 < 3	3 89	7	D	D	
- 1	4	13	365	0	P	1	Р	P	Р	24.5	.87	12	3,46	3.36	3 66	33	30.5	155	
N.	4	13	366	1	D	0		*D	D	36,5	51		M 36		618	28	47,5	155	
		13	367	0	D	1	D.	D	D	46.5		49,5	1000	333	6.85	31	25,5	525	
1	4		-					D	D	49 5	25	25		3,33	2 29	44	0.1	53,5	1.5.
w	4	13	368	1	D	0	D	A	W A	4	15.5	35	3,64	140	2170		41	54	resprovement
M.	4	13	369	1	A	0	A	A		100	15,5	37	7.74	117	5,11	31	16,5	40	restract to 3
	4	13	370	1	Α	0	A			30,5	14	77)2	2/64	407	143	32	1152	37,5	
Δ	4	13	371	0	A	1	A	A	A.	31	26,5	1,5	2167	1100	1152	31,5	16	30,9	
	4	13	372	0	A	1	A	A	A	35		24	3,62	1,28	679	24	25	7.6	
1	4	13	373	1	M	1	P	A		32		35	5,99	5,09		31	50	3 %	412
	4	13	374	1	Р	1	P	P	P	33	11	12	5,00	5,12	5,99		26	96	NA = pao de
-	4	13	375	1	M	0	Α	D	P	19	43	19	1,89	3,14	4,83	33	955	32,5	Jani Wa
	4	13	376	0	M	1	A	P	D	D	215	KJA:	100	3,89	2,49	0	100 4	MA	
	4	13	378	0	M	0	Р	D	A	31	37.5	195	483	9,91	174	33	46,5	20,5	
	4	13	383	0	Р	1	P	P	P	195	22.2	34, 1	3,49	4,48	15,11	23	25,5	35,5	
12	4	13	386	1	M	1	D	Α	P	4,5	36,5	28.5	3,47	2,75	4,12	22,5	37,5	29,5	
0	4	13	384	1	Р	1	P	P	P	22,5	32,5	27		5,12	15,17	30,5	36	3.2	La daque foi
	4	13	388	0	M	1	Α	Р	D	32	25.5	34	4.87	4,30		34,5	31	33	
	4	13	998	1	M	1	D	P	Α	52	26	40	3,61	4,86			30	39,5	
1	4	13	390	1	D	0	D	D	D	39,5	7	D	5,40	3 99	3 59	38,5	J	D	
	4	13	391	0	D	1	D	D	D	39	40,5	38	3,13	1,79	1,81	36	50	37	
	4	13	392	0	A	0	Α	Α	A	J	10'	7	1,56	1,87	€,30	D	P	D	2
	4	13	393	1	A	1	Α	A	A	16,5	3	4	1,35	4,87	1,29	16	3	1	3 resprays
	4	13	394	1	P	1	P	P	P	16,5	D	tt	1505	3,34	3,13	15,5	150	15,5	
1	4	13	395	0	P	1	P	P	P	96,5	DC	24	3,75	1,59	3,98	26,5	20	25	
	4	13	398	0	P	1	P	P	P		1.8	10	5,13	4,01	4,37	16	31	32	
	4	13	399	0	D	1	D	D	D	10,5	45	45	2,68	3,63	5,48	38	49	45,5	
1	4	13	400	1	D	1	D	D	D	49	43.5	40,5	3,55	3,20	L138	51	45,5	38	
A	4	13	960	0	D	1	D	D	D	96	48	28	2.95	3,14	424	47,	50,5	37	nitel 2 courses
	4	13	961	1	P	1	P	P	P	6,5	+	245	3,73	353	1.66	11	10.5	34	WIF
1	4	13	963	1	M	0	D	P	A	39	29,5	39,5	339	4.09	3.70	38.5	34,5	33,5	112d3 11
	4	13	967	0	P	0	P	P	P	19.0		15	2.76	3,26	3 0	1/13	16	16	
- 17	4	13	968	1	P	0	P	P	P	D	1	32	4.08	5.59	576	X	D	38	
	4	13	969	0	M	0	P	A	D	24	40	32,5	451	4 48	361	27,5	39,5	34.5	1 7
	4	13	970	0	P	1	P	P	P	21,5	19	27	321	4,30	3 9	196	24	995	27
1	4	13	971	1	M	0	A	P	D	19 5	D	D	291	4.08 3,23 3,71	3 36 4,66	199	D	. 0	
3	4	13	972	0	M	1	A	P	D	25	21,5	34	3.51	3,23	1,30	245	12	35,5	
21	4	13	975	1	A	1	A	A	A	NA	99	3-1	3,59	3.72	4.66	NA	80.5	31	
10	4	13	976	0	A	1	A	A	A	19,5	45	31	2.15	1.69	1.90	14.5	16.5	14	
110	4	13	977	0	D	1	D	D	D	43	15	23,5	4,21	3,80	2.60	44	38,5	15,5	
	4	13	978	1	M	0	D	A	P	475	15 37	15	3,45	1,69 3,80 3,11	1,90	44,5	37,5	18,5	
	4	13	979	0	M	1	A	p	D	475	LAS	44	5,46	4.3	13.40	31	37.5	45	
	4	13	980	0	M	0	Α	P	D	21	2,5	2	2.82	2.03	1,65	22	3	D	
1	4	13	981	1	A	0	A	Α	Α	26	23	31	1.74	2 03 3 54 9 15	3,70	31	2.6	33	
-	4	13	982	0	A	1	A	A	A	40,5	3 5	40	3,69	99	85.40	39,5	334	40,5 13,5 34	
	4	13	983	0	M	1	D	A	P	19,5	90' 0	19	3.00	275	346	41,	26	13 5	
	4	13	984	1	M	1	P	D	A	25	355	32,5	3 86	2,8	9 2 49	28,	60 5	34	
	4	13	お着けかかがわかった。	1	D	0	D	D	D	49	38	28	5,40	3 10	9 13	49	38	194 5	
	4	13		1	A	1	A	A	A	39	32,5	39.5	4,53		3,95		38	3.6	5
7	4	13		0	A	1	A	A	A	96 6	31	15	3,65	3.14	4,69	24	38	30	
7 (4	13		0	A	0	A	A	Δ*	24 S	30	38	3,04	1,30		38	38	30	
3	4	13			A	0	A	A	A	40,5	11	D	4.10	2.9			98€	Th.	
1	4	13	_	1	D	1	D	D	D		325	04 5		4,13		46,5	28,5 44,5	27,5	12.
	100				D	0	D	D	D	9(33,5	24,5	40			3	75	10	sur le noment
	4	13		_	_		1000	1000	D	35	5 147	1	1,67	7,19	1 2 1	3 35	4.9	3	
	4	13	Configuration of the Configuration	-	D	1	D	D	P	7)	5 40	20	2,0	210	0 414	1 1	42 D	30	
	4	13	and the last of th	marine i	P	0	P	_		3	11,5	30	3,44	3,4	8 4,7	D			
	4	13	Andreas - Control of the Control		D	0	D	D	D	20	11/2	40	2,96	2,69	3,1		14,5	40,5	
	4	13	997	1	D	0	D	D	D	12,5	DIC	34	7,66	1,91	1,7	11.12)	Dic	36,5	

r	A	15	1453	1	D	1	D	D	D	•	m	70.4	1,45	223	3.90	10	0	20	c sur le mome?
H	4	The second second	1455	0	D	0	D	D	D	39,5	39	415	3.46	3 44	445	38	39.	40,5	
÷	4	I have been been been	1457	0	D	0	D	D	D	25	296	2	3,87	2,50	3,02	DC	26	B	
ŀ	4		1458	1	D	0	D	D	D	7	1	1		3,44	1.11	2	D	D	
ŀ	4		1459	0	D	1	D	D	D	16	34,5	34	111	3,19	3.14	209	33,5	33	
1	4		1460	0	M	1	DY	2.74	р	16,5	56	10	9,29	5,01	3.18	26,5	54,5	34	
Ì	4		1462	1	M	1	P	Α	D	21,5	34	40,5	3,45	3,49	3,43	23	33	42.5	
ì	4	-	1463	1	P	0	Р	Р	p.	95 5	27	3	4,23	3,50	3 70	14	30	T	
ľ	4		1464	0	Р	1	Р	Р	P	98	96.5	25.5	3.82	403		30.5		28	
Ì	4		1465	1	D	1	D	D	D	34	28	D'	350	230	330	40	28	D	
ľ	4	medican	1466	0	Р	0	P	Р	P	23,5	2.0	1	435	333	26		28	D	
f	4	15	1467	1	P	0	P	p	P	D	D	1	3'90	3.48		D	D	D	
J	4	15	1468	0	M	0	D	P	Α	3/	D	21	1,72	2,46	994	3.1	7	28	
٦	4	15	1469	0	M	1	A	D	p	24,5	33.5 13.5	23	2,79	3,50	3,26	25	38	26	
J	4	15	1470	1	M	0	D	P	Α	31,5	13.5	30	3,61	2,60	9,54	32	25	30,5	
1	4	15	1471	0	P	0	Р	P	P	26	66,5	17,5	4,17	7,31	3,27	27,5	1.7	17,5	
	4		1472		P	1	Р	Р	P	1	26,5	14,5	3,44	4,01	474	12	9.8		
	4		1473	-	P	0	Р	Р	Р	16	31		4,38	3,99	5,79	26,5		19	-
	4	-	1474	-	P	0	P	P	P	14	29	14,5	469	3,33	4,38		<i>ىلىۋۇھىلىنى</i>	16	-
	4	and the Control	1475	1	M	0	DA		P	38,5	3+	24.5	3,67	4,70		3.6	49	84	-
h	4	and the second	1476	1	M	0	D	P	<u> </u>	11,5	16	T	3,51	1,95		999	18	31	
	4		1477	1	A	1	A	A	Α	20		533	495	108	applied A.	8 30	301	and the second second	-
V	4		1478		A	1	A	A	A	13	285	18	1,90	2,50	2,76	1215	25,5	165	
	4	_	1481		P	1	P	P	P	28,5	13	D	339	3.31	3,01			12	
	4		1482		P	1	P	P	P	3	200	D	307	0 1.1	13.0	5 D	33		
١	4	-	1483		,D	1	D	D	D	49	325	37.5	307	197	43-3/	46	49,5	37	
1	4	15	1484		D	0	D	D	D	34	32,5	16,2	2 13	271	4989	2 46		100 5	
ď	4	15 15	Secretary of the second	-	D	1	D	D	D	34	32.5	10	2 8	1 2 6	100		34	40.5	2
٦	4	15	-		M	0	P	A	D	26	40.5	27,5	015	19.8	109	13	מול	28	
	4	15	and the same of the	-	P	1			P	0.0	10.5	D'	351		3,69	7 22	28	D	
`	4		1454	all the country of	A	0	A	A	A	34	16	16	3,49	3,00		345	3-1	15	
	4	15		4	A	1	A	Α	A	99 6			4,43	2,60			29	23	
	4		1496		A	1	A	A	A	30	10	15	3.21	1,70	1,23	tz	19	14	
	4	15			M	0	A	P	D	30 16	D	2	4,34	2.7	3,00	125	1)	D	
	4	15			M	0	D	P	A	1	3	45	4.90	2,79	1,94	1	7	13	
	4	15	1500	1	A	1	A	A	A	37	30	22	3,04	2.9	1,5	8 37	30	12	
7	4	15	1501	. 0	P	1	P	P	P	33,5	30	36 M	1 5,09	1 5,18	3,1	o 🐠	37 2B	15 12 23	n.3 = 24 1°
	4	15			P	0	P	Р	P	3	D	D	3,49	4,4	3,7	CO	3	1.0	
ľ	4	and the second second	1504		P	1	P	P	P			1	3,97	4.6	1 5,9	3 T	38,	5 70	
	4		1505		D	1	D	D	D	26,	15 37,5 38,5	38,5		3/3	3,41	32	38, 39,	5 42	
	4		1506		D	1	D	D	D	39,5	38,5	1,6,5	303	3,20	166	8 40	39 4	5 49	
	4		1507		M	1	D	P	A	100			3.27	5 3,1	330	8 30	35	19	
	4		1508		M	_	-	A	D	94 5	24	24	4,23	2.2	4,1	8 28,4	24	5 25.5 32.5	4
ħ	4		1509		M		P	D	A	14 5	1 28£	325	331 9,20 245	2.8	3.1		22	32,5	
	4		1510		M	-	-	A	P	284	120,2	21,5	1,20	2,51	2.6	30	33 5 42	23	-
٩	4		1512		D	1	-	D	D	24	30	23	2,65	3,31		32,	30 4	5 D	
1	4		1513		D	1	_	D	D	31	31	0	265	3,1	3,3	31	-		-
	4	_	1515		A	0	-	A	A	27	21,5	14 5	1,9	1 4	212	144	5 24	20	
	4	15			A	1		A	A	10	36		1,19	3,1	3,0	3 780	18		
7	4		1524		A		110000	A	A	26,5	50	29	3/11	219	30		5 23	19	
	4		1526		A	-		A	A	26,3	10	3	0.4	5 9 55	-		10	3	3 resprout
	4	15			-	-	-	P	D	4000	- 1432	32	3,0	100		3	10	29	-
	4	15	the state of the s			-	-	P	A		19	30	3,66	4.1	2,6	8 33	5 18	5 25	
	4	15			-		-	P	P	-	1	26	3,72			1 70	2	D	
	4	15			1			D	D	-		D	716	43	5 2,2	5 30	1	2	

AWAIT LOT TO BUT DO DOUGH

Lundi: tere et 4: 206 bouteilles -81 tere

125 boutedles 15+16+16+16+16+16+1

+35L-20

113 Ly 17 bouteilles

15 32

ter 3: 84 -20

ter	plot	label	ms	com	water	SM	SM.	SM.j3	SM.j4	temperature	PAR	notes
2	5	563	1	Α	1	59	8,6			270		
2	5	568	.0	D	0	5,4	5.4			29,45		
2	5	585	1	P	1	5,4	11.7			89.9		-
2	5	587	0	Α	1	42	105			94.4		
2	5	588	1	M	1	3,3	4.0			95 4		
2	5	589	0	M	0	3,7	40			21 4		
2	5	597	0	M	0	2,1	210			21/20		
2	5	598	1	P	0	4,6	273			37,1		
2	5	599	0	Р	0	4.8	2,1			277		
	5					4,7	5,0			22:0	-	_
2		618	1	D	0	2,4	217			34,2	-	
2	5	624	0	Α	0	05.20	550			32,4		
2	5	625	1	A	0	5,0	9.9			27,6		
2	5	628	0	D	0	5,1	4,7			33,8		
2	5	629	1	D	0	4.9	3,9			26.8		
2	5	631	0	D	0	3.2	37.3			% 0		
2	5	637	1	D	0	56	5.0			38.6		
2	6	490	0	D	1	61	10.5			31.4		
	6	502	1	P	0	4,4	4 5			24.4		
2	6	503	0	P	0	3, 1	3.1			30,2		
2	6	504	1	P	1	3787	54 14 4 7 55 5 5 5 4 4 7 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5			25, 1 25, 1		
2	6	505	0	Р	1	6.3	6.3		- 1	(6)x		
2	6	506	1	D	1	20000000000000000000000000000000000000	71			15 4		
2	6	514	1	D	1	5.8	010			901 10		
2	6	515	.0	D	1	2.0	112			98 ,0	-	
2	6	523	1	P	0	37 97 9 49	010	-		240	10	
						5, 1	2,4	-		24.3		_
2	6	552	1	M	1	49	5,0			16,1		
2	6	557	1	M	1	4.7	5,2	_		13/5		
2	6	558	0	M	0	9.9	til			32,4		
2	6	560	0	A	0	4.4	4 7			4911		
2	7	642	1	A	0	4,2	10			36,2		
2	7	656	0	M	0	4.0	3.0	1		15519		
2	7	657	1	M	1	50	13,0			27,9		
2	7	660	1	M	1	5'5	16,0			33,0		
2	8	409	1	D	1	6.2	14,0			30:7		
2	8	410	0	D	1	3 5	10.0			32,6		
2	8	421	0	Α	0	73	617			33/7		
2	8	428	1	A	0	61	60			98		
2	8	432	0	M	0	69	45		-	231		
2	8	443	0	M	1	0'1	120			32 A		
2	8	446	1	M	0	0'0	5 0		-	941	-	1
2	8	451	0	A	0	53	21%	_		200		-
2	8	452	1	A	1	00505319104445644 005053191010101010101010101010101010101010101	1664 45 6 5 6 5 6 5 6 5 6 5 6 5 6 5 6 5 6	-		25 1 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2		-
2	8	462	0	A	1 0 1 0 1 1 0 0 0 0 0 1 0 0	3.4	142		-	2011	1	-
2		402	0	A	1	4,4	21/2	_	-	200	-	-
2	8	480	1	A	U	3,6	2,0			285T		
3	9	887	0	M	1	6,1	9,5			29,8		
3	9	891	0	M	0	4,1	3,8			28.8		
3	9	892	0	M	1	3,4	10.3			25 7		
3	9	899	0	P	1	5,1	5 2			211		
	9	907	0	A	0	5.D	4 7			23,3		111
3	9	913	0	M	0	3.3	34			23,6		
3	9	915	0	M	0	4.6	43			246		
3 3 3 3	9	923	0	A	1.	5.9	9'6			31.4		
3	9	925	1	P	0	40	60	13		21.2		
3	9	926	0	D	0	20	40			21.0		
3	9	928	0		1	10	91			921		
3	9	936	0	P	0	412	013			23,6		-
3	9		1		0	27	6,0	-		2003		-
3	9	939		M	0	112	4, 4	-	-	90	-	-
3	9	948	0	D	1	411	14.11	-		27,0		-

A130