

00)	Determin	e 125	LSI C	5 (	eeles	96	t(x)	= -	15	-21	* +	10 x	-	1,7	5×3
a)	Gréficame	ate R	eterm	inar	i le	nter	rale	1	a 1		1	1	1		8 4
							1010	-		'	012	10	,,,		
					11	11/2	Y	12	15	1 8	x	y	10		-1
						-0,5	3,		7			7,40			
	1					0	- 17	3			5	-10,	75		
Y	A 1000	1 9 9	DES		Par I	5		10		1			1		913
1	9 3 11 6	100	1919	9-123	4	2,5	15,	03	13	1	100		11	1.	Story
	1 1	× ×		-	1500	1	1			1		10	10	Col	9/10
1	111	9 5	D		1	(a) b	1=	-	,5	(0)	6//		10/	0	44
			PH-	100	-	( )	1	17		-	-	447	130	14	-
			1	1		10	1	40	5	1				$\vdash$	
	17					ef	1	14	5	4			18		
						101	1	1	1-1	1			10	1	2
	1													1	
4)	Usando el	melto	do de	hise	trich	000	2 10	lese	12.31	1	EN	(a)	na.		(30
CO	6=0,5% 3	- 4.	b= 5		1000	1	Tu la	8	= 0	51/		10			101
				140	100										
1	Ð.	bi	X	1	Fix	0	130	. 1.	FIX	(11)		E31/			
		4-2-				34			1			100	1		
9	1	5	14	5	3 40			(4)				-		(+)	
					100000000000000000000000000000000000000						-0.1				2.7
1	1.5	5	1	15		745625		100000	<0	11/2	_	6%	10	(+)	
1	1,5	475		35	3 8	42:88		(+)	>0	112	-2	70%		43/	
7 7 7 8	M, \$ M, \$	475 475	46	35	1,129	92,581	ici.	(+)	>0		-2	76%		67/	3
1 B B B B B B B B B B B B B B B B B B B	1,6035	475	4,74	35 87.5 175	0.7611 1,729 107611	142 555 104024 31 1566	ici.	(+) (+)	>0		72	76% 13%		(A) (A) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B	) () +)
5	The second secon	475 475	46	35 87.5 175	1,129	142 555 104024 31 1566	ici.	(+) (+)	>0		72	76%		67/	) () +)
5 1 5	12495 12495	4.75 4.75 4.75 4.35	4,74	35 87.5 175	0.7611 1,729 107611	142 555 104024 31 1566	ici.	(+) (+)	>0		72	76% 13%		(A) (A) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B	) () +)
\$ 1 5 C)	1,6035	4.75 4.75 4.75 4.35	4,74	35 87.5 175	0.7611 1,729 107611	142 555 104024 31 1566	ici.	(+) (+)	>0		72	76% 13%		(A) (A) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B	) () +)
5 5	12495 12495	175 175 175 175	4,64	35 87.5 175	2 50 F 1,3 2 G 1,3 6,0 1,13 0, 21,13	97 88 0 1027 31 1516 178 74		(4) (4)	>0 >0 >0 >0		7100	76/ <sub>6</sub> 33% 6670 33%		(4) (A) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B	+)
3 H 5	Notas 42495 Regla Fa	4.75 4.75 4.75 4.35	4,74	35 87.5 175	2 50 F 1,3 2 G 1,3 6,0 1,13 0, 21,13	142 555 104024 31 1566		(4) (4)	>0 >0 >0 >0	ira	7100	76/ <sub>6</sub> 33% 6670 33%		(4) (A) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B	) () +)
5 5 6	Regle Fa	175 175 175 175	F(3)	35 87.5 875 93.15	0,76145 0,7145	142 5651 61 1023 31 1516 1251 316	X:11	(4) (4) (5)	>0 >0 >0 >0	19490	0, 0,	76% 13%		(4) (A) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B	+)
5 57 5	1/6/19/5 12/19/5 Regle Fa	175 175 175 175 175 175	F(a)	35 87.5 87.5 913.15	0,761/s 0,761/s 0,761/s 0,761/s	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	X111	144 (4)	>0 >0 >0 >0	3100	0, 0,	F(ai)		(4) (A) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B) (B	+) +)
5 3 7 5	Regle Fa	175 175 175 175 175 175	F(3)	35 87.5 87.5 913.15	0,761/s 0,761/s 0,761/s 0,761/s	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	X111	144 (4)	>0 >0 >0 >0	3100	0, 0,	F(ai)		(4) (8) (9) (9) (9) (9) (9) (9) (9) (9) (9) (9	) +) +)
	1/6035 47475 Regle Fa 8: 1/59/13784 1/719/191944	175 175 175 1735 1735 1735 1735 1735 173	5 (a) 166194 0,72831	35 875 875 91335 	0,761/s 0,761/s 0,761/s 0,761/s	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	X111	144 (4)	>0 >0 >0 >0	3100	0, 0,	F(ai)		(t)	) +) +)
	1/6/19/5 12/19/5 Regle Fa	175 175 175 1735 1735 1735 1735 1735 173	5 (a) 166194 0,72831	35 875 875 91335 	0,761/s 0,761/s 0,761/s 0,761/s	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	Xi+4 32/30 34/37	A STAN	>0 >0 >0 >0 >0	49 49 <sub>0</sub>	0, 0,	F(ai)		(t)	) +) +)
1	1/6/035 42-4775 Regle Fa 3: 4.59.43784 4.719,94944	7.75 7.75 7.75 7.75 7.75 7.75 7.75 7.75	5 (3) 16194 0,72521 Secor	87.5 87.5 87.5 913.15	1,82 9 0,7611 0,8145	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	X111	A STAN	>0 >0 >0 >0	49 49 <sub>0</sub>	0, 0,	F(ai)		(t)	) +) +)
	1/6035 47475 Regle Fa 8: 1/59/13784 1/719/191944	175 175 175 1735 1735 1735 1735 1735 173	5 (3) 16194 0,72521 Secor	35 875 875 91335 	1,82 9 0,7611 0,8145	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	Xi+4 35-30 196-49 37-197	1 (4)	>0 >0 >0 >0 >0 >0	49 49 <sub>0</sub>	0, 0,	F(ai)		(t)	) +) +)
1	1/6/13/5 Regle Fall 3: - 1/59/13/584 1/719/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/	50 S S S S S S S S S S S S S S S S S S S	5(3) -16 -166194 0,72521 Secor	70031 00034	0,76145 0,76145 0,8145 -10,72	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	Xi+4 35-30 196-49 37-197	A STAN	>0 >0 >0 >0 >0 >0	49 49 <sub>0</sub>	0, 0,	F(ai)		(t)	) +) +)
1	1,595130594	50 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	5(3) 166194 0,72381 Secor	\$7.5 \$7.5 \$13.5 \$10091 \$0024 \$Eal	1,2 2 9 0,7 611 0,2145 10,25 1	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	Xi+4 35-30 196-49 37-197	1 (4)	>0 >0 >0 >0 >0 >0	49 49 <sub>0</sub>	0, 0,	F(ai)		(t)	) +) +)
1	1/6/13/5 Regle Fall 3: - 1/59/13/584 1/719/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/9/	50 3 4 12 5 14 5 5 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	5(3) 166194 0,72381 Secor	\$7.5 \$7.5 \$13.5 \$10091 \$00024 \$Eal	0,76145 0,76145 0,8145 -10,72	17 566 0 1 1566 17 5 1 166 17 5 1 166 17 5 1 166	Xi+4 35-30 196-49 37-197	1 (4)	>0 >0 >0 >0 >0 >0	49 49 <sub>0</sub>	0, 0,	F(ai)		(t)	) +) +)

1301	1e	tio	SHU	5	P	M	res	tia		60	Vi	90	U	nofe	Lin	ne	5	jel	53	9	Un	2	car	9)
18) En	64.92		mite	OF M	en	ne r	nte	4	qu		cet	ce	e	0	40	100	6	lin	68	1				
											CICS		esu	Ita	rt	9	6:	1	2	201	e.			H
Y= ,	Ma	-	Ų.	5 ,	7	12	3	- 1	4.	1		1		Ħ										Ť
12	11305	1	1	1			^		~	1														
				100		100							1											
Determi	nar	el	P	unt	o	94	V	na	i m	à	del	le	xión	le	5	96	iv	, 2		olsv	£ (	k	X	v
tonde i	y idx	= 5	2) [2	72:	Pu	ės	5	us.	t t	yy:	2 6	25	te	val	or	5	'n	15	8	ec.	5	E	^	d
determ	1532	6/	NS	loc		ge	/5		det	lex	rev	*	nak	imi	٥,	E		SV	5	Lan	101	103	3,	T
determ stilice E = 50	105	AS	non	T	5	30	CS.		14	0	,0:	w.	Per	2 m	e	NI	351		-	OUU.	OP.	1		
E = 30	UCU N	N. /I	Br.	+																				
1=600	in.				3	1	Me			λ	9	12	1 3	-	1	×					E			
F - 500	DO KN	lev	3			100	176	EL	1		Ш					1								L
300	00	-	-	+	3				+	1	2	11	1	10	7		179	1		-	+	$\vdash$		-
Wo = 2,5	KNI	in		-	7	X+	1	No		+	24	-	-6	-	1	-	1	)				100		H
7	+			1	1	×	-	CUE.	-	1		7	3		r						E		1	ı
								T	10	1	X S	3	6.00	1										
							5		1				74 2	K.			d							L
for .	5	14	160	10)	X	-	(60	0)	+	H	H	4	+	-					-		-			H
Man	- 4		1	111	6	3		201	1	100	14	+		-	H	H	H	-	-		+			H
11010	13	1	10	SAL	-		- 1	-	19.3	4377		+	+	+						+	+	H		ŀ
										-											-	-	-	-
200	Con	nen	te.	7	te	(0		20		1	int	PK	vale		Je.	1		Y 20	12	la	61			
D) 616	ficer	ren	te	J.	te	(n	nin	er		1	int	er	velo	9	e	1		To	si	(2	,b)			
D) 613	ficer	ren	te	4	e te	(n	nin	er	•	*	int	er	1	ly.					Si	(8	,b)			
b) 616	(fice/	ren	te	1	× 10	(n	nin	er		*	int	er	70 0	Y.	1 2	97.	10.4	1						
a) 616	Ficer	ren	te	1	× 10	(n	nin	er	•	k	int	er	70 0	Y.	1 2	97.	10.4	1						4
D) 616	Ficer	ren	te z	1	e te	(n	nini	er		k	int	er	70 0	Y.	1 2	97.	10.4	1				18x	101	4
6 rá	Ficer	ren	te z	A(4)	ete × 10	L(n	nin	ar	,	*	int	er	70 0	Y.	1 2	97.	10.4	1		(a		Ca.	101	W A
<b>a)</b> (rá	Ficer	ren	te z	A.	x.M	in the second	2		1		int	er	300	7	12	9 de 25	10	41 010				Ex Dx	101	4
a) (rá	Ficer	ren	te	A 49	x.M		2	er .	1		int	er	300	7	12	9 de 25	10	1				Ex Dx	101	4 4
a) (rá	Ficer	ren	te	A. (4)	x.M		2		1		int	ier	300	7	12	9 de 25	10	41 010				Ex Dx	101	y at
			1	<b>A</b> (p)	× 40	160	3	100	300		*		301	(A)	1,2	13 (5)	Ho"	41 010 040	000	00	0,5	Max Dx	101	
P) WE	obo		1	<b>A</b> (p)	× 40	160	3	100	300		*		300	(A)	1,2	13 (5)	Ho"	41 010 040	000	00	0,5	lex Dx	101	
P) WE	obo		2 1	AS <sub>(P)</sub>	x 10	ec	enl	te	300	×	-43	3	301	(ox	1,2	12 12	3	1 11 019 10	0,0	000	7.		101	
B) MEI	todo	4	2	15	S (Xi-	ec (m)	enl	te	300	×	-43	3	301	(ox	b	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	10°00	41 0100	0,0	10)	0,5		101	
H) ME	todo Sin	4	2	18	S. C.	ec (14)	enl	te	300	×	(% (%	s (°	301	(ox	b	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	10°00	41 0100	0,0	10)	0,5		10.10	
H) ME	5.00 5.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00	450	2	15	S IXI	150 ec	en)	106 157	300	×	-4.2	30)	301	(ox	b	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	10°00	41 0100	0,0	10)	0,5		10	
H) ME	todo Sin	450	2	15	S IXI	150 ec	enl	106 157	300	×	(% (%	30)	301	(ox	b	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	10°00	41 0100	0,0	1000	0),5			
h) Me	5.00 5.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00	450	2	15	S IXI	150 ec	en)	te of second	200	× E 3	-4 × (%)	7/4	300 (a)	(ox )	- L	2 (2)	10°	5 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12	0,0	1000	0,5		101	
h) M&	67.54 48.53 48.83 48.83	456	2 1	15	x 10	ec (1)	en)	te of second	200	× E 3	-4 × (%)	7/4	301	(ox )	- L	2 (2)	10°00	5 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12	0,0	1000	0),5			
H) M&	5.00 5.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00	45(8	- 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1	18	200 200	140. 150. 150.	en)	te of second	200	× E 3	-4 × (%)	7/4	300 (a)	(ox )	- L	2 (2)	10°	5 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12 1 12	0,0	1000	0),5			

