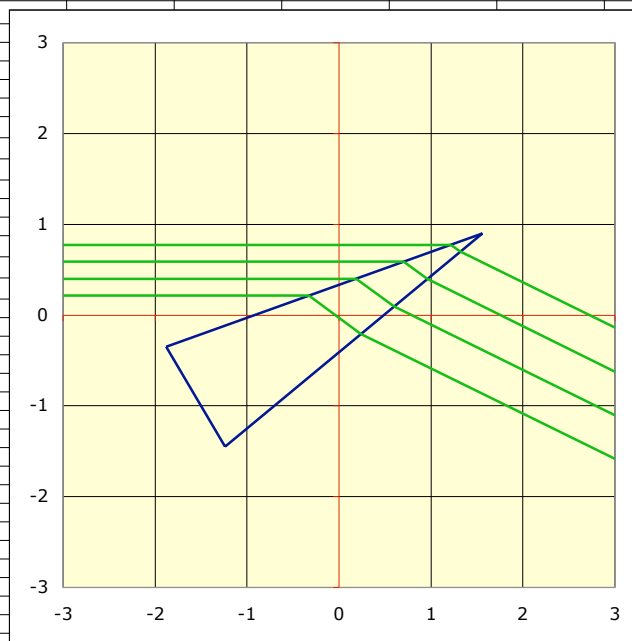


Réfraction par un prisme

(et observation du minimum de déviation)

les observations au minimum de deviation							
A (°)	20	<div><div></div><div></div><div></div></div>	n	1,7	<div><div></div><div></div><div></div></div>		
H	1,8		i ₁ (°)	70			
θ (°)	60,0	<div><div></div><div></div><div></div></div>	r ₁ (°)	33,6			
θ _e (°)	-38,0		θ ₁ (°)	-36,4			
θ _v (°)	79,0		α	-0,74			
			β	8,4E-01			
prisme			i ₂ (°)	13,6			
	x	y	r ₂ (°)	23,5			
A	1,56	0,90	θ ₂ (°)	-26,5			
B	-1,24	-1,45					
C	-1,88	-0,35	D (°)	26,5			
A	1,56	0,90					
rayons							
	x	y	x	y	x	y	
départ	-3,00	0,77	-3,00	0,59	-3,00	0,40	-3,00
entrée	1,22	0,77	0,70	0,59	0,18	0,40	-0,33
sortie	1,32	0,70	0,96	0,40	0,60	0,09	0,24
fin	3,00	-0,14	3,00	-0,62	3,00	-1,10	3,00



n°	i ₁ (°)	r ₁ (°)	i ₂ (°)	r ₂ (°)	D (°)
0,0	-28,0	-16,0	-36,0	-90	42,0
0,1	-27,7	-15,9	-35,9	-84,7	37,0
0,2	-27,3	-15,7	-35,7	-82,5	35,2
0,3	-27,0	-15,5	-35,5	-80,8	33,8
0,4	-26,7	-15,3	-35,3	-79,4	32,7
0,5	-26,4	-15,1	-35,1	-78,1	31,7
0,6	-26,0	-15,0	-35,0	-76,9	30,9
0,7	-25,7	-14,8	-34,8	-75,9	30,2
0,8	-25,4	-14,6	-34,6	-74,9	29,5
0,9	-25,1	-14,4	-34,4	-73,9	28,9
1	-24,7	-14,2	-34,2	-73,1	28,3
2	-21,4	-12,4	-32,4	-65,7	24,3
3	-18,2	-10,6	-30,6	-59,8	21,7
4	-14,9	-8,7	-28,7	-54,7	19,8
5	-11,6	-6,8	-26,8	-50,0	18,4
6	-8,3	-4,9	-24,9	-45,7	17,4
7	-5,1	-3,0	-23,0	-41,6	16,5
8	-1,8	-1,0	-21,0	-37,6	15,8
9	1,5	0,9	-19,1	-33,8	15,3
10	4,8	2,8	-17,2	-30,2	14,9
11	8,1	4,7	-15,3	-26,6	14,7
12	11,3	6,6	-13,4	-23,1	14,5
13	14,6	8,5	-11,5	-19,8	14,4
14	17,9	10,4	-9,6	-16,5	14,3
15	21,2	12,3	-7,7	-13,2	14,4
16	24,4	14,1	-5,9	-10,1	14,5
17	27,7	15,9	-4,1	-7,0	14,7
18	31,0	17,6	-2,4	-4,0	15,0
19	34,3	19,3	-0,7	-1,1	15,4
20	37,6	21,0	1,0	1,7	15,8
21	40,8	22,6	2,6	4,5	16,4
22	44,1	24,2	4,2	7,1	17,0
23	47,4	25,7	5,7	9,6	17,7
24	50,7	27,1	7,1	12,1	18,6
25	53,9	28,4	8,4	14,4	19,6
26	57,2	29,6	9,6	16,5	20,7
27	60,5	30,8	10,8	18,6	21,9
28	63,8	31,8	11,8	20,4	23,3
29	67,1	32,8	12,8	22,1	24,9
30	70,3	33,6	13,6	23,6	26,7
31	73,6	34,4	14,4	24,9	28,7
32	76,9	35,0	15,0	26,0	30,9
33	80,2	35,4	15,4	26,9	33,3
34	83,4	35,8	15,8	27,5	35,9
35	86,7	36,0	16,0	27,9	38,8
36	90	36,0	16,0	28,0	42,0

• On est obligé d'imposer des limitations sur les angles et l'indice, afin d'éviter des cas particuliers trop compliqués. Une première automatisatation consiste à "écrêter" les valeurs de θ. Une amélioration possible serait de programmer aussi le calcul automatique des limites sur la largeur du faisceau en fonction des angles et de l'indice choisi (ici on se contente de se restreindre à la partie proche de l'arête)...

