



ccb40-1a ANC40-2N; sf; -1,5 stop

Regularity index $g^*_{16}=100$ [$\Delta L^*_{min}/\Delta L^*_{max}$] for slide film

i	r^*_i	g^*_i	b^*_i	r^*_{ri}	g^*_{ri}	b^*_{ri}	rgb^*_{ri}	L^*_i	ΔL^*_i
1	1	1	1	0,00	0,00	0,00	0,00	20,00	
2	1	1	1	0,00	0,00	0,00	0,00	20,00	0,00 $\Delta L^*_{min}=0,00$
3	1	1	1	0,00	0,00	0,00	0,00	20,00	0,00
4	1	1	1	0,00	0,00	0,00	0,00	20,00	0,00
5	66	54	68	0,25	0,21	0,26	0,24	38,29	18,29 $\Delta L^*_{max}=18,29$
6	84	82	84	0,32	0,32	0,32	0,32	44,42	6,13
7	101	101	101	0,39	0,39	0,39	0,39	49,77	5,34
8	118	118	118	0,46	0,46	0,46	0,46	54,73	4,96
9	135	135	135	0,53	0,53	0,53	0,53	59,80	5,06
10	152	152	152	0,59	0,59	0,59	0,59	64,83	5,02
11	170	170	170	0,66	0,66	0,66	0,66	69,98	5,14
12	186	186	186	0,73	0,73	0,73	0,73	74,86	4,88
13	204	203	203	0,80	0,79	0,79	0,79	79,97	5,10
14	220	220	220	0,86	0,86	0,86	0,86	84,76	4,79
15	237	237	237	0,93	0,93	0,93	0,93	89,97	5,20
16	254	254	254	1,00	1,00	1,00	1,00	95,00	5,02

$r^*_{ri}=[r^*_i \cdot r^*_{i+1}]/[r^*_{16} \cdot r^*_{i+1}]$ [1], similar for g^*_{ri}, b^*_{ri} $rgb^*_{ri}=[r^*_{ri}+g^*_{ri}+b^*_{ri}]/3$ [2]
 $L^*_i=[rgb^*_{ri} [L^*_w \cdot L^*_N] + L^*_N]$ [3] $\Delta L^*_i=[L^*_{i+1} - L^*_i]$ [4]

$g^*_{16}=0$
 ccb40-2a ANC40-2N; sf; -1,5 stop



ccb40-3a ANC40-8N; sf; +1,5 stop

Regularity index $g^*_{16}=100$ [$\Delta L^*_{min}/\Delta L^*_{max}$] for slide film

i	r^*_i	g^*_i	b^*_i	r^*_{ri}	g^*_{ri}	b^*_{ri}	rgb^*_{ri}	L^*_i	ΔL^*_i
1	2	2	3	0,00	0,00	0,00	0,00	20,00	5,33
2	15	15	16	0,07	0,06	0,07	0,07	25,33	7,02
3	33	33	33	0,17	0,15	0,16	0,16	32,36	6,68
4	50	50	50	0,26	0,24	0,25	0,25	39,04	6,62
5	67	67	67	0,35	0,32	0,34	0,34	45,67	6,71
6	84	84	84	0,44	0,40	0,44	0,43	52,39	6,79
7	101	101	101	0,53	0,49	0,53	0,52	59,18	6,62
8	118	118	118	0,62	0,57	0,62	0,61	65,81	6,71
9	135	135	135	0,72	0,66	0,71	0,70	72,52	6,81
10	152	152	152	0,81	0,74	0,81	0,79	79,34	6,62
11	169	169	169	0,90	0,82	0,90	0,87	85,97	7,36 $\Delta L^*_{max}=7,36$
12	187	190	187	1,00	0,93	1,00	0,97	93,34	1,65
13	187	204	187	1,00	1,00	1,00	1,00	95,00	0,00 $\Delta L^*_{min}=0,00$
14	187	204	187	1,00	1,00	1,00	1,00	95,00	0,00
15	187	204	187	1,00	1,00	1,00	1,00	95,00	0,00
16	187	204	187	1,00	1,00	1,00	1,00	95,00	0,00

$r^*_{ri}=[r^*_i \cdot r^*_{i+1}]/[r^*_{16} \cdot r^*_{i+1}]$ [1], similar for g^*_{ri}, b^*_{ri} $rgb^*_{ri}=[r^*_{ri}+g^*_{ri}+b^*_{ri}]/3$ [2]
 $L^*_i=[rgb^*_{ri} [L^*_w \cdot L^*_N] + L^*_N]$ [3] $\Delta L^*_i=[L^*_{i+1} - L^*_i]$ [4]

$g^*_{16}=0$
 ccb40-4a ANC40-8N; sf; +1,5 stop

ccb40-3n