

FA43 300



							(n ₁) = 1400 -1							
n ₂ [] ⁻¹	i	P _{1M} []	M _{2M} []	f.s.	P _{1R} []	M _{2R} []	B5		B14					
							B	C	O	P	Q			
							63	71	56	63	71			
18,8	74,33	0,37	176	1,7	0,63	300			C	C		191313		-
17,0	82,56	0,37	196	1,5	0,57	300			C	C		151318		
16,0	87,48	0,37	208	1,4	0,53	300			C	C		131713		
13,8	101,40	0,37	241	1,2	0,46	300			C	C		151313		
11,4	122,57	0,37	291	1,0	0,38	300			C	C		131313		
10,1	138,59	0,37	329	0,9	0,34	300			C	C		101318		
8,7	160,82	0,25	257	1,2	0,29	300			C	C		91713	.30	
8,2	170,20	0,25	272	1,1	0,27	300			C	C		101318		
7,6	183,48	0,25	294	1,0	0,25	300			C	C		91318		
6,5	214,15	0,18	262	1,1	0,22	300			C	C		71713	.35	
6,2	225,33	0,18	276	1,1	0,21	300			C	C		91313		
5,7	244,32	0,18	299	1,0	0,19	300			C	C		71318		
5,5	254,15	0,18	311	1,0	0,18	300			C	C		61713		
4,8	289,96	0,12	229	1,3	0,16	300			C	C		61318		
4,7	300,05	0,12	237	1,3	0,16	300			C	C		71313		
3,9	356,09	0,12	282	1,1	0,13	300			C	C		61313		

-0,94.



B)



FA43

1.

2.

H1 -- LT	H4 -- LT	H3 -- LT	H2 -- LT	H5 -- LT	H6 -- LT
AGIP Telium VSF 320			SHELL Omala S4 WE 320		

1

$F_{eq} = F_R \cdot \frac{127,5}{X + 97,5}$

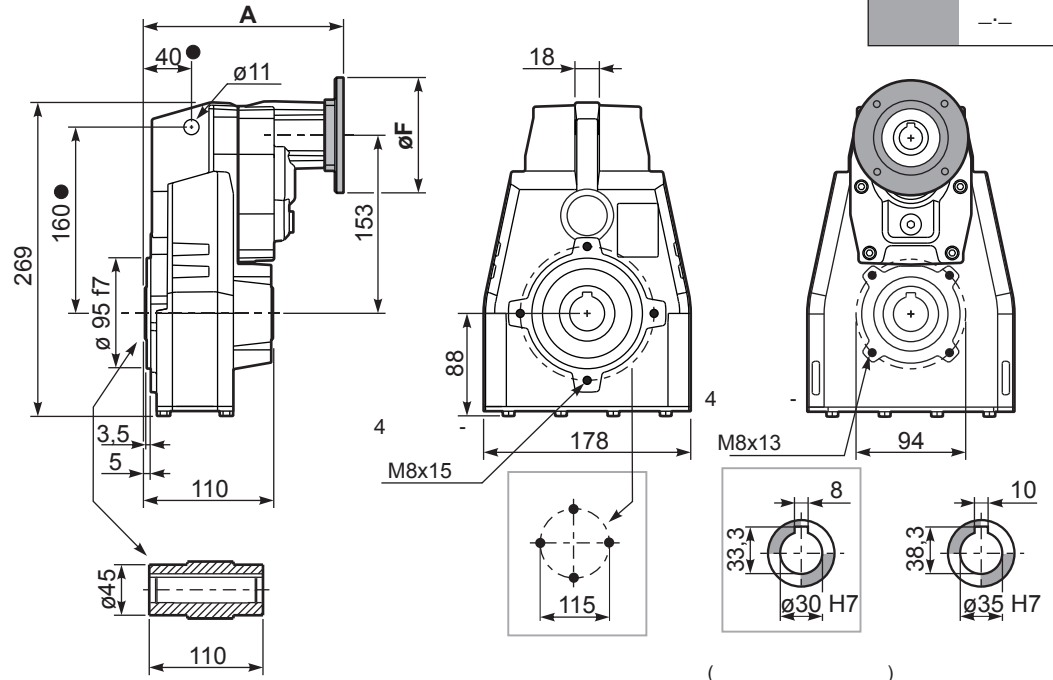
n ₂ [] ⁻¹	FA	FR	n ₂ [] ⁻¹	FA	FR	n ₂ [] ⁻¹	FA	FR
300	300	1500	140	390	1950	70	490	2450
250	320	1600	120	410	2050	40	590	2950
200	350	1750	85	460	2300	15	800	4000

n ₁	FA	FR
1400	140	700
900	160	800
500	190	950

2

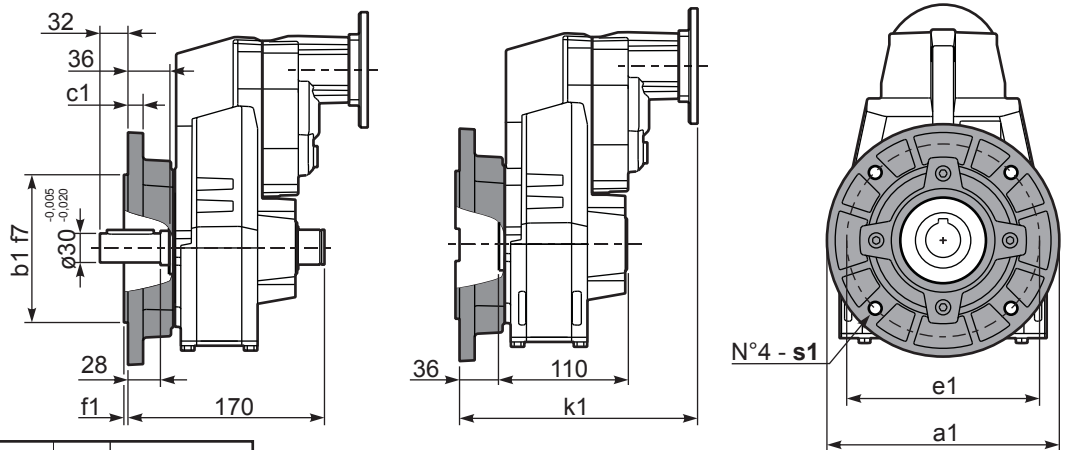
PFA43C...

		øF	A
63B5	K050.4.041	138	173
71B5	K050.4.042	160	171
56B14	KC40.4.049	80	172.5
63B14	K050.4.047	90	175
71B14	K050.4.045	105	172.5



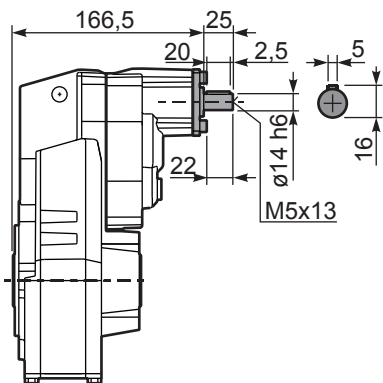
PFA43...-F...

	k1
63B5	209
71B5	207
56B14	208,5
63B14	211
71B14	208,5

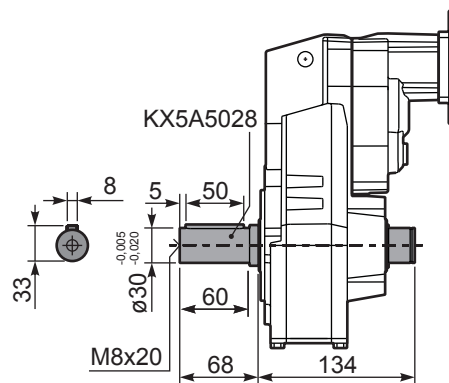


a1 ø	b1	c1	e1	f1	s1	
160	110	10	130	3	9	KX5A.9.010
200	130	13	165	3.5	11	KX5A.9.011
250	180	14	215	4	14	KX5A.9.012

RFA43C...



PFA43 A...



PFA43D...

