

Appendix B : Tables of lift and drag coefficients of all configurations presented in this thesis

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 10^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,217	1,076	1,432	1,561	1,628	1,563	1,492	1,433	
C_D	0,00810	0,0136	0,0188	0,0235	0,0329	0,0562	0,0735	0,0905	

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 10^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,270	1,172	1,590	1,775	1,935	2,033	2,046	2,037	2,007
C_D	0,00707	0,0137	0,0194	0,0225	0,0264	0,0315	0,0355	0,0418	0,0510

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 10^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,216	1,079	1,447	1,585	1,671	1,654	1,600	1,545	
C_D	0,00971	0,0147	0,0196	0,0235	0,0310	0,0485	0,0629	0,0783	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 10^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,272	1,178	1,605	1,801	1,977	2,116	2,158	2,178	2,153
C_D	0,00994	0,0160	0,0212	0,0241	0,0275	0,031	0,0344	0,0382	0,0443

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 10^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,214	1,080	1,454	1,598	1,694	1,701	1,663	1,617	
C_D	0,0108	0,0155	0,0201	0,0237	0,0301	0,0447	0,0569	0,0707	

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 10^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,270	1,178	1,610	1,810	1,993	2,147	2,201	2,222	2,202
C_D	0,0120	0,0175	0,0224	0,0251	0,0283	0,0323	0,0347	0,0381	0,0434

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 15^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,221	1,085	1,489	1,580	1,653	1,610	1,543	1,482	
C_D	0,00665	0,0127	0,0183	0,0228	0,0316	0,0521	0,0684	0,0853	

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 15^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,282	1,188	1,614	1,805	1,970	2,084	2,107	2,109	2,085
C_D	0,00427	0,0123	0,0188	0,0224	0,0267	0,0321	0,0357	0,0406	0,0485

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 15^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,2190	1,085	1,457	1,599	1,678	1,681	1,633	1,579	
C_D	0,00838	0,0140	0,0191	0,0230	0,0304	0,0464	0,0599	0,0749	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 15^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,281	1,190	1,621	1,819	1,999	2,147	2,195	2,212	2,190
C_D	0,00759	0,0149	0,0207	0,0240	0,0278	0,0323	0,0350	0,0386	0,0445

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 15^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,217	1,085	1,462	1,609	1,707	1,722	1,689	1,645	
C_D	0,00969	0,0149	0,0197	0,0233	0,0295	0,0432	0,0548	0,0682	

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 15^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,277	1,188	1,621	1,823	2,001	2,168	2,226	2,250	2,235
C_D	0,0100	0,0166	0,0220	0,0251	0,0286	0,0327	0,0351	0,0386	0,0433

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,222	1,084	1,442	1,570	1,631	1,578	1,510	1,449	
C_D	0,00508	0,01187	0,0181	0,0231	0,0329	0,0553	0,0722	0,0892	

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,287	1,194	1,617	1,806	1,968	2,075	2,092	2,085	2,059
C_D	0,00138	0,0106	0,0180	0,0221	0,0270	0,0331	0,0371	0,0427	0,0513

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 2,739$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,259	1,139	1,523	1,666	1,737	1,719	1,675	1,492	
C_D	0,00211	0,0110	0,0181	0,0227	0,0300	0,0456	0,0582	0,0853	

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 2,0 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,318	1,230	1,654	1,843	1,997	2,093	2,103	2,093	2,059
C_D	-0,00221	0,00911	0,0179	0,0229	0,0287	0,0360	0,0403	0,0462	0,0548

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 0,5 \% ; VR = 2,236$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,1749	0,997	1,352	1,480	1,531	1,327	1,235	1,181	
C_D	0,00827	0,0131	0,0197	0,0260	0,0388	0,0803	0,103	0,121	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,255	1,160	1,586	1,784	1,969	2,119	2,173	2,199	2,187
C_D	0,00730	0,0140	0,0198	0,0229	0,0265	0,0309	0,0337	0,0373	0,0434

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 0,5 \% ; VR = 1,826$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,1680	0,972	1,294	1,372	1,211	1,037	1,0062	0,988	
C_D	0,00767	0,01300	0,0220	0,0324	0,0709	0,116	0,133	0,149	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,220	1,084	1,452	1,590	1,6733	1,655	1,601	1,549	
C_D	0,00702	0,0132	0,0189	0,0232	0,0310	0,0487	0,0631	0,0784	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,284	1,195	1,622	1,818	1,995	2,136	2,179	2,193	2,172
C_D	0,00507	0,0133	0,0200	0,0237	0,02805	0,0329	0,0358	0,0398	0,0459

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 0,5 \% ; VR = 1,581$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,163	0,953	1,237	1,232	0,966	0,900	0,890	0,885	
C_D	0,00724	0,0132	0,0251	0,0447	0,102	0,136	0,151	0,166	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,236$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,212	1,0545	1,384	1,490	1,5029	1,392	1,343	1,307	
C_D	0,00648	0,0128	0,0196	0,0264	0,04182	0,0729	0,0889	0,104	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 2,739$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,256	1,142	1,532	1,691	1,793	1,812	1,789	1,605	
C_D	0,00511	0,01298	0,0194	0,0233	0,0289	0,0397	0,0491	0,0732	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 2,0 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,314	1,229	1,658	1,856	2,031	2,169	2,213	2,225	2,200
C_D	0,00284	0,0127	0,0204	0,0247	0,0294	0,0352	0,0384	0,0424	0,0486

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,218	1,085	1,459	1,603	1,697	1,706	1,668	1,623	
C_D	0,00843	0,0142	0,0195	0,0233	0,0300	0,0446	0,0568	0,0705	

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,282	1,190	1,624	1,825	2,011	2,164	2,221	2,243	2,225
C_D	0,00781	0,0155	0,0215	0,0249	0,0284	0,0333	0,0359	0,0394	0,0452

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 2,739$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,254	1,138	1,538	1,707	1,826	1,870	1,864	1,843	
C_D	0,00730	0,0146	0,0204	0,0239	0,0285	0,0370	0,0439	0,0537	

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 20^\circ ; L_{inj} = 2,0 \text{ [mm]} ; C_\mu = 2,0 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,311	1,226	1,661	1,864	2,048	2,221	2,264	2,290	2,268
C_D	0,00610	0,0153	0,0222	0,0260	0,0304	0,0352	0,0380	0,0418	0,0480

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 25^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,216	1,080	1,428	1,547	1,593	1,505	1,439	1,383	
C_D	0,00353	0,0111	0,0181	0,0240	0,0357	0,0624	0,0800	0,0973	

$\bar{x}_{inj} = 2 \% ; \beta_{inj} = 25^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,289	1,194	1,612	1,794	1,945	2,028	2,033	2,015	1,982
C_D	0,00160	0,00899	0,0172	0,0220	0,0275	0,0347	0,0397	0,0470	0,0571

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 25^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,220	1,080	1,439	1,570	1,640	1,598	1,539	1,484	
C_D	0,00564	0,0126	0,0188	0,0238	0,0330	0,0541	0,0695	0,0856	

$\bar{x}_{inj} = 3 \% ; \beta_{inj} = 25^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,287	1,194	1,618	1,809	1,979	2,104	2,136	2,142	2,123
C_D	0,00249	0,0120	0,0195	0,0236	0,0283	0,0339	0,0373	0,0419	0,0490

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 25^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,0 \% ; VR = 2,582$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,219	1,081	1,448	1,585	1,673	1,662	1,617	1,570	
C_D	0,00719	0,0137	0,0194	0,0237	0,0314	0,0484	0,0618	0,0763	

$\bar{x}_{inj} = 4 \% ; \beta_{inj} = 25^\circ ; L_{inj} = 1,5 \text{ [mm]} ; C_\mu = 1,5 \% ; VR = 3,162$									
$\alpha [^\circ]$	0	8	12	14	16	18	19	20	21
C_L	0,285	1,193	1,622	1,819	1,999	2,145	2,195	2,213	2,195
C_D	0,00554	0,0143	0,0210	0,0248	0,0290	0,0340	0,0369	0,0406	0,0466