

Università degli Studi di Trieste

Dipartimento di Ingegneria e Architettura

Laurea Magistrale: Ingegneria Civile

Corso : Strade Ferrovie ed Aeroporti (284MI-2)



Lezione 09: Geometria Aeroporti

Roberto Roberti

Tel.: 040 558 3588

E-mail: roberto.roberti@dia.units.it

Anno accademico 2022/2023



Argomenti

Le superfici di limitazione degli ostacoli

Orientamento delle piste

Dati di riferimento di un aerodromo

Manovre di decollo e atterraggio e Lunghezza pista

Caratteristiche geometriche delle runway (planimetriche e altimetriche)

Distanze di separazione nella circolazione a terra

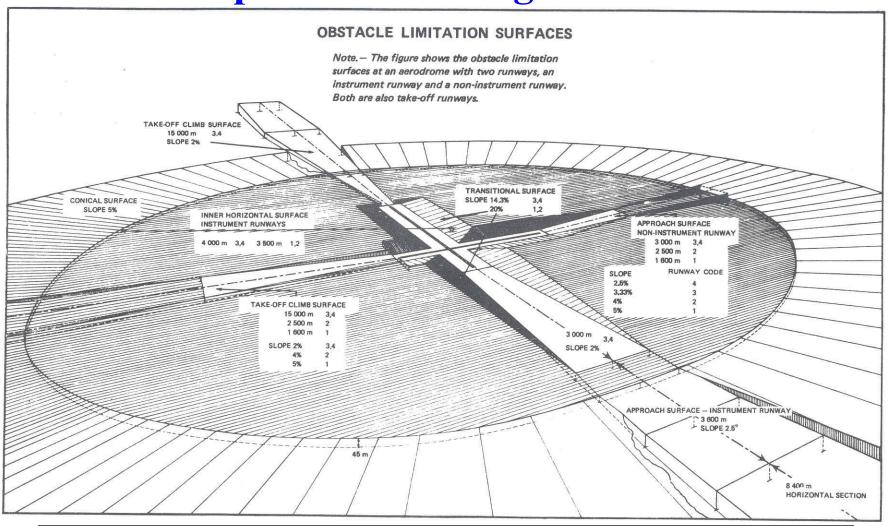
Caratteristiche geometriche delle uscite dalle runway e delle holding bay

Caratteristiche geometriche delle taxiway e manovre di taxing

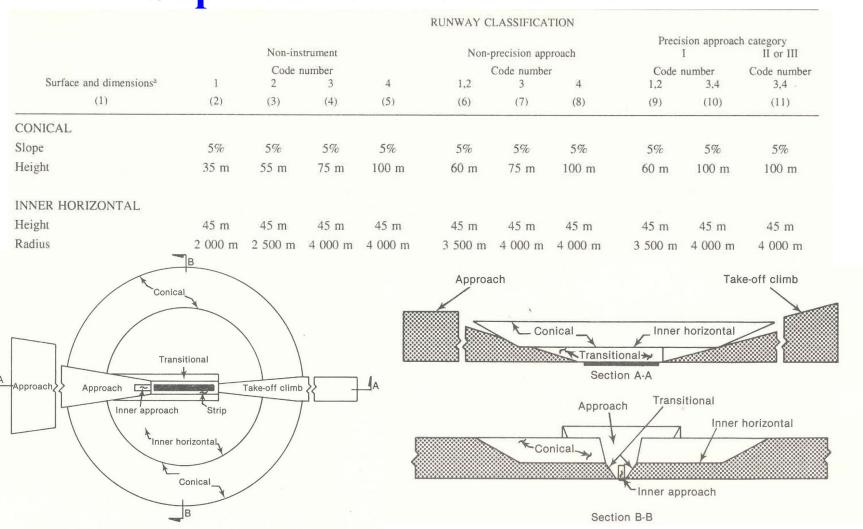
Esercizio sulle piste di volo

Area terminale

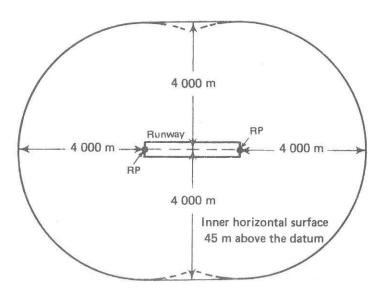
Superfici limiti degli ostacoli

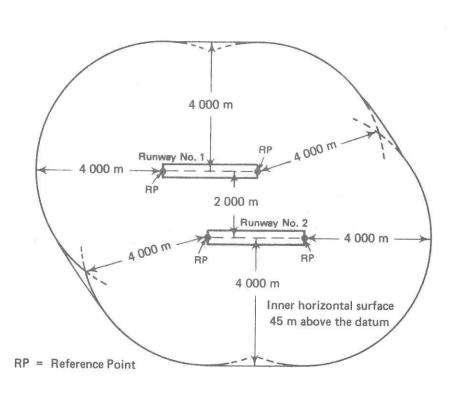


Superficie orizzontale e conica

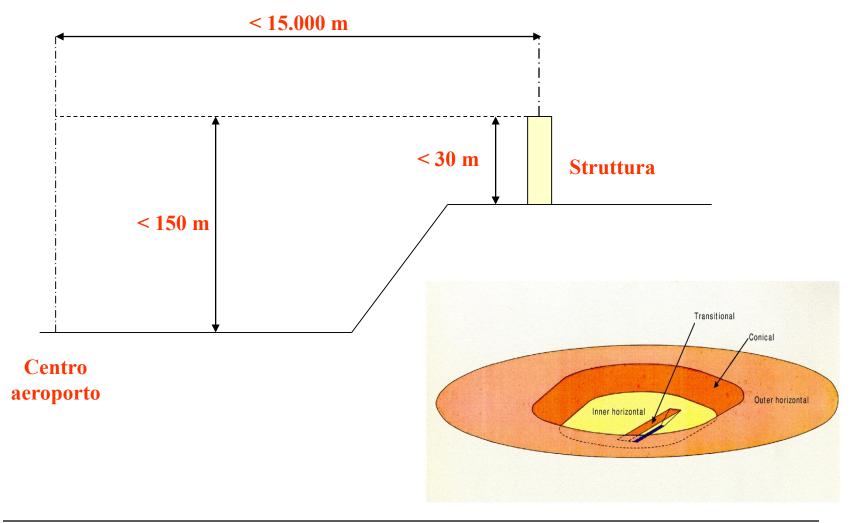


Superfici orizzontali composte

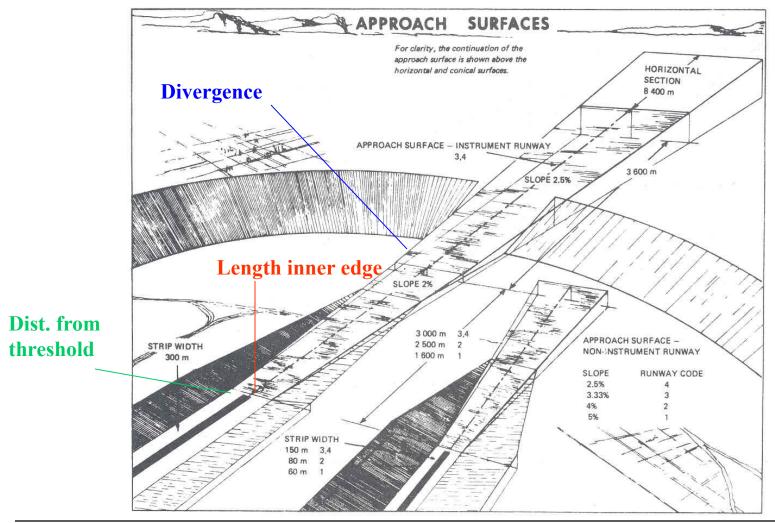




Superficie orizzontale esterna



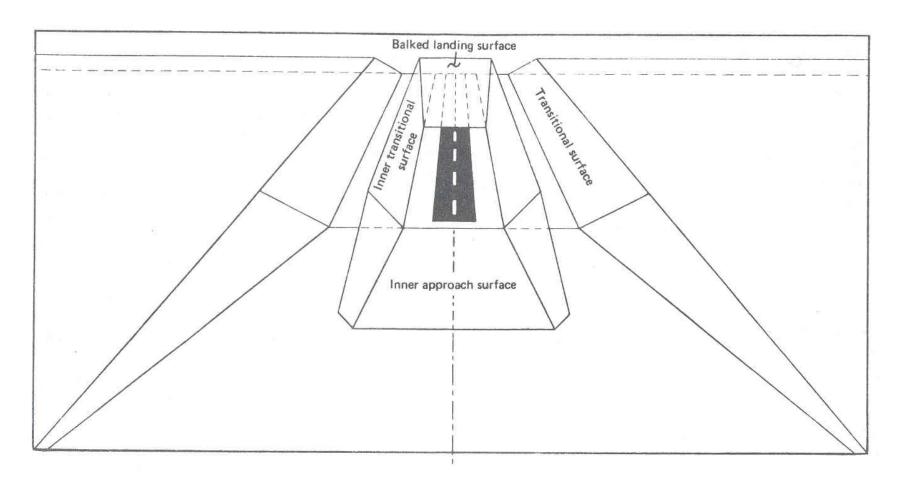
Superficie di transizione e avvicinamento (1)



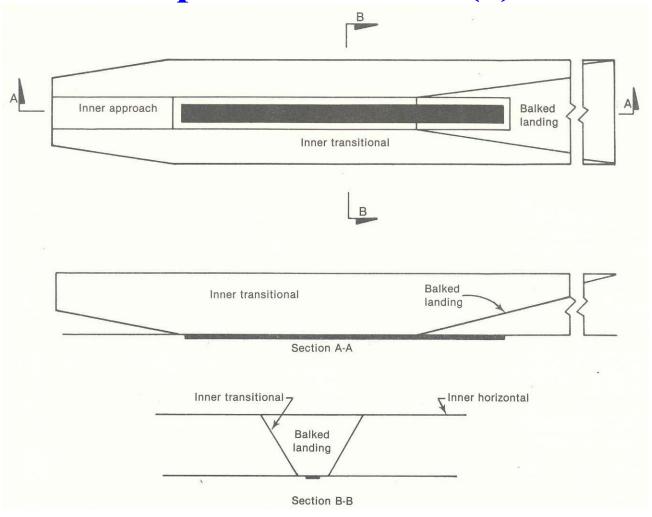
Superficie di transizione e avvicinamento (2)

				RU	JNWAY CLASSI	FICATION				
	Non-instrument				N.		Pr	ecision approach		
					Non-precisio	ACTOR AND ADDRESS OF THE PERSON AND ADDRESS		1	II or III	
Surface and dimensions ^a	1	2	number 3	4	Code r		1,2	de number 3,4	Code number 3,4	
APPROACH										
ength of inner edge	60 m	80 m	150 m	150 m	150 m	300 m	300 m	150 m	300 m	300 m
Distance from threshold	30 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m
Divergence (each side)	10%	10%	10%	10%	15%	15%	15%	15%	15%	15%
First section										
Length	1 600 m	2 500 m	3 000 m	3 000 m	2 500 m	3 000 m	3 000 m	3 000 m	3 000 m	3 000 m
Slope	5%	4%	3.33%	2.5%	3.33%	2%	2%	2.5%	2%	2%
Second section										
Length		-	_	_	-	3 600 m ^b	3 600 m ^b	12 000 m	3 600 m ^b	3 600 m ^b
Slope	-		_		_	2.5%	2.5%	3%	2.5%	2.5%
Horizontal section										
Length	_	-			7 <u></u>)	8 400 m ^b	8 400 m ^b		8 400 m ^b	8 400 m ^b
Total length	_			-	_	15 000 m	15 000 m	15 000 m	15 000 m	15 000 m
FRANSITIONAL										
Slope	20%	20%	14.3%	14.3%	20%	14.3%	14.3%	14.3%	14.3%	14.3%

Superfici interne (1)



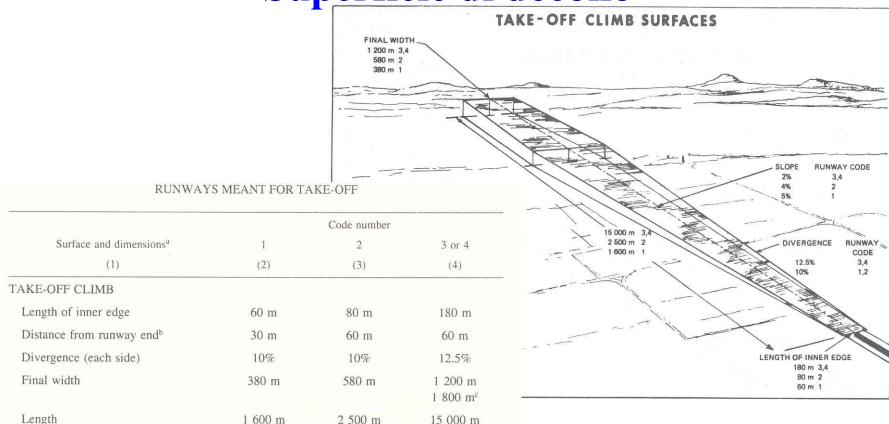
Superficie interne (2)



Superfici interne (3)

					RUNWAY C	LASSIFICA'	ΓΙΟΝ			
		Non-ins	strument		Non-	precision app	roach	Prec	h category II or III	
		Code i	number			Code numbe	Г	Code	number	Code number
Surface and dimensions ^a	1	2	3	4	1,2	3	4	1,2	3,4	3,4 -
(1)	(2)	(3)	(4)	(5)	(6)	(7)	(8)	(9)	(10)	(11)
INNER APPROACH										
Width	_	2	-	_	-		_	90 m	120 m	120 m
Distance from threshold		_		_	_		_	60 m	60 m	60 m
Length	_		· ·	-	_	-	-	900 m	900 m	900 m
Slope								2.5%	2%	2%
INNER TRANSITIONAL										
Slope	_	_	_	-	_	_	-	40%	33.3%	33.3%
BALKED LANDING SURFACE										
Length of inner edge	-	_	_				_	90 m	120 m	120 m
Distance from threshold	-			_	_			c	1 800 m ^d	1 800 m ^d
Divergence (each side)	_	-	_			-	_	10%	10%	10%
Slope		_	_	-	-	_		4%	3.33%	3.33%

Superficie di decollo



2%d

5%

4%

Slope

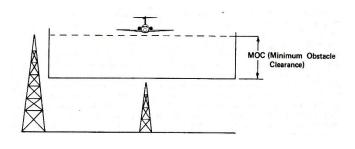
a. All dimensions are measured horizontally unless specified otherwise.

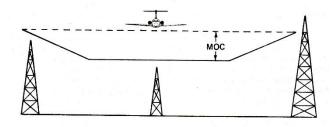
b. The take-off climb surface starts at the end of the clearway if the clearway length exceeds the specified distance.

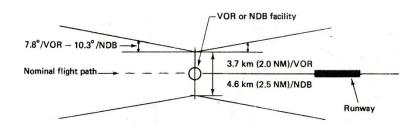
 ^{1 800} m when the intended track includes changes of heading greater than 15° for operations conducted in IMC, VMC by night.

d. See 4.2.24 and 4.2.26.

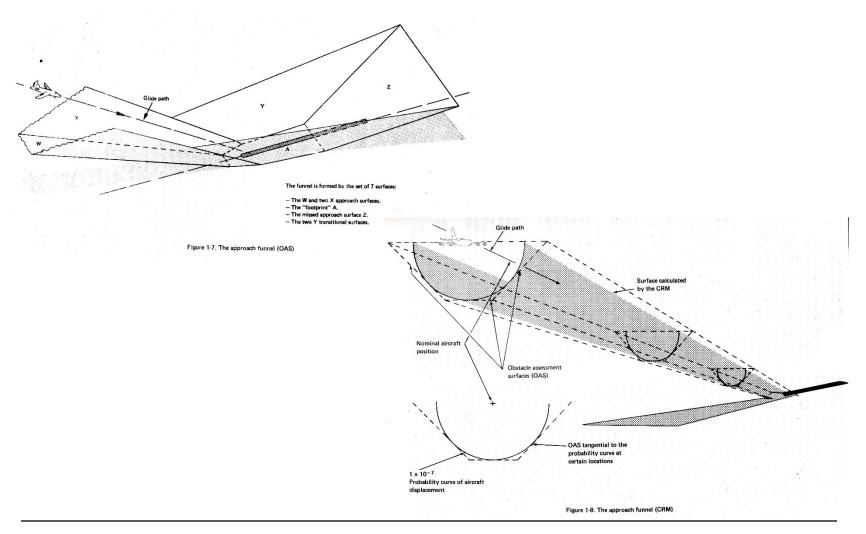
Superfici PANS – OPS (1)







Superfici PANS – OPS (2)



Normativa italiana

Tabella 4.2 - Dimensioni e pendenze delle superfici di separazione dagli ostacoli

			Avvicina	Avvicinamenti di precisione						
Superficie e		Non strume Numero di (Avviciname Nume	nti non di p ero di codic	di categoria I II o III N° di codice N° di codic			
dimensioni * (1)	1 (2)	2 (3)	3 (4)	4 (5)	1,2 (6)	3 (7)	4 (8)	1,2 (9)	3,4 (10)	3,4 (11)
Conica Pendenza Altezza	5% 35 m	5% 55 m	5% 75 m.	5% 100 m	5% 60 m	5% 75 m	5% 100 m	5% 60 m	5% 100 m	5% 100 m
	30 m	33 m	/5 m	100 m	00 m	/5 m	100 m	ou m	100 m	100 m
<u>Orizzontale.</u> <u>interna</u> Altezza Raggio	45 m 2000 m	45 m 2500 m	45 m 4000 m	45 m 4000 m	45 m 3500 m	45 m 4000 m	45 m 4000 m	45 m 3500 m	45 m 4000 m	45 m 4000 m
Interna Avvicinamento Larghezza								90 m	120 m °	120 m °
Distanza dalla soglia								60 m	60 m	60 m
Lunghezza Pendenza								900 m 2.5%	900 m 2%	900 m 2%
Avvicinamento. Lunghezza bordo interno	60 m	80 m	150 m	150 m	150 m	300 m	300 m	150 m	300 m	300 m
Distanza dalla soglia	30 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m	60 m
Divergenza (su entrambi i lati)	10%	10%	10%	10%	15%	15%	15%	15%	15%	15%
<i>Prima sezione</i> Lunghezza Pendenza	1600 m 5%	2500 m 4%	3000 m 3.33%	3000 m 2.5%	2500 m 3.33%	3000 m 2%	3000 m 2%	3000 m 2.5%	3000 m 2%	3000 m 2%
S <i>econda sezione</i> Lunghezza Pendenza	_					3600 m ^b 2.5%	3600 m ^b 2.5%	12000 m 3%	3600 m ^b 2.5%	3600 m 2.5%
S <i>ezione</i> orizz <i>ontale</i> Lunghezza Lunghezza totale	=			===			8400 m ^b 15000 m	 15000 m	8400 m ^b 15000 m	
Transizione Pendenza	20%	20%	14.3%	14.3%	20%	14.3%	14.3%	14.3%	14.3%	14.3%
Transizione interna								40%	33.3%	33.3%
Atterraggio interrotto Lunghezza bordo interno								90 m	120 m °	120 m
Distanza dalla soglia								4	$1800 \ \mathrm{m}^{\ d}$	1800 m
Divergenza (su entrambi i lati) Pendenza								10% 4%	10% 3.33%	10% 3.33%

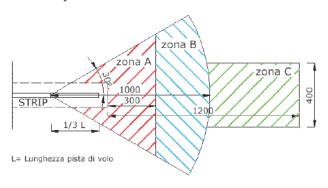
Lunghezza variabile Distanza fino alla fine della striscia di sicurezza

O fine della pista, quale fra le due risulti infeciore Per piste di codice F la larghezza è aumentata a 155 m

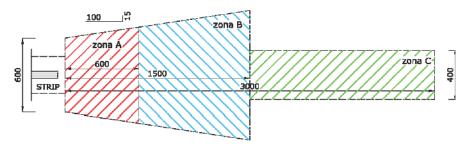
Edizione 2 - Emendamento 3 del 18.5.2005

Capitolo 4 - 8

Per piste di volo di codice 1 e piste di volo di codice 2:



Per piste di volo di codice 3 e piste di volo di codice 4:



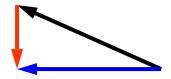
Zone di tutela (PSZ Pubblic Safety Zones)

Orientamento delle piste e regime dei venti

Vettore velocità
Aereo

Vettore vento

Vettore risultante
velocità dell'aereo
rispetto al suolo







Norme ICAO e FAA

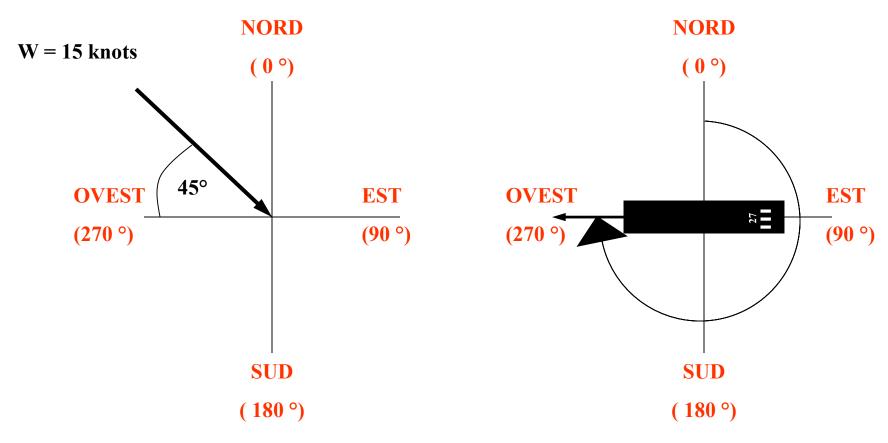
Lunghezza di campo Aereo [m]	Vento trasversale max [km/h (nodi)]
< 1200	19 (10)
1200 - 1500	24 (13)
> 1500	37 (20)

NORMA ICAO

Codice Aeroporto	Vento trasversale max [km/h (nodi)]					
AI - BI	10,5					
AII - BII	13,0					
AIII, BIII e da CI a DIII	16,0					
Da AIV a DIV	20,0					

NORMA FAA

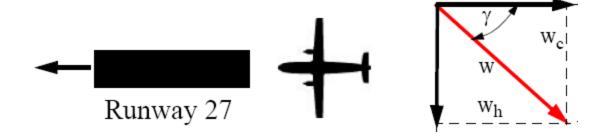
Regime dei venti (1)



VENTO DA 315 ° A 15 KNOTS

PISTA 27

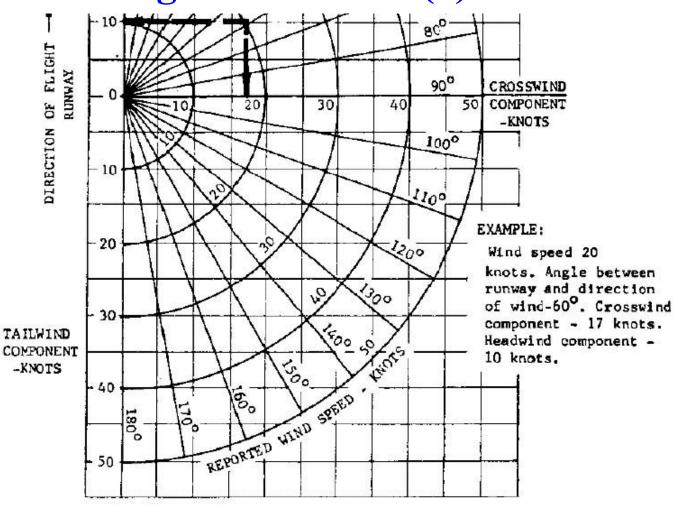
Regime dei venti (2)



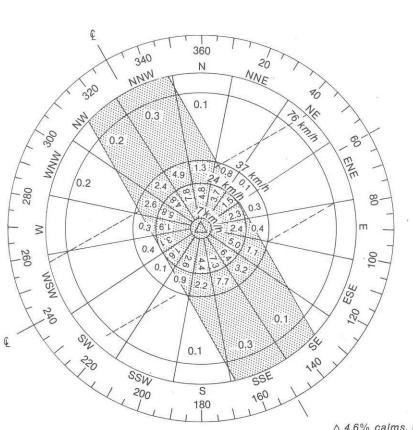
$$Wc = W * sin (\gamma)$$

$$\mathbf{Wh} = \mathbf{W} * \mathbf{cos} (\gamma)$$

Regime dei venti (3)



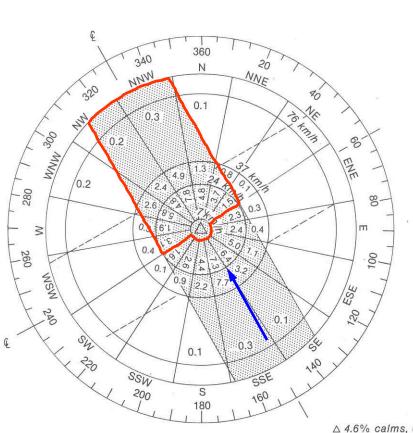
Calcolo del coefficiente anemometrico (1)



		Percentag	e of winds	
Wind direction	7~24 km/h (4~13 kt)	26~37 km/h (14~20 kt)	39~76 km/h (21~41 kt)	Tota
N	4.8	1.3	0.1	6.2
NNE	3.7	0.8		4.5
NE	1.5	0.1		1.6
ENE	2.3	0.3	8	2.6
E	2.4	0.4		2.8
ESE	5.0	1.1	¥===	6.1
SE	6.4	3.2	0.1	9.7
SSE	7.3	7.7	0.3	15.3
S	4.4	2.2	0.1	6.7
SSW	2.6	0.9		3.5
SW	1.6	0.1		1.7
WSW	3.1	0.4		3.5
W	1.9	0.3		2.2
WNW	5.8	2.6	0.2	8.6
NW	4.8	2.4	0.2	7.4
NNW	7.8	4.9	0.3	13.0
Calms — (0)~6 km/hr (0~3	3 kt))		4.6
Total	×			100.0

 \triangle 4.6% calms, 0 \sim 6 km/h

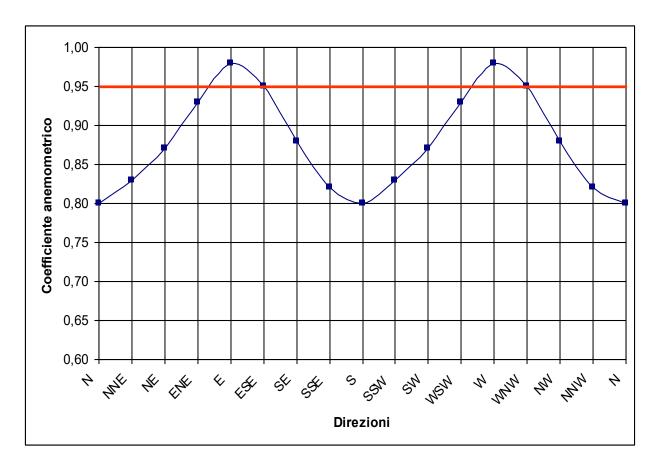
Calcolo del coefficiente anemometrico (2)



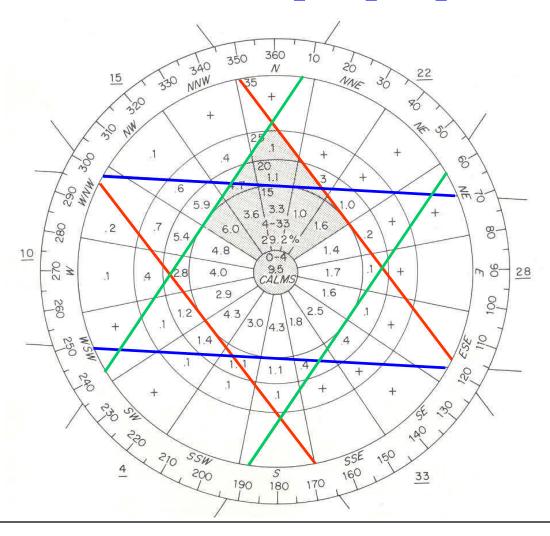
			Percentag	e of winds	
Wind	d direction	7~24 km/h (4~13 kt)	26~37 km/h (14~20 kt)	39~76 km/h (21~41 kt)	Total
	N	4.8	1.3	0.1	6.2
	NNE	3.7	0.8		4.5
	NE	1.5	0.1		1.6
	ENE	2.3	0.3		2.6
	E	2.4	0.4		2.8
	ESE	5.0	1.1		6.1
	SE	6.4	3.2	0.1	9.7
	SSE	7.3	7.7	0.3	15.3
	S	4.4	2.2	0.1	6.7
	SSW	2.6	0.9		3.5
	SW	1.6	0.1		1.7
	WSW	3.1	0.4		3.5
	W	1.9	0.3		2.2
	WNW	5.8	2.6	0.2	8.6
	NW	4.8	2.4	0.2	7.4
	NNW	7.8	4.9	0.3	13.0
	Calms — (0)∼6 km/hr (0∼3	3 kt))		4.6
	Total	К			100.0

△ 4.6% calms, 0~6 km/h

Calcolo del coefficiente anemometrico (3)

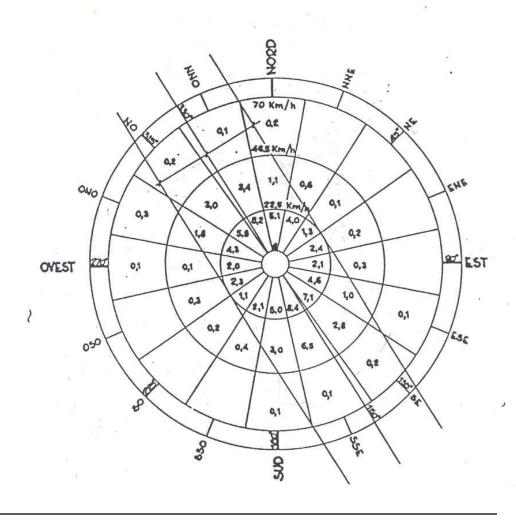


Coefficiente per più piste



Esempio di calcolo

Direzione del vento	Frequenza									
	Da 6 a 22,5 km/h	Da 22,5 a 46,5 km/h	Da 46,5 a 70 km/h	Totali						
N	5,1	1,1 6/8	0,21/4	6,4						
NNE	4,0	0,6 1/4	=	4,6						
NE	1,3	0,1	-	1,4						
ENE	2,4	0,2	-	2,6						
E	2,1	0,3 1/4	-	2,4						
ESE	4,6	1,0 2/3	0,1	5,7						
SE	7,1	2,8	0,2 7/8	10,1						
SSE	8,4	6,5	0,1	15,0						
s	5,0	3,0 6/8	0,1 1/4	8,1						
SSO.	2,1	0,4 1/4		2,5						
50	1,1	0,2		1,3						
000	2,3	0,3	-	2,6						
0	2,0	0,1 1/4	0,1	2,2						
ONO	4,3	1,8 2/3	0,3	6,4						
NO	5,9	3,0	0,2 7/8	9,1						
NNO	8,2	3,4	0,1	11,7						
Calma	Da O a 6 km/h			7,9						
Totale	₹.	, *		100,0						
100ale		E)	ref. Committee							



Dati aeroporto di Ronchi

direzior	N	NNE	NE	ENE	E	ESE	SE	SSE	S	SSW	SW	wsw	W	WNW	NW	NNW
Intensit	à Vento															
0 - 4 nodi 81,768																
4 - 10	0,787	0,513	1,267	1,917	4,863	1,095	1,232	0,924	0,958	0	0	0	0	0	0	0
10 - 13	0	0,102	0,376	0,41	1,13	0,102	0,205	0	0	0,136	0	0	0	0	0	0
13 - 20	0,068	0,102	0,136	0,205	1,061	0,064	0,034	0,068	0,068	0	0	0	0	0	0	0
> 20	0	0	0	0,136	0,171	0,034	0,034	0	0,034	0	0	0	0	0	0	0

Dati di riferimento di un aerodromo

Punto di riferimento

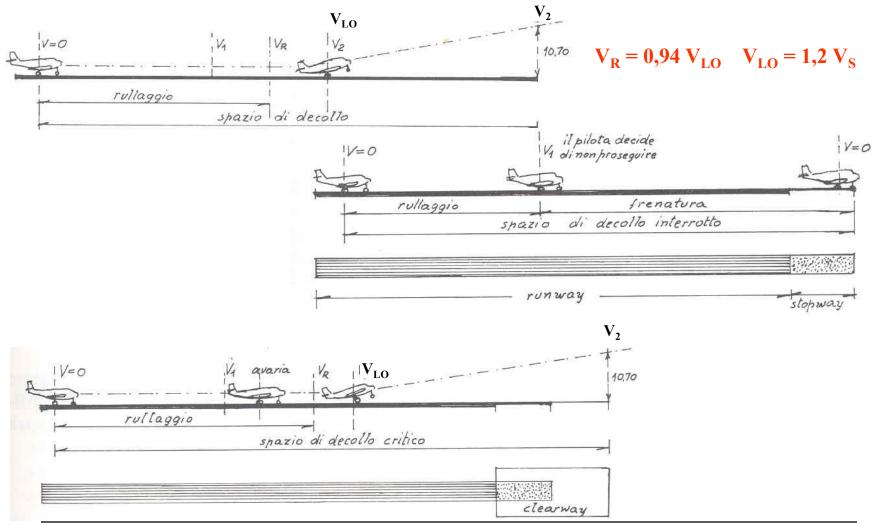
Altitudine aerodromo e piste

Temperatura di riferimento

Dimensioni e informazioni aerodromo

Distanze dichiarate

Le manovre di decollo (1)



Le manovre di decollo (2)

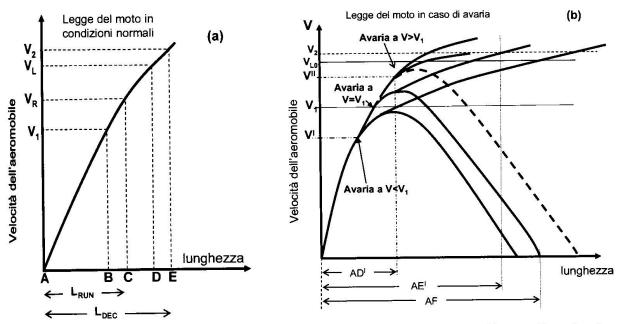
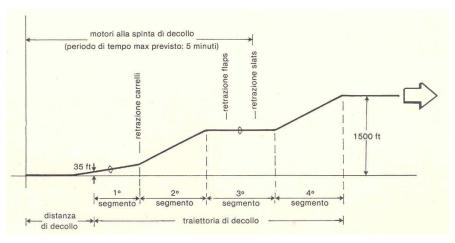
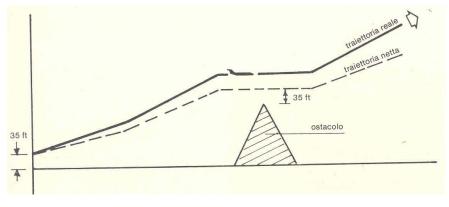
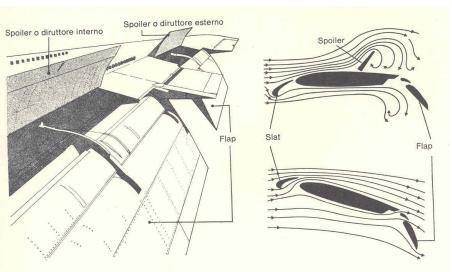


Figura 10. 6: Legge del moto dell'aeromobile in fase di decollo in condizioni normali (a) ed in caso di avaria ad un motore (b).

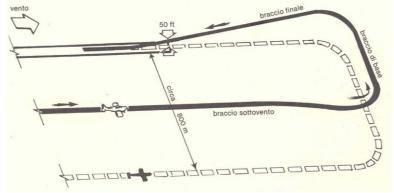
La salita di decollo

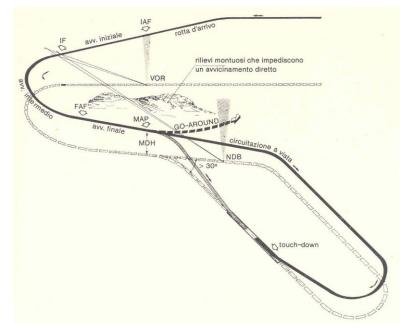


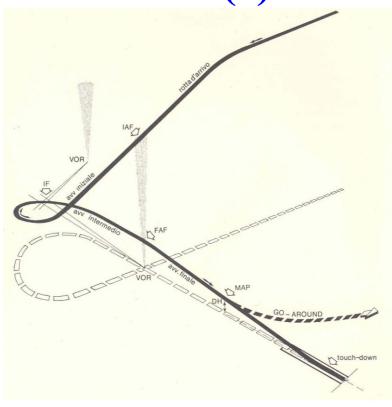




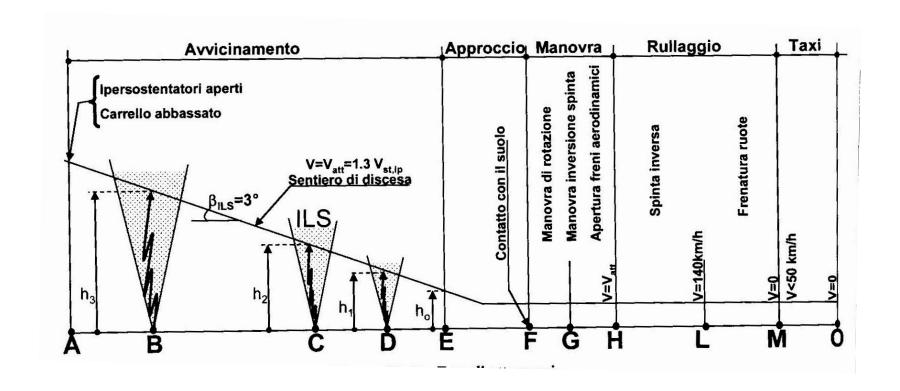
Le manovre di avvicinamento (1)



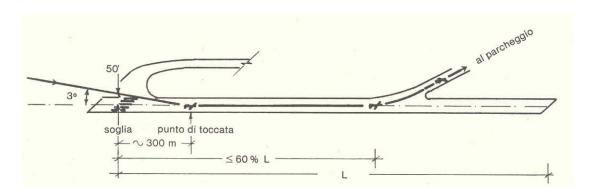


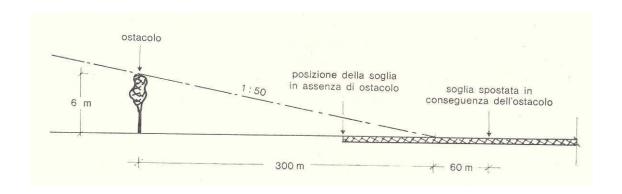


Le manovre di avvicinamento (2)

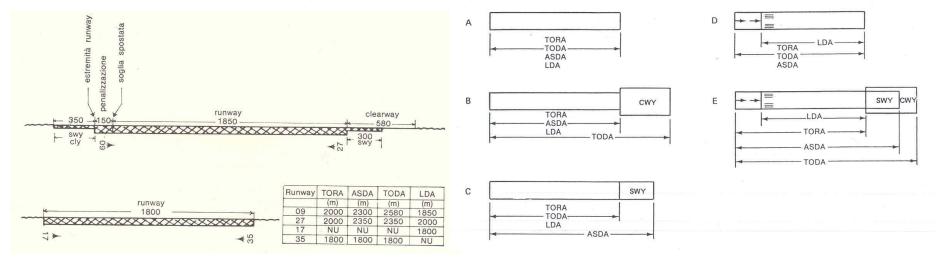


Le manovre di atterraggio





Le distanze dichiarate



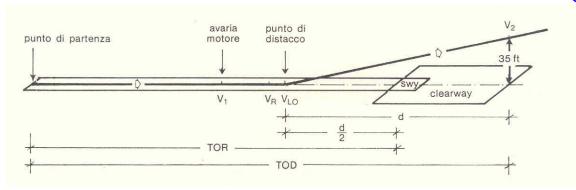
TORA (Take-Off Run Available, corsa di decollo disponibile) lunghezza di pista dichiarata disponibile e adatta alla corsa a terra di un aereo che decolla;

TODA (Take-Off Distance Available, distanza di decollo disponibile) TORA + clearway se esistente;

ASDA (Accelerate Stop Distance Available, distanza di accelerazione ed arresto disponibile) TORA + stopway se esistente;

LDA (Landing Distance Available, distanza di atterraggio disponibile) lunghezza di pista dichiarata disponibile e adatta per un aereo in fase di atterraggio;

Le distanze richieste (1)



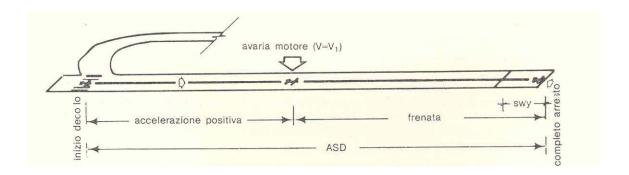
TOD (Take-Off Distance) è la maggiore delle seguenti distanze:

- a) Distanza orizzontale compresa fra il punto di partenza per il decollo ed il punto in cui un aeromobile con il motore critico inoperativo alla V_1 raggiunge con la sua parte più bassa la quota di 35 piedi (10,7 m);
- b) La stessa distanza del punto "a", con tutti i motori operativi, incrementata del 15 %.

TOR (Take-Off Run) è la maggiore delle seguenti distanze:

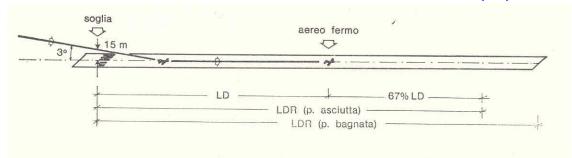
- a) Distanza orizzontale compresa fra il punto di partenza ed il punto intermedio fra il punto di distacco (V_{LO} Velocità di Lift-Off) ed il punto finale di decollo (quota di 35 piedi), nel caso di avaria al motore critico in corrispondenza di V_1 ;
- b) La stessa distanza del punto "a" con tutti i motori operativi, incrementata del 15%.

Le distanze richieste (2)



ASD (Accelerete-Stop Distance) è la distanza compresa tra il punto di inizio decollo ed il punto di completo arresto del veivolo, nel caso di avaria al raggiungimento della velocità \boldsymbol{V}_1 .

Le distanze richieste (3)



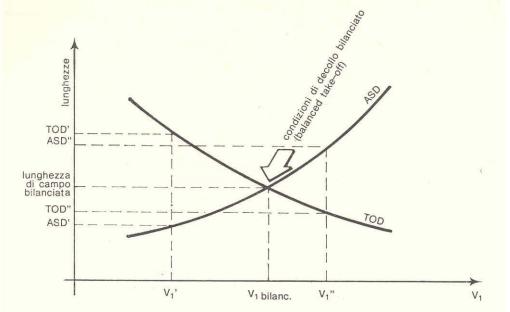
LDR (Landing Distance Required) Metodo A: è la maggiore delle seguenti distanze:

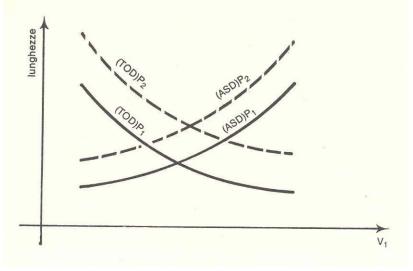
- a) distanza orizzontale necessaria in configurazione di atterraggio, con angolo di discesa 3° e con tutti i motori operativi per fermarsi su pista bagnata a partire da un punto alto 10,7 m sulla superficie di atterraggio, incrementata del 15 %;
- b) La stessa distanza del punto "a" ipotizzando il motore critico inoperativo, incrementata del 10 %.

LDR (Landing Distance Required) Metodo B:

- a) Su pista asciutta è costituita dalla distanza orizzontale necessaria per atterrare e fermarsi a partire da 15 metri in corrispondenza della soglia, incrementata del 67 %.
- b) Su pista bagnata si ottiene la LDR incrementando del 15% il valore su pista asciutta precedente

Compatibilità tra distanze richieste e dichiarate (1)





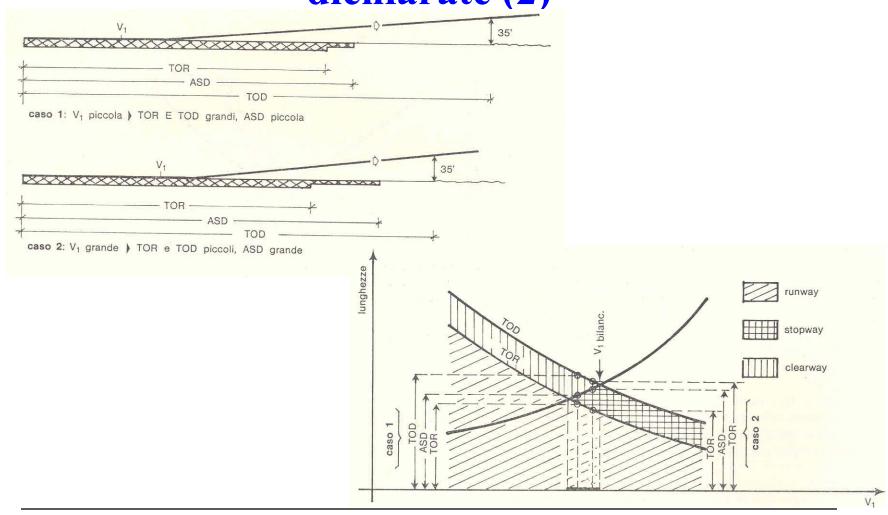
TOR < TORA

TOD < TODA

ASD < ASDA

LDR < LDA

Compatibilità tra distanze richieste e dichiarate (2)

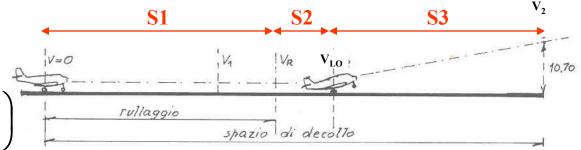


39

Lo spazio di decollo (1)

$$R_{aer.} = \frac{1}{2} \cdot C_r \cdot \rho \cdot S_m \cdot v^2$$

$$\mathbf{R}_{\text{rot.}} = \mathbf{f}_{\text{rot.}} \cdot \left(\mathbf{Q} - \frac{1}{2} \cdot \mathbf{C}_{p} \cdot \rho \cdot \mathbf{S}_{a} \cdot \mathbf{v}^{2} \right)$$

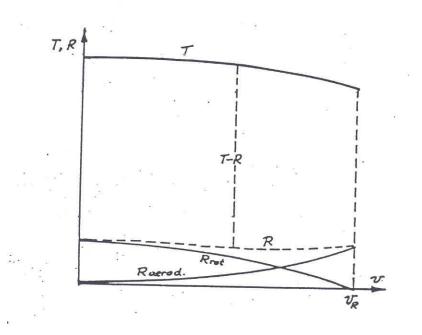


$$\mathbf{R} = \mathbf{R}_{\text{aer.}} + \mathbf{R}_{\text{rot.}}$$

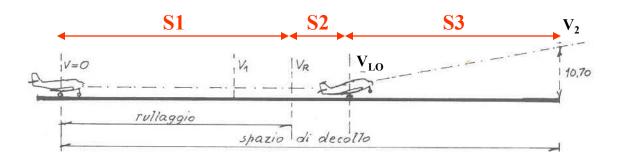
$$\mathbf{T} - \mathbf{R} = \frac{\mathbf{Q}}{\mathbf{g}} \cdot \mathbf{a}$$

$$ds = v \cdot dt = v \cdot \frac{dv}{a}$$

$$S_1 = \int_{v=0}^{v_R} \frac{v}{a} \cdot dv$$



Lo spazio di decollo (2)



$$S_1 = \int_{v=0}^{v_R} \frac{v}{a} \cdot dv$$

$$S_2 = v_m \cdot t_m$$

$$S_3 = 10, 7/tg(3^\circ)$$

$$v_m = \frac{v_R + v_2}{2}$$

$$t_m \cong 3 \quad [s]$$

Fattori che influenzano lo spazio di decollo

$$Q = P = \frac{1}{2} \cdot C_{p} \cdot \rho_{0} \cdot S_{a} \cdot v_{0}^{2} = \frac{1}{2} \cdot C_{p} \cdot \rho_{h} \cdot S_{a} \cdot v_{h}^{2}$$

$$V_{h} = \frac{V_{0}}{\sqrt{\frac{\rho_{h}}{\rho_{0}}}} = \frac{V_{0}}{\sqrt{\delta}}$$

$$V_{h} = \frac{V_{0}}{\sqrt{\frac{\rho_{h}}{\rho_{0}}}} = \frac{V_{0}}{\sqrt{\delta}}$$

	A. C. S.
-tagello. V.d drin .t.	ipo internazionale (unità tecniche)
THE PLANT OF THE PARTY OF THE P	The thier hazionale funita techiches

Quota campo m	Temperatura media	Pressione mm (Hg)	Peso specifico The Regularia	Densita g	Densita relativa
0	15	760	1,2250	0,1249	1
500	14,75	715,9	1,1673	0,1190	0,9528
1000	8,50	674,1	1,1117	0,1133	0,9075
1500	5,25	634,2	1,0581	0,1079	0,8638
2000	2,00	596,2	1,0064	0,1026	0,8216
2500	-1,25	560,1	0.9569	0,0975	0,7810
3000	_4,50	525,8	0,9091	0.0927	0,7421

$$L_{real} = L_{base} K1 * K2 * K3$$

K1 = 1 + 0,07 * (H/300)

$$K2 = 1 + 0,01* (T_R - T_S)$$

 $T_S = 15 - 0,0065*$ H

Esempio di calcolo

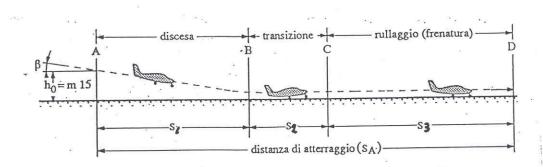
$$L_{base}$$
 = 1700 m; Quota aeroporto: H = 150 m;
 Temperatura di riferimento T_R = 24 ° Pendenza media pista i = 0,5 %
 T_S = 15 – 0,0065* H = 14,025 °

$$\begin{split} L_{real.} &= L_{base} * K1 * K2 * K3 = 1700 * 1,035 * 1,100 * 1,050 \cong 2033 \\ K1 &= 1 + 0,07 * (H/300) = 1 + 0,07 * (150/300) = 1,035 \\ K2 &= 1 + 0,01 * (T_R - T_S) = 1 + 0,01 * (24 - 14,025) = 1,100 \\ K3 &= 1 + 0,1 * (i) = 1 + 0,1 (0,5) = 1,050 \end{split}$$

Lo spazio di atterraggio

$$S_1 = 15/tg(3^\circ)$$

$$\mathbf{S}_2 = \mathbf{v}_{\mathbf{m}} \cdot \mathbf{t}_{\mathbf{m}}$$



$$\mathbf{Q} = \mathbf{m} \cdot \mathbf{g} = \frac{1}{2} \cdot \mathbf{C}_{\mathbf{p}} \cdot \boldsymbol{\rho} \cdot \mathbf{S}_{\mathbf{a}} \cdot \mathbf{v}_{\mathbf{a}}^{2}$$

$$\frac{Q}{g} \cdot \frac{dv}{dt} = - \left[f \cdot Q + \frac{1}{2} (C_r - f \cdot C_p) \cdot \rho \cdot S_a \cdot v^2 \right]$$

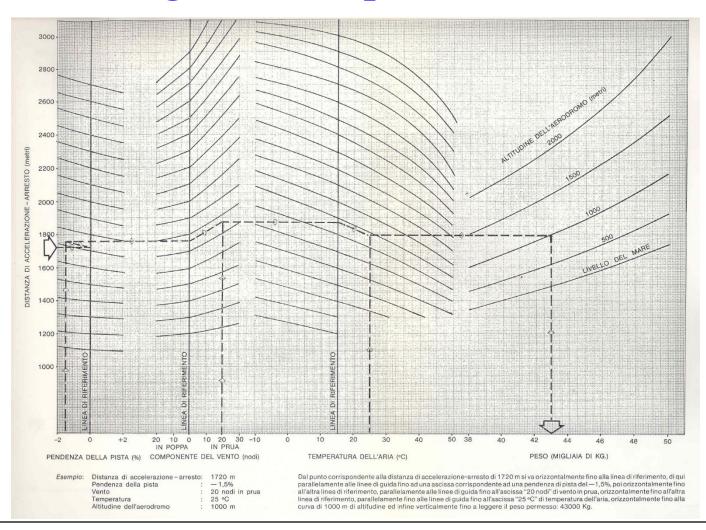
$$ds = v \cdot dt = v \cdot \frac{dv}{a}$$

$$\frac{\mathbf{v}}{\mathbf{g}} \cdot \frac{\mathbf{dv}}{\mathbf{ds}} = -\left[\mathbf{f} + \left(\frac{\mathbf{C}_{r}}{\mathbf{C}_{p}} - \mathbf{f}\right) \cdot \frac{\mathbf{v}^{2}}{\mathbf{v}_{a}^{2}}\right]$$

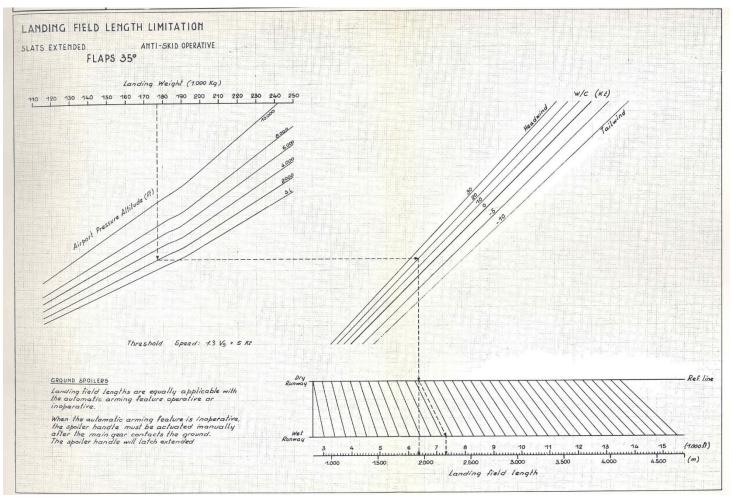
$$\mu = \frac{C_r}{C_n}$$

$$S_3 = \frac{\ln \frac{f}{\mu}}{2 \cdot (f - \mu) \cdot g} \cdot v_a^2$$

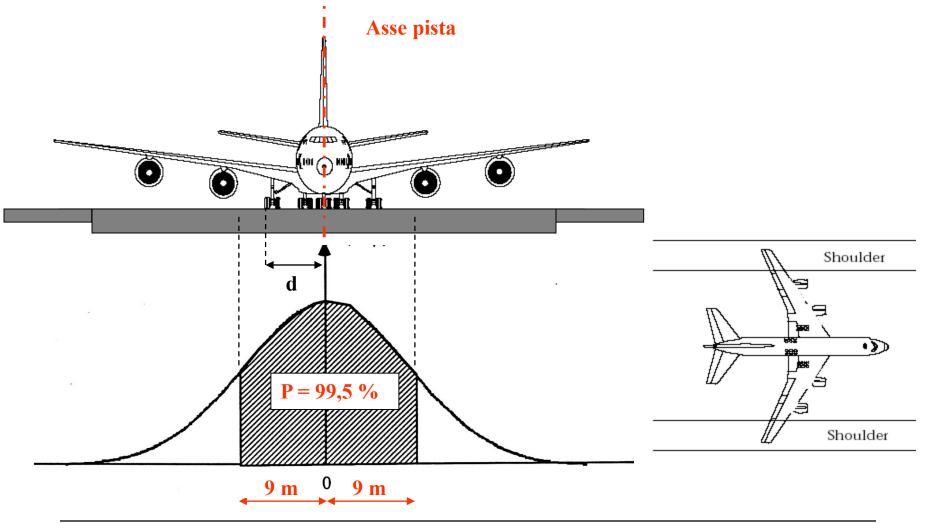
I diagrammi di prestazione (1)



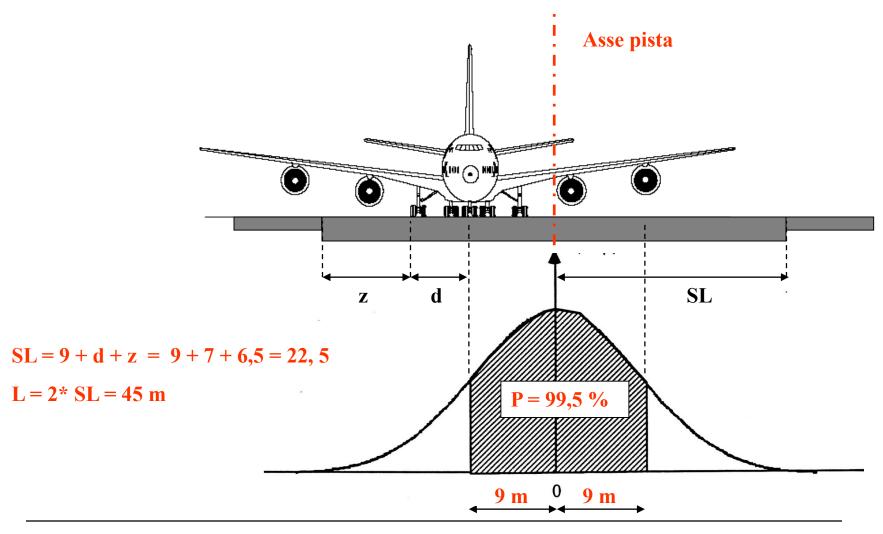
I diagrammi di prestazione (2)



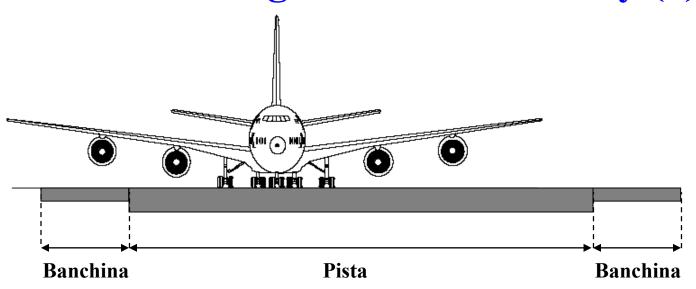
Larghezza della runway (1)



Larghezza della runway (2)



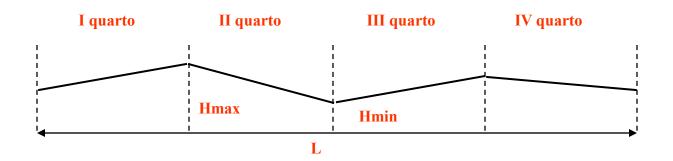
Larghezza della runway (3)



Cod. alfabetico	A	В	C	D	E	F
Cod. numerico	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]
1	18	18	23			
2	23	23	30			
3	30	30	30	45		
4			45	45	45	60

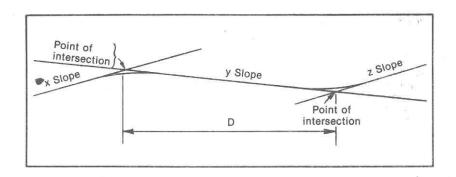
Pendenze longitudinali della runway (1)

Cod. numerico	1	2	3	4
Pendenza longitudinale media (Hmax – Hmin)/L	≤ 2 %	≤ 2 %	≤1 %	≤1 %
Pendenza massima	≤ 2 %	≤ 2 % ₀	≤ 1,5 %	≤ 1,25 %
Pendenza massima I e IV quarto	-	-	≤ 0,8 % *	≤ 0,8 %
Variazione di pendenza	≤ 2 %	≤ 2 % ₀	≤ 1,5 %	≤ 1,5 %
Raggio raccordi verticali	≥ 7.500 m	≥ 7.500 m	≥ 15.000 m	≥ 30.000 m



Pendenze longitudinali della runway (2)

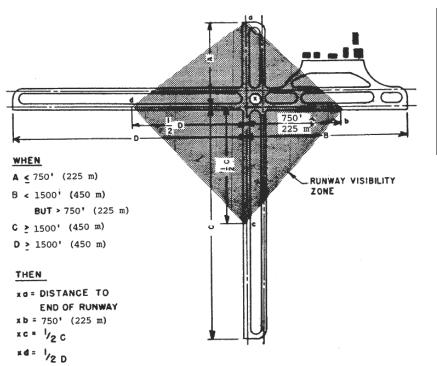
Cod. numerico	1	2	3	4
A	5.000 m	5.000 m	15.000 m	30.000 m
R	7.500 m	7.500 m	15.000 m	30.000 m



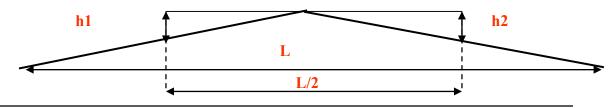
$$D \ge A * (|x - y| + |y - z|)$$

 $D \ge 45 \text{ m}$

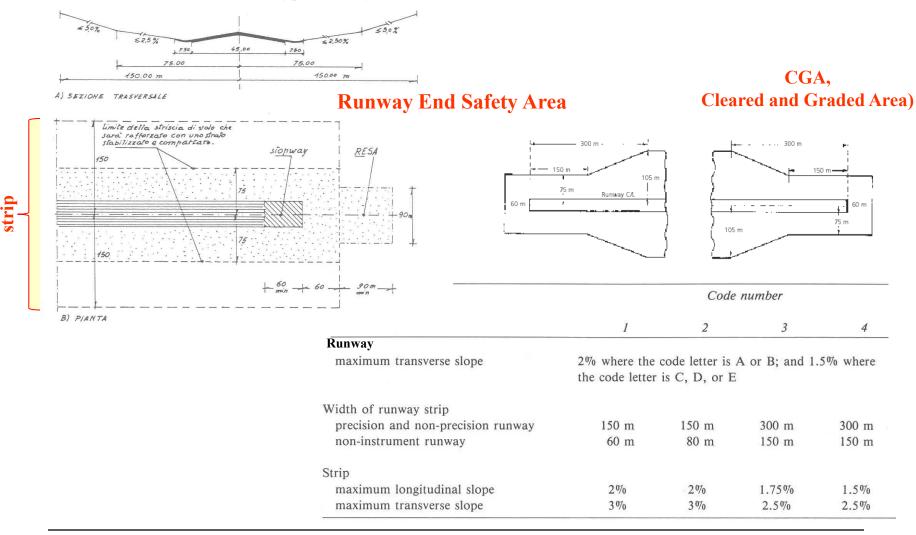
Distanze visibilità



Cod. alfabetico	A	В	C	D	E	F
	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]
h1	1,5	2	3	3	3	3
h2	1,5	2	3	3	3	3
Distanza di vis.	L/2	L/2	L/2	L/2	L/2	L/2



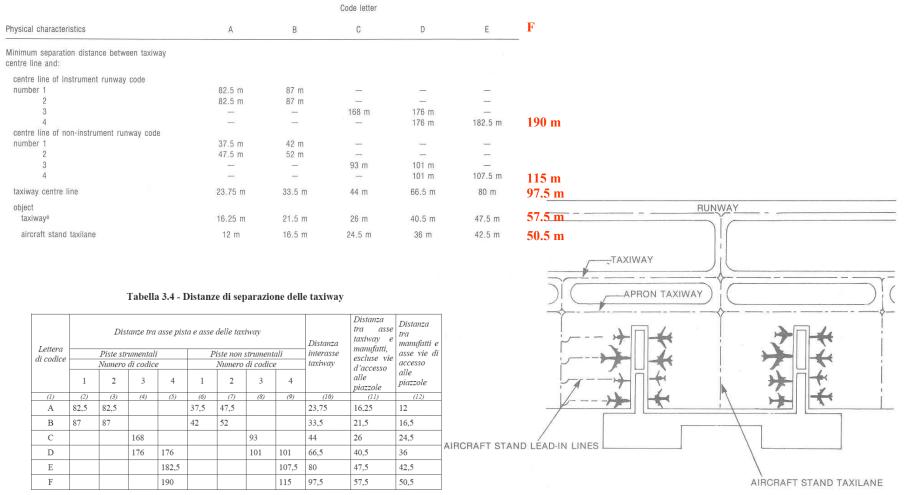
Sezione trasversale



Larghezza piste di circolazione

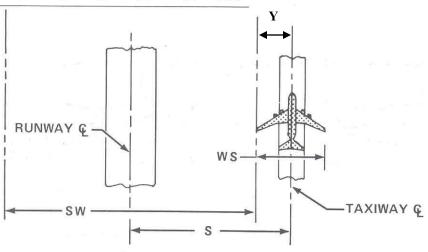
		_		_						
				Code letter						
	Physical characteristics	А	В	С	D	Е	\mathbf{F}		Critical Engir	
	Minimum width of:								for foreign ol	bjec1
	taxiway pavement	7.5 m	10.5 m	18 ma	23 m ^c	23 m	30.5 m	\mathbb{Z}	damage	
				15 m ^b	18 m ^d		30.3 III			٦
	taxiway pavement and shoulder		-	25 m	38 m	44 m	55 m	Shoulder # 7	/	
	taxiway strip	27 m	39 m	57 m	85 m	93 m	115 m	<u> </u>) / 	+
	graded portion of taxiway strip	22 m	25 m	25 m	38 m	44 m	60 m	Tess T		
C	Minimum clearance distance of outer main wheel to taxiway edge	1.5 m	2.25 m	4.5 m ^a 3 m ^b	4.5 m	4.5 m	6 m	Jess J	/ · • • • • • • • • • • • • • • • • • •	31 m
	Maximum longitudinal slope of taxiway:							"/]	┽─┴
	pavement	3%	3%	1.5%	1.5%	1.5%		Shoulder # 4		
	change in slope	1% per 25 m	1% per 25 m	1% per 30 m	1% per 30 m	1% per 30 m		#//		_
	Maximum transverse slope of:							#/		
	taxiway pavement	2%	2%	1.5%	1.5%	1.5%				
	graded portion of taxiway strip upwards	3%	3%	2.5%	2.5%	2.5%				
	graded portion of taxiway strip downwards	5%	5%	5%	5%	5%				
	ungraded portion of strip upwards	5%	5%	5%	5%	5%				
	Minimum radius of longitudinal vertical curve	2 500 m	2 500 m	3 000 m	3 000 m	3 000 m		A		
	Minimum taxiway sight distance	150 m from 1.5 m above	200 m from 2 m above	300 m from 3 m above	300 m from 3 m above	300 m from 3 m above				
							V.			
						(0	Ö	
							227	G		5 0
							C	\rightarrow $T_{M} \rightarrow$ C		
							4	w _T		
								(2.0)		

Le distanze di separazione (1)



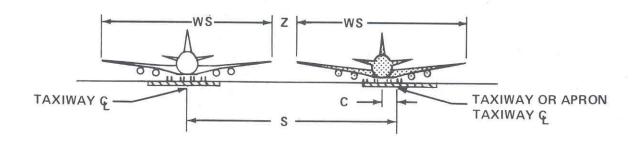
Le distanze di separazione (2)

Code number	ş	1	2			3				4		
Code letter	Α	В	Α	В	А	В	С	D	С	D	E	F
1/2 wing span (Y) + 1/2 strip width	7.5	12	7.5	12	7.5	12	18	26	18	26	32.5	
(non-instrument approach runway)	30.0	30	40.0	40	75.0	75	75	75	75	75	75.0	
Total	37.5	42	47.5	52	82.5	87	93	101	93	101	107.5	115
or												
$\frac{1}{2}$ wing span (Y) + $\frac{1}{2}$ strip width	7.5	12	7.5	12	7.5	12	18	26	18	26	32.5	
(instrument approach runway)	75.0	75	75.0	75	150.0	150	150	150	150	150	150.0	
Total	82.5	87	82.5	87	157.5	162	168	176	168	176	182.5	190



Le distanze di separazione (3)

	Code letter						
Separation distances	А	В	С	D	Ε	F	
Between apron taxiway/taxiway centre line and taxiway centre line:							
wing span (WS)	15.00	24.00	36	52.0	65.0		
+ maximum lateral deviation (C)	1.50	2.25	3	4.5	4.5		
+ increment (Z)	7.25	7.25	5	10.0	10.5		
Total separation distance (S)	23.75	33.50	44	66.5	80.0	97,5	

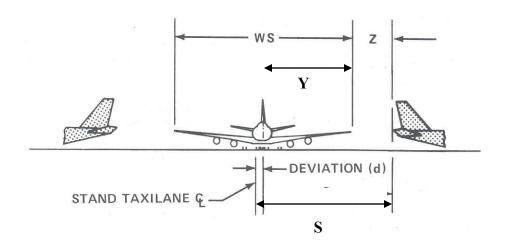


Le distanze di separazione (4)

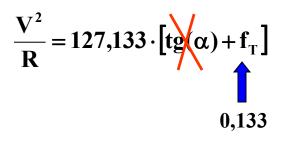
			Code letter	2.		
Separation distances	А	В	С	D	Ε	F
Between taxiway centre line and object:			11	8		_
1/2 wing span (Y) + maximum lateral deviation (> (C) + increment (Z)	7.50 1.50 7.25	12.00 2.25 7.25	18 3 5	26.0 4.5 10.0	32.5 4.5 10.5	
Total separation distance (S)	16.25	21.50	26	40.5	47.5	57,5
Between apron taxiway centre line and object:						
1/2 wing span (Y) + maximum lateral deviation (C) + increment (Z)	7.50 1.50 7.25	12.00 2.25 7.25	18 3 5	26.0 4.5 10.0	32.5 4.5 10.5	
Total separation distance (S)	16.25	21.50	26	40.5	47.5	57,5
TAXIWAY & OR APRON TAXIWAY &		Y vs -c	← z −			

Le distanze di separazione (5)

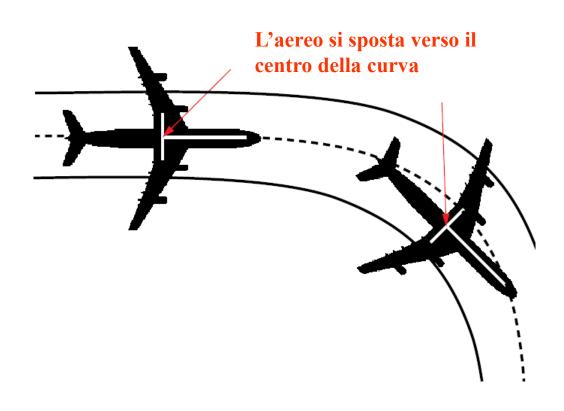
	Code letter							
Separation distances	А	В	С	D	E	F		
Between aircraft stand taxilane centre line and object:								
1/2 wing span (Y)	7.5	12.00	18.0	26.0	32.5			
+ gear deviation	1.5	1.50	2.0	2.5	2.5			
+ increment (Z)	3.0	3.00	4.5	7.5	7.5			
Total separation distance (V)	12.0	16.50	24.5	36.0	42.5	50,5		



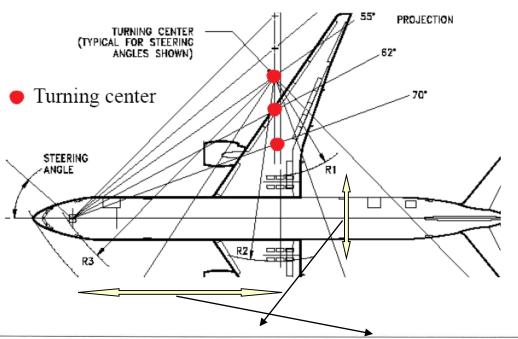
Le curve delle taxiway (1)



Speed (km/h)	Radius of curve (m)
16	15
32	60
48	135
64	240
80	375
96	540



Le curve delle taxiway (2)



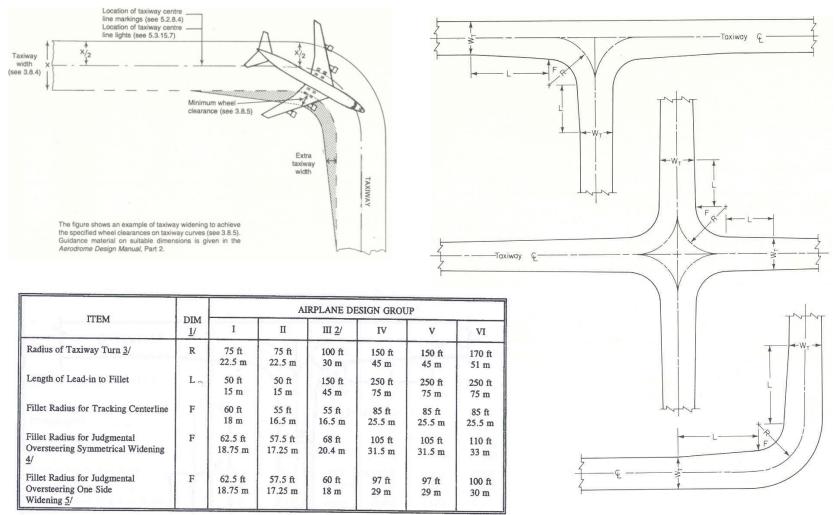
NOSE GEAR (POSITION 3)	
	ADIUS OF CURVATURE
NOSE GEAR (POSITION 1)	
/ PATH OF MAIN GEAR TIRE	
J. J. SEANTINE	
SEPARATION DISTANCE	

Aircraft model	Maximum steering angle	Approx. maximum steering angle during 180° turn
Lear 55	55°	40°
F28-2000	76°	45°
MD80	82°	65°
Concorde	60°	85°
MD11	70°	60°
B747	70°	50°

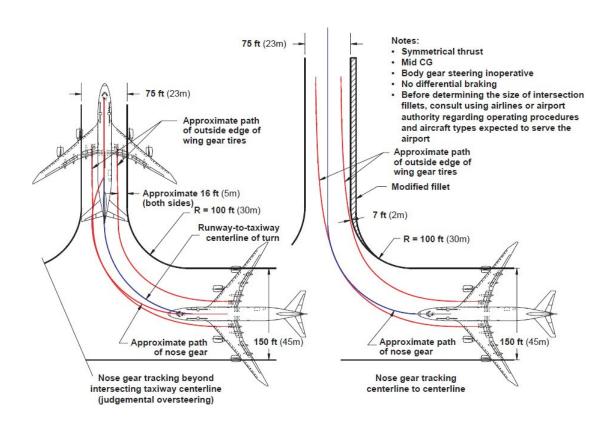
Code letter	Aircraft model	Outer main gear wheel span (m)	Main gear to cockpit (m)	Radius of curvature (m)
Α	Lear 55	4.5	5.7	11.875
В	F28-2000	6.0	11.9	16.75
C	MD80	9.0	20.3	22.0
C	Concorde	9.0	29.6	22.0
D	MD11	14.0	31.0	33.25
E	B747	14.0	28.0	40.0

Code letter	Radius (m)	Velocity $V = 4.1120 (R^{1/2})$ (km/h)
А	11.875	14.17
В	16.75	16.83
C	22.0	19.29
D	33.25	23.71
E	40.0	26.01

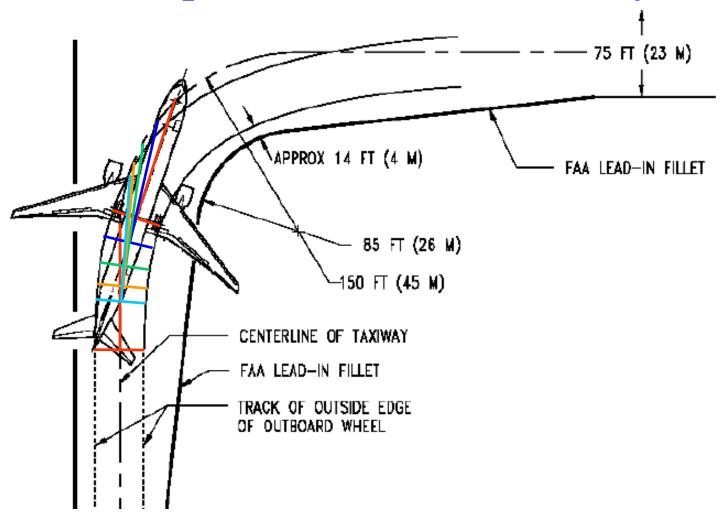
I raccordi planimetrici nelle taxiway (1)



I raccordi planimetrici nelle taxiway (1)

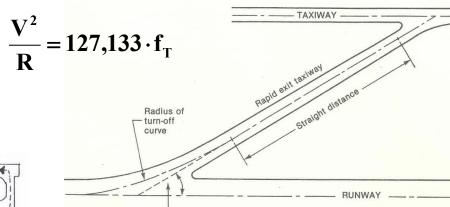


I raccordi planimetrici nelle taxiway (2)



Le bretelle di uscita rapida (1)

Codice numerico	R [m]	V [km/h]
3, 4	550	93
1,2	275	65



Intersection angle

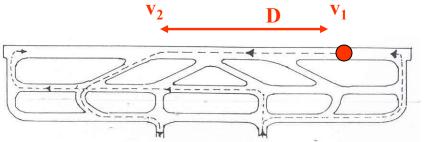


Table 1-11. Accumulated rapid exit usage by distance from threshold (metres)

Aircraft category		50%	60%	70%	80%	90%	95%	100%
Α	-31	1 170	1 320	1 440	1 600	1 950	2 200	2 900
В		1 370	1 480	1 590	1 770	2 070	2 300	3 000
С		1 740	1 850	1 970	2 150	2 340	2 670	3 100
D		2 040	2 190	2 290	2 480	2 750	2 950	4 000

$$D = \frac{v_1^2 - v_2^2}{2 \cdot d}$$

$$d = 1,52 \text{ m/s}2$$

$$d = 0.76 \text{ m/s}2$$

Le bretelle di uscita rapida (2)

Programma REDIM al sito www.atsl.cee.vt.edu/index.htm

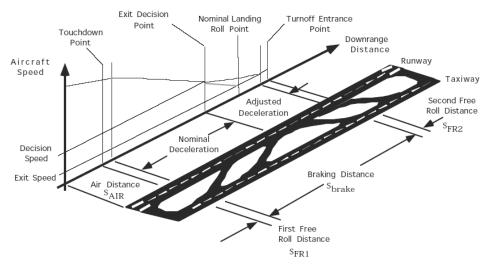
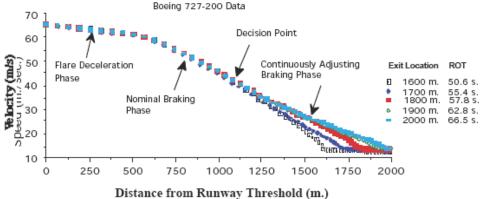


Figure 1.1 Aircraft Landing Segmentation.



Le bretelle di uscita rapida (3)

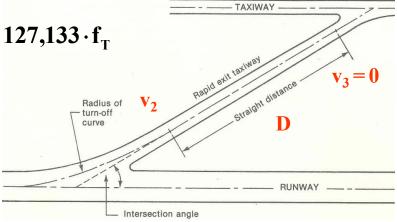
Codice numerico	R [m]	V [km/h]
3, 4	550	93
1,2	275	65

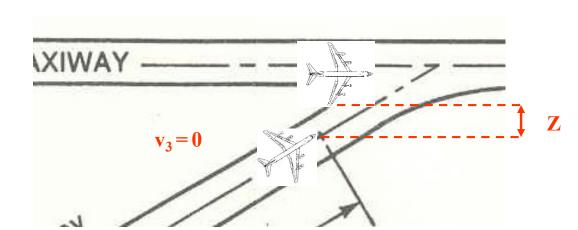
$$\frac{\mathbf{V}^2}{\mathbf{R}} = 127,133 \cdot \mathbf{f}_{\mathrm{T}}$$

$$D = \frac{v_1^2 - v_2^2}{2 \cdot d} \quad d = 1,52 \text{ m/s}2$$
$$d = 0,76 \text{ m/s}2$$

nei rettilinei

nelle curve

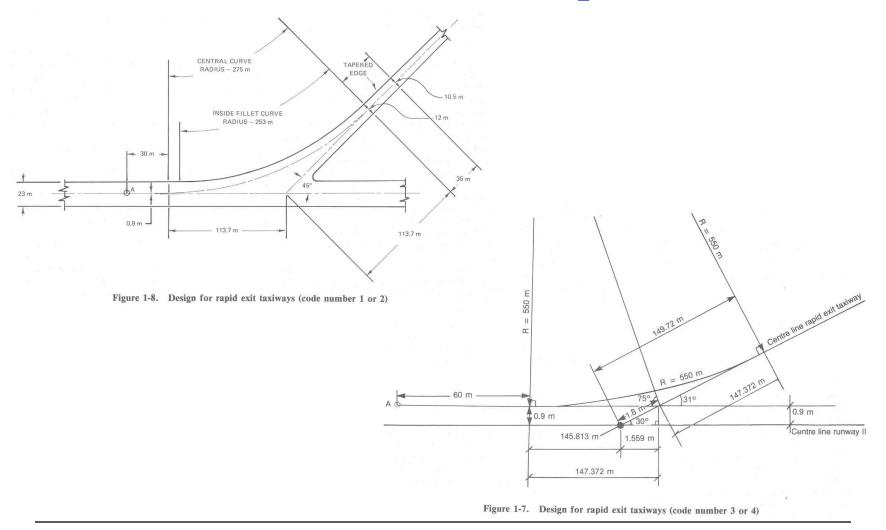




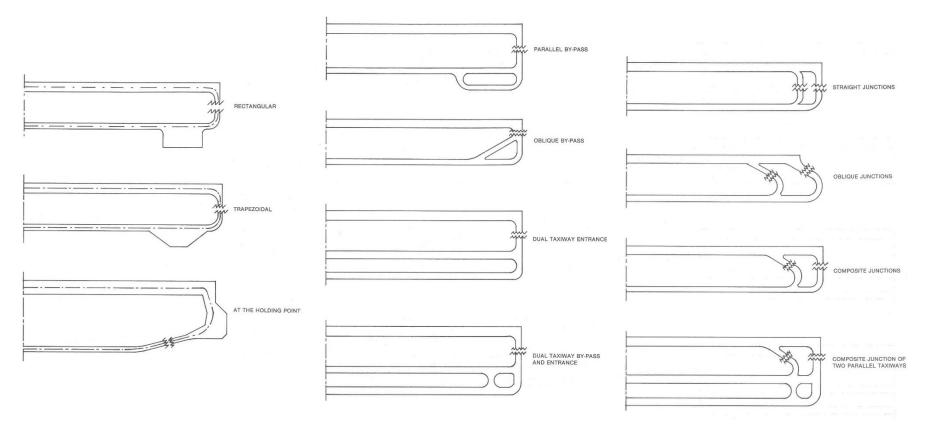
Dmin = 35 m per codici 1,2

Dmin = 75 m per codici 3,4

Le bretelle di uscita rapida (4)



Le aeree di attesa (1)

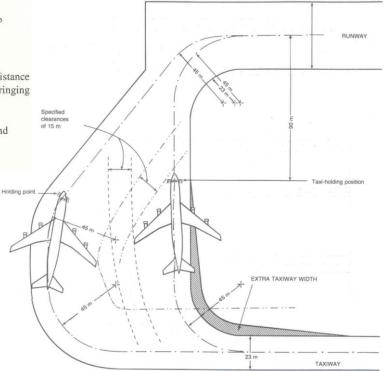


Le aeree di attesa (2)

Type of runway	1	2	3	4
Non-instrument	30 m	40 m	75 m	75 m
Non-precision approach	40 m	40 m	75 m	75 m
Precision approach category I	60 m ^b	60 m ^b	90 m ^{a,b}	90 m ^{a,b}
Precision approach categories II and III	-	_	90 m ^{a,b}	90 m ^{a,b}
Take-off runway	30 m	40 m	75 m	75 m

a. If a holding bay, taxi-holding position or road-holding position is at a lower elevation compared to the threshold, the distance may be decreased 5 m for every metre the bay or holding position is lower than the threshold, contingent upon not infringing the inner transitional surface.

b. This distance may need to be increased to avoid interference with radio navigation aids, particularly the glide path and localizer facilities. Information on critical and sensitive areas of ILS and MLS is contained in Annex 10, Volume I, Attachments C and G to Part I, respectively (see also 3.11.5).



Esercitazione (1)

USO DEI DIAGRAMMI DI PRESTAZIONE PER IL CALCOLO DELLA LUNGHEZZA DI PISTA AL DECOLLO E ALL'ATTERRAGGIO

DATI:

Lunghezza pista: 3000 m

Quota di riferimento dell'aeroporto: 12, 5 m s.l.m

Temperatura di riferimento dell'aeroporto: 28,6 ° C

Pendenza longitudinale della pista. Vedi profilo allegato

AEREI	Peso al decollo [kg]	Peso all'atterraggio [km/h]	Velocità in soglia [km/h]
MD80	67.000	55.000	250
ATR42	14.500	-	200
BAE 146/300	44.000	38.000	200

DETERMINARE: Lunghezza base sella pista; Classe ICAO dell'aeroporto; verificare il profilo in funzione della classe ICAO; Distanze dichiarate; distanze richieste per ogni aereo; verifica delle uscite per i vari aerei;

Le problematiche dell'area terminale

• Capacità, adeguata alla domanda **TERMINAL**

• Distanze pedonali limitate

• Ambiente piacevole e comodo

• Servizi disponibili e vicini

• Sicurezza

PIAZZALI (APRON)



ACCESSI

Tipologie dei terminal

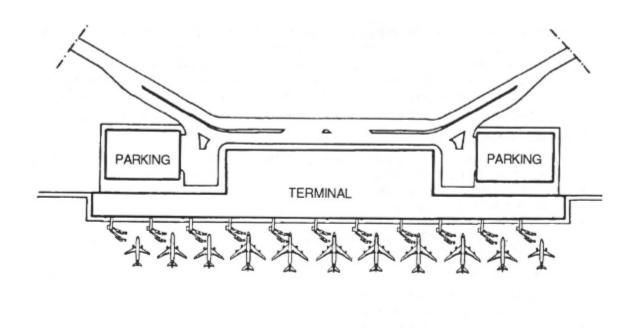
DISTRIBUZIONE ORIZZONTALE:

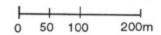
- Lineare
- Moli
- Satellite
- Piazzale aperto (Transporter)

DISTRIBUZIONE VERTICALE

- Piano singolo
- Un piano e mezzo
- Due piani

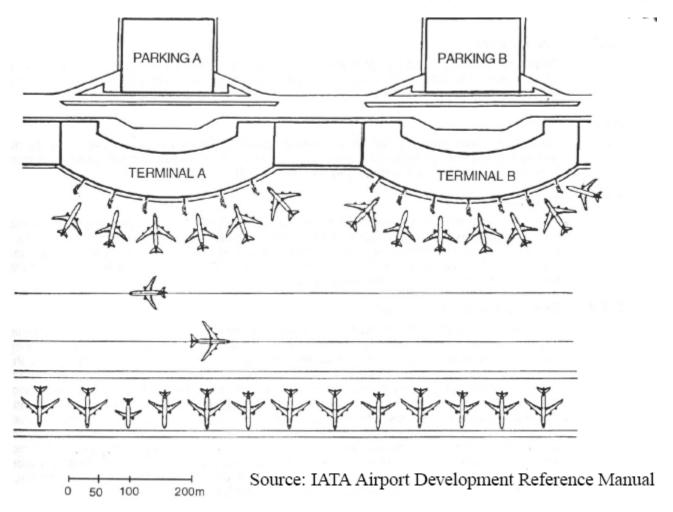
Terminal lineare centralizzato



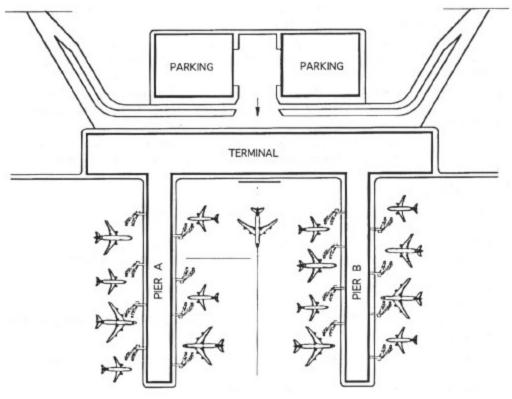


Terminal lineare centralizzato Departures forecourt Future car park 2 0 25 50 metres

Terminal lineare semi-centralizzato



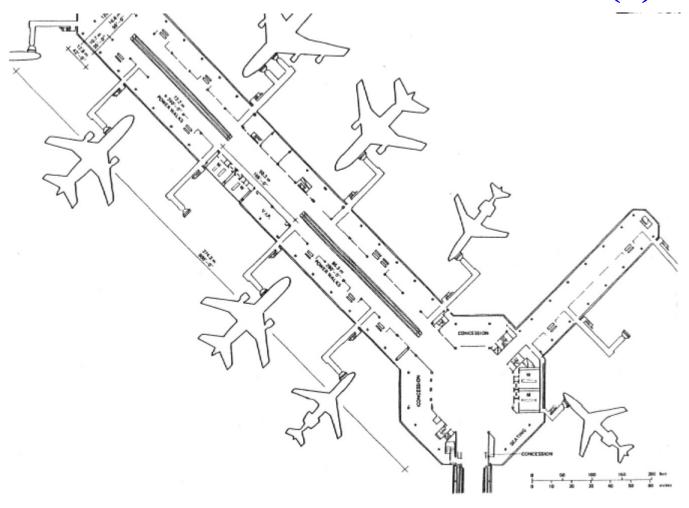
Terminal centralizzato con moli (1)



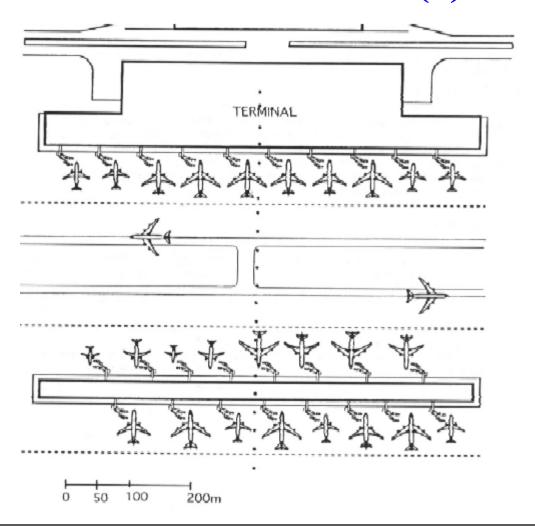
0 50 100 200m

Source: IATA Airport Development Reference Manual

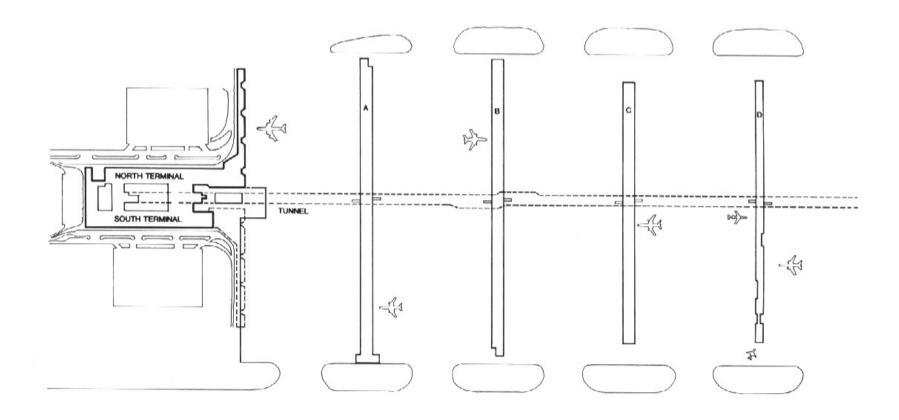
Terminal centralizzato con moli (2)



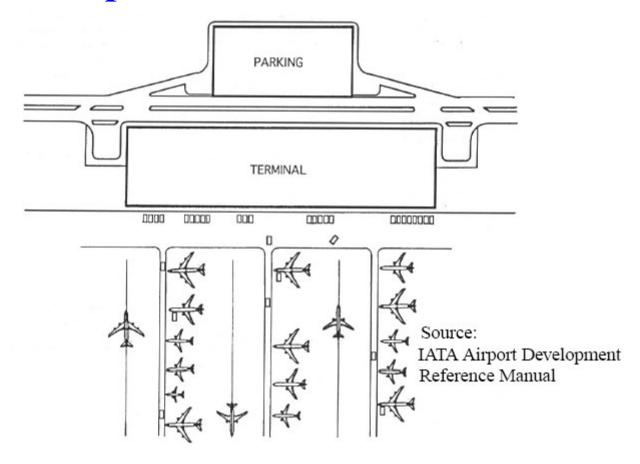
Terminal a satellite (1)



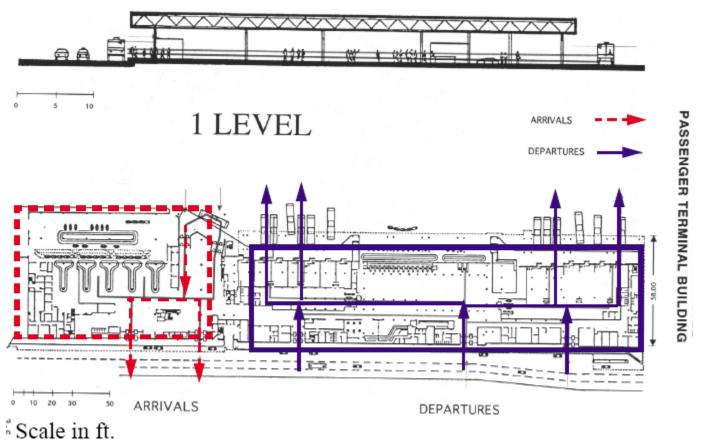
Terminal a satellite (2)



Transporter con terminal centrale

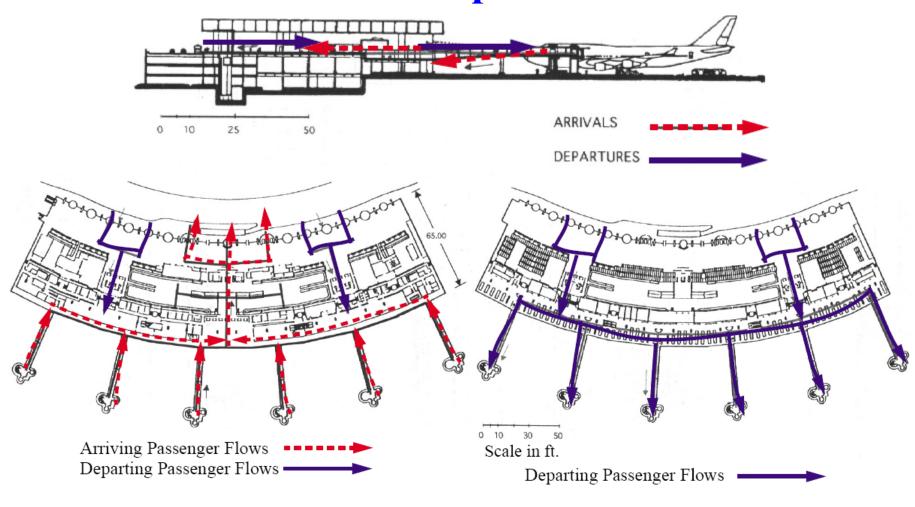


Terminal ad un piano

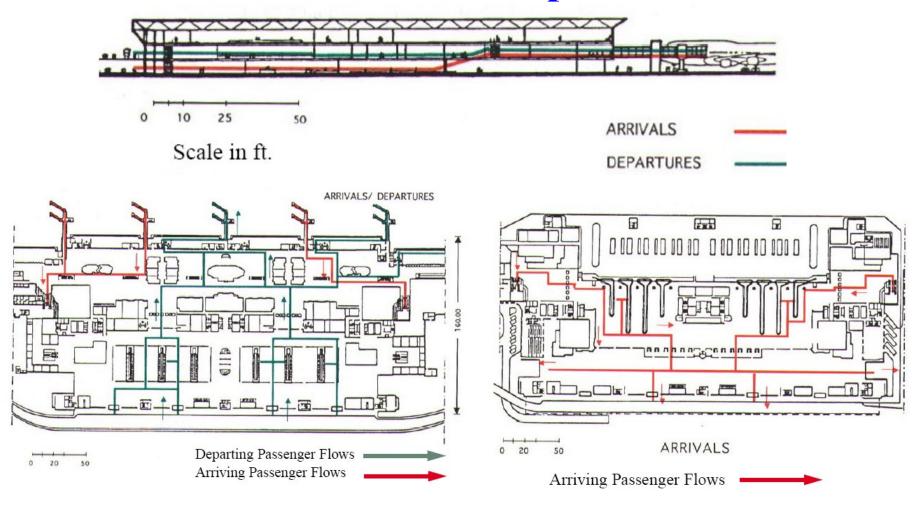


Source: IATA Airport Development Reference Manual

Terminal ad un piano e mezzo



Terminal a due piani



Numero di Stalli

$$N = \left(\sum_{i} m_{i} \cdot \frac{T_{i}}{60 \cdot u}\right) \cdot C + \alpha$$

u = fattore di utilizzazione (0 - 1)

N = numero stalli necessari

 m_i = % di aerei del gruppo i che opera sull'aeroporto

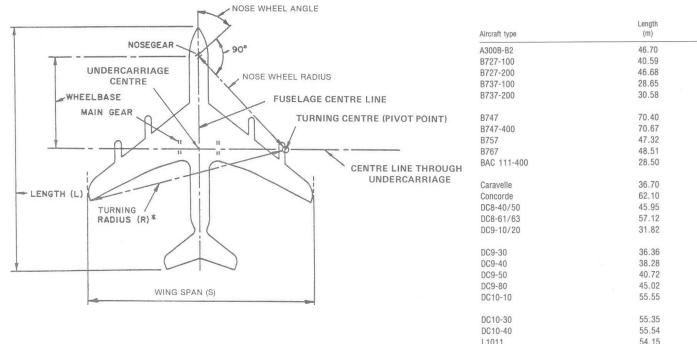
 T_i = tempo di servizio del gate per l'aereo di tipo i

C = domanda richiesta all'aeroporto (Aerei/ora)

 $\alpha = riserva$

	Doi	nestic	International		
Aircraft	Through flight	Turnaround flight	Turnaround flight		
B-737, DC-9,	25	45	-	Group	Aircraft
F-28				S	F-28, B-737
B-707, B-757	45	50	60	M	B-707-320, A-300, L-1011, DC-10
A300, DC-10, L-1011	45-60	60	120	L	B-747 SP, B-747
B-747	.—	60	120-180	LL	B-747 II (future aircraft)

Ingombri statici e dinamici (1)

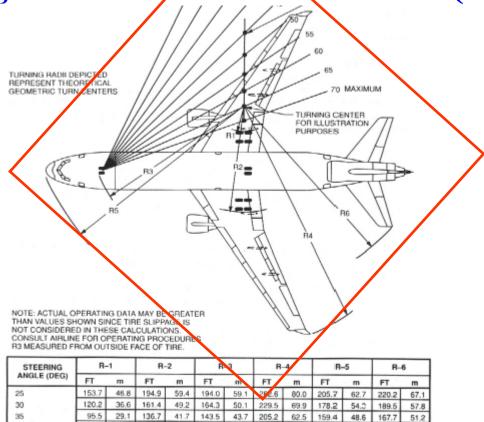


Aircraft type	Length (m)	Wing span (m)	Nose wheel angle	Turning radio (m)
A300B-B2	46.70	44.80	50°	38.80 ^a
B727-100	40.59	32.92	75°	21.90°
B727-200	46.68	32.92	75°	25.00c
B737-100	28.65	28.35	70°	18.40a
B737-200	30.58	28.35	70°	18.70 ^a
B747	70.40	59.64	60°	60.20a
B747-400	70.67	64.90		
B757	47.32	37.95	60°	27.90a
B767	48.51	47.63	60°	36.00 ^a
BAC 111-400	28.50	27.00	65°	21.30 ^a
Caravelle	36.70	34.30	45°	29.00a
Concorde	62.10	25.50	50°	30.10 ^c
DC8-40/50	45.95	43.41	70°	29.20a
DC8-61/63	57.12	43.41/45.2	70°	32.70 ^c
DC9-10/20	31.82	27.25/28.5	75°	17.80 ^c
DC9-30	36.36	28.44	75°	20.40 ^c
DC9-40	38.28	28.44	75°	21.40°
DC9-50	40.72	28.45	75°	22.50 ^c
DC9-80	45.02	32.85	75°	25.10b
DC10-10	55.55	47.35	65°	35.60a
DC10-30	55.35	50.39	65°	37.30a
DC10-40	55.54	50.39	65°	36.00 ^a
L1011	54.15	47.34	60°	35.59a
Vickers Viscount 800	26.10	28.60	50°	21.60a

a To wing tip

c To tail

Ingombri statici e dinamici (2)



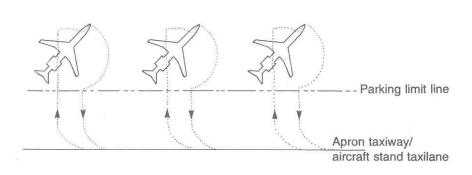
STEERING ANGLE (DEG)	R-1		R-2		R-3		R-4		R-5		R-6	
	FT	m										
25	153.7	46.8	194.9	59.4	194.0	59.1	262.6	80.0	205.7	62.7	220.2	67.
30	120.2	36.6	161.4	49.2	164.3	50.1	229.5	69.9	178.2	54.0	189.5	57.
35	95.5	29.1	136.7	41.7	143.5	43.7	205.2	62.5	159.4	48.6	167.7	51.
40	76.3	23.2	117.5	35.8	128.2	39.1	186.4	56.8	145.9	44.5	151.3	46.
45	60.7	18.5	101.9	31.1	116.6	35.6	171.2	52.2	136.1	41.5	138.5	42.
50	47.6	14.5	88.8	27.1	107.8	32.9	158.5	48.3	128.7	39.2	128.3	39.
55	36.3	11.1	77.5	23.6	100.9	30.8	147.6	45.0	123.1	37.5	119.9	36.6
60	26.3	8.0	67.6	20.6	95.6	29.1	138.0	42.0	118.8	36.2	112.9	34.4
65	17.3	5.3	58.5	17.8	91.4	27.9	129.4	39.4	115.6	35.2	107.0	32

87

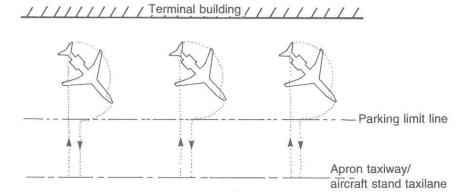
Configurazione dei parcheggi (1)

Terminal building

a) Taxi-in/taxi-out (angled nose-in parking)

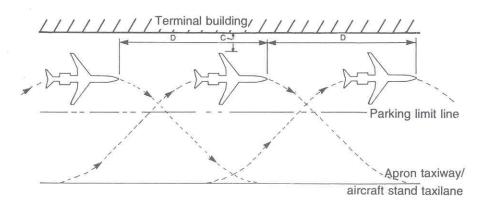


b) Taxi-in/taxi-out (angled nose-out parking)

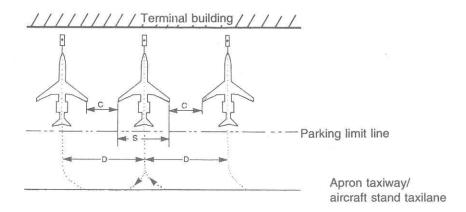


Configurazione dei parcheggi (2)

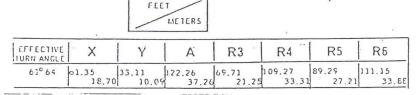
c) Taxi-in/taxi-out (parallel parking)



d) Taxi-in/push-out

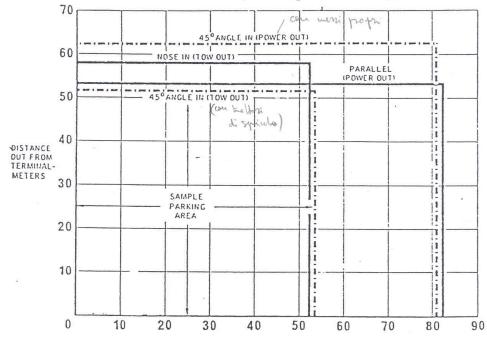


Dimensioni degli stalli e manovre (1)



ed i diagrammi dei minimi spazi richiesti:

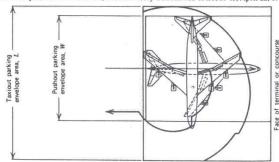
(ad es. per il AB 300) -



•	Push-out	(ft,in.)c		Taxi-out (ft,in.)				
Aircraft Group	L^d	₩ ^d	Area (mq)	L^d	W^{d}	Area mo		
A				W				
FH-227	103,1	115,2	1206	148,10	140,2	2119		
YS-11B	106,3	124,11	1347	171,0	149,11	2606		
BAC-111	123,6	113,6	1423	130,0	138,6	1829		
DC-9-10	134,5	109,5	1494	149,2	134,5	2037		
В								
DC-9-21,30	149,4	113,4	1719	149,0	138,4	2093		
727 (all)	173,2	128,0	2252	194,0	153,0	3015		
737 (all)	120,0	113,0	1378	145,4	138,0	2037		
C								
B-707 (all)	172,11	165,9	2915	258,0	190,9	4999		
B-720	156,9	150,10	2402	228,0	175,10	4072		
DC-8-43,51	170,9	162,5	2817	211,10	187,5	4033		
D								
DC-8-61,63	207,5	168,5	3549	252,4	193,5	4958		
E								
L-1011	188,8	175,4	3361	263,6	200,4	5362		
DC-10	192,3	185,4	3620	291,0	210,4	6218		
F								
B-747	241,10	215,8	5298	328,0	240,8	8020		

[&]quot;Including clearances of 20 ft wing tip to wing tip; nose to building: 30 ft, groups A and B; 20 ft, groups C and D; 10 ft, groups E and F.

Source: The Apron and Terminal Building Planning Report, prepared for the FAA by Ralph M. Parsons Company, Report FAA-RD-75-191, July 1975 (rev. March 1976); and Planning and Design Guidelines For Airport Terminal Facilities, FAA Advisory Circular AC 150/5360-13, April 22, 1988.

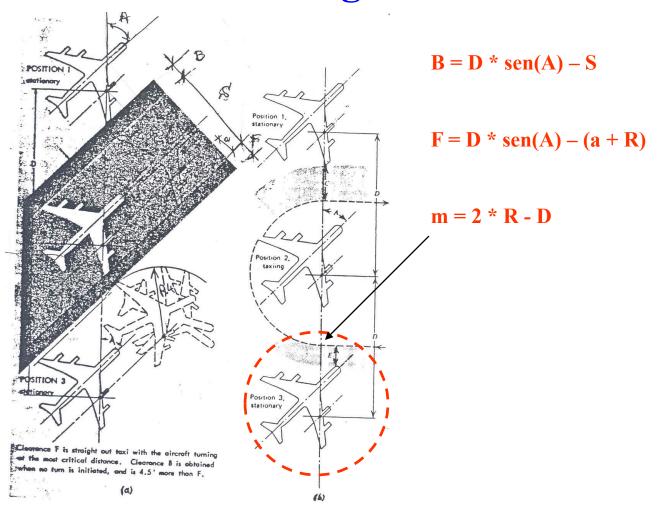


bIncluding clearances of 20 ft to other aircraft and GSE, 45 ft.

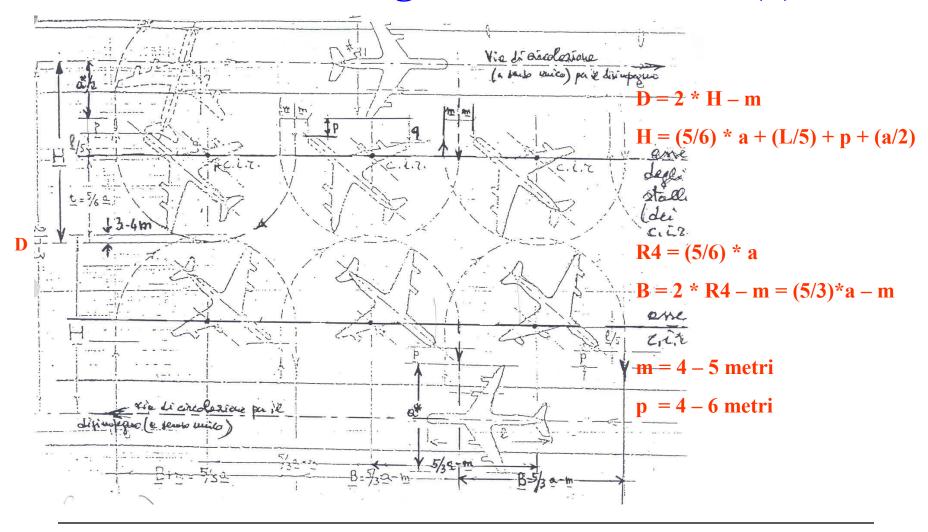
 $^{^{\}circ}1 \text{ ft} = 0.3048 \text{ m}.$

dLength and width are based on the largest dimension in the group of aircraft.

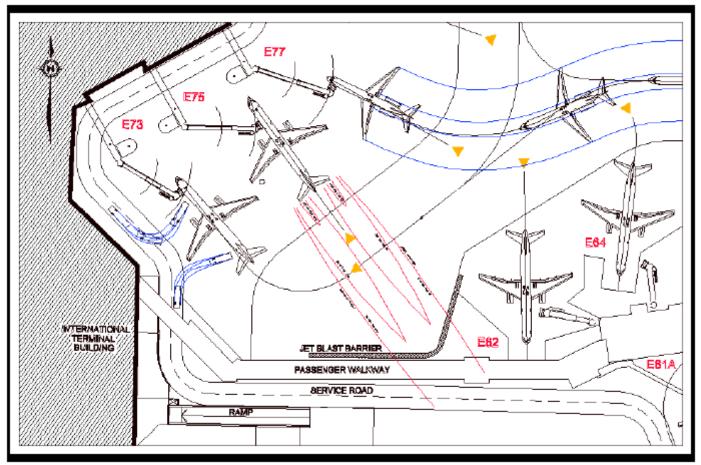
Dimensioni degli stalli e manovre (2)



Dimensioni degli stalli e manovre (3)



Analisi dinamica negli apron



Approfondimenti e Riflessioni



"Un esperto è uno che conosce alcuni dei peggiori errori che può compiere nel suo campo, e sa come evitarli."

WERNER KARL HEISENBERG

Le masse saranno sempre al di sotto della media. La maggiore età si abbasserà, la barriera del sesso cadrà, e la democrazia arriverà all'assurdo rimettendo la decisione intorno alle cose più grandi ai più incapaci. Sarà la punizione del suo principio astratto dell'uguaglianza, che dispensa l'ignorante di istruirsi, l'imbecille di giudicarsi, il bambino di essere uomo e il delinquente di correggersi. Il diritto pubblico fondato sulla uguaglianza andrà in pezzi a causa delle sue conseguenze. Perché non riconosce la disuguaglianza di valore, di merito, di esperienza, cioè la fatica individuale: culminerà nel trionfo della feccia e dell'appiattimento. L'adorazione delle apparenze si paga. »

Henri-Frédéric Amiel, "Frammenti di diario intimo", 12 giugno 1871