

بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِیْمِ



دانشکده مهندسی هوافضا

جزوه درس طراحی هواپیما 1

مدرس : دکتر پازوکی

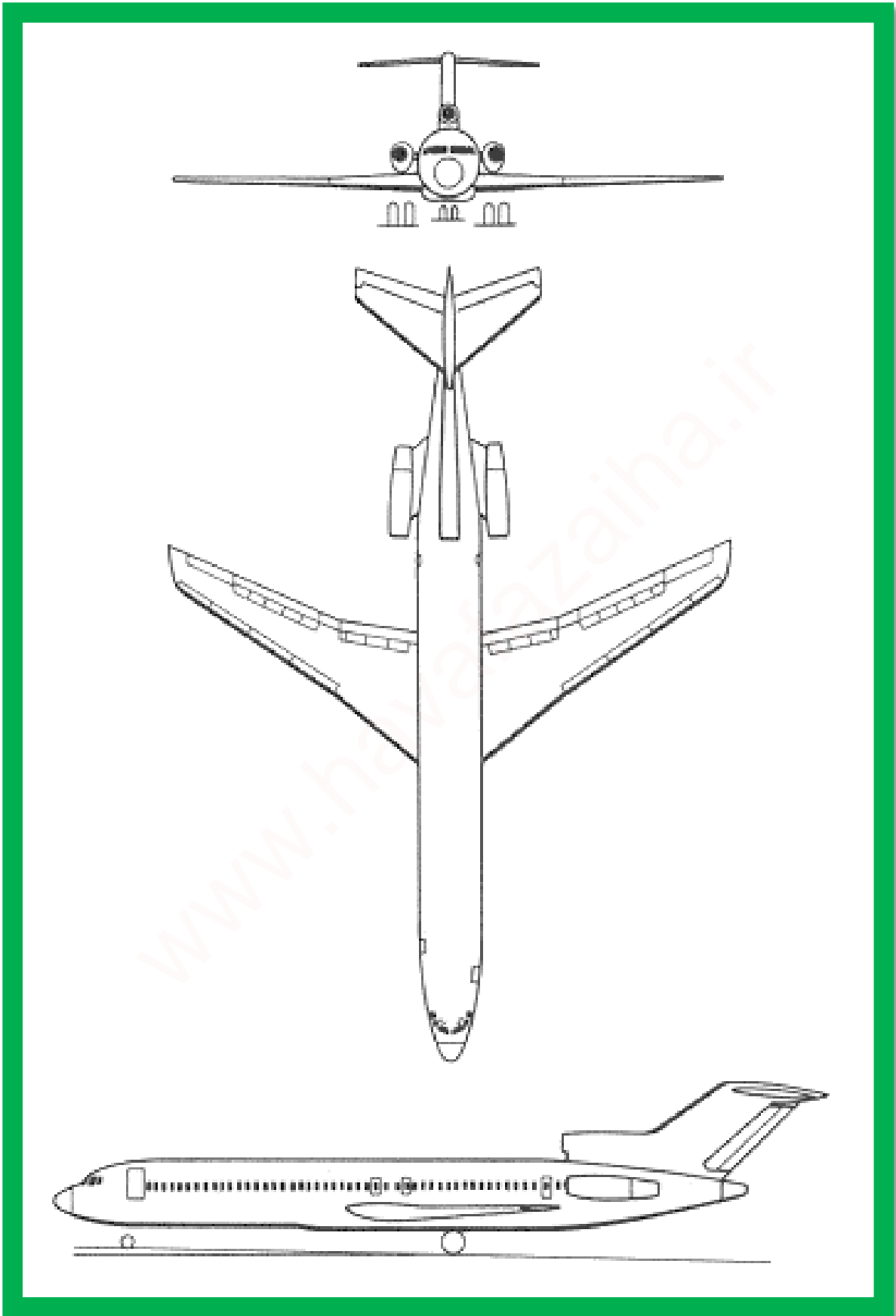
گردآوری و تنظیم : عیسی سپهوند

issasepahvand@yahoo.com

www.havafazaiha.ir

ترم 6

بهار 93



3 { Issasepahvand@yahoo.com }

* طراحی : هنر تصمیم گیری

طراحی به دو قسمت عمده تقسیم می شود:

1 تحلیل - analysis :
تقسیم مسئله و طرح به قسمت های کوچکتر که قابل تجزیه و تحلیل باشند و هر کدام نقش جداگانه ای ایفا کنند.

2 تلفیق و ترکیب - synthesis :
تلفیق و سرهم کردن اجزاء مختلف و در نظر گرفتن آن به صورت یک مجموعه واحد، با ماهوریت واحد.

* برای طراحی هواپیمای باید نکات زیر مد نظر قرار گیرد:

- 1 داشتن دانش مسئله
- 2 فهم مسئله
- 3 کاربرد مسئله
- 4 تحلیل مسئله
- 5 ترکیب مسائل و اجزاء باهم
- 6 تفکیک اجزاء از هم
- 7 ارزیابی

* نکات مهم طراحی:

- + قوانین - Regulation (که تنها باید انجام شوند)
- + ملزومات - Requirement (که بهتر است انجام شوند)

- قوانین محیط زیست از سال 1998 به بعد قوانین شد، که قبل از آن الزامات بود.

* در محیط زیست 3 عامل زیر مهم هستند:

1 صدا Noise ← داخلی Internal
← خارجی External

2 بخش گاز Emission Gaz

3 بخش ذرات ریز و معلق Emission Particles

H.W - به نظر شما در ایران چه نوع هواپیمایی باید ساخته شوند؟

4 * ملزومات هزینه Cost Requirements :

- 1 RDTE : Research , Development , test , Evaluation
- 2 min manufacturing cost
کم کردن هزینه‌ی ساخت
- 3 min operating cost
کم کردن هزینه‌ی نگهداری
- 4 min life cycle cost (min LCC)
- 5 return on investment

→ min cost RDTE

← منجر به تولید prototype هواپیمای می‌شود که شرکت طراحی و سازنده هواپیمای باید تا - prototype بسازد.

- FAR
- JAR → EASA
- op
- CAD

* قوانین جهانی هواپیمایی :

* کاربر باید همیشه محتاج شرکت طراحی و ساخت باشد.

تعمیر و نگهداری هواپیمای
maintenance

Inspection → باید قطعات به راحتی دیده شوند

Access → در دسترس باشند

Removal → توانایی خروج و تعویض راحت

* عرض صندلی‌های هواپیمای باید 28" تا 36" باشد.

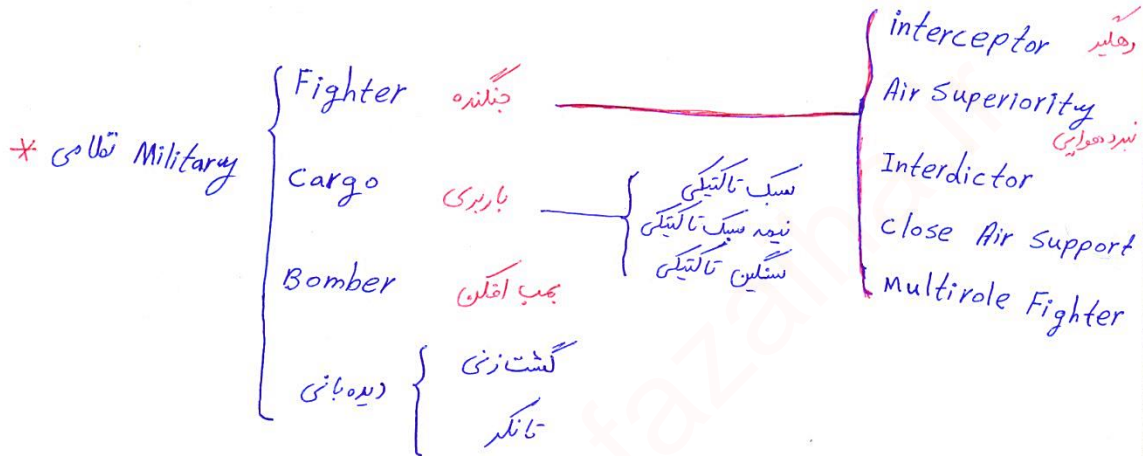
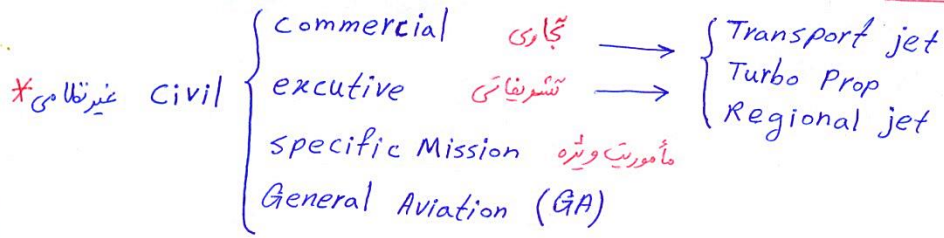
هواپیمای سبک / هواپیمای سنگین
8-12 و 12-16 و 16-20 / 25-30 و 30-35, 35-40, ...
FAR 23 / FAR 25
20-25 → FAR 25

* پارامترهای مهمی که در روش طراحی هواپیمای Roskam وجود دارند :

وزن برخاست W_{TO} - وزن سوخت مصرفی W_F - مساحت بال S - نیروی تراست T

* مزیت این روش این است که پارامترهای طراحی تا جای ممکن از هم مستقل هستند.

تقسیم بندی هواپیماها:



1 هواپیماهای مسافربری و باری جت: (اکثرأ موتور زیربال)

$250 \leq \text{Passanger} \leq 500$

الف) ظرفیت بالا و برد بالا:

$9000 \text{ km} \leq \text{Range} \leq 15000 \text{ km}$

ex:

<u>IL 96</u>	<u>A 330</u>	<u>B 747</u>	<u>B 777</u>
4 موتور	2 موتور	4 موتور	2 موتور

A380 → 770 نفر ظرفیت دارد.

ب) ظرفیت متوسط - برد متوسط:

$150 \leq \text{Passanger} \leq 250$

$5000 \text{ km} \leq \text{Range} \leq 15000 \text{ km}$

ex:

<u>A 310</u>	<u>A 300</u>	<u>B 767</u>
2 موتور	2 موتور	2 موتور
<u>Tu 204</u>	<u>B 757</u>	
2 موتور	2 موتور	

7

5 هواپیماهای با مأموریت ویژه: Specific Mission
 مثال: هواپیماهای نقشه برداری - ژئوفیزیک - باردار کردن آبها و ...

نظامی:

1 جنگنده ها: در این نوع هواپیماها شعاع عملیاتی (radius of action) مورد نظر است وند برد.

الف) شکاری بچ افکن: Interdictor

کاربرد در مرزهای دشمن برای جنگ و بمباران و نفوذ
 ex: F22 F15 F18 Su27

ب) شکاری بنبرد هوایی: Air Superiority

قدرت مانور بالا - حمل موشک های برد کوتاه هوا به هوا
 در نزدیکی مرزها به جنگ می پردازند.

ex: F5 MiG 21 MiG 29

ج) جنگنده های رهگیر: Interceptor

توان جنگی بالا - توان قیمت - انون دیکر تولید نمی شوند.

ex: F14

د) هواپیماهای Close Air Support: CAS

سریع برخاست می کنند - پشتیبانی خطوط زمینی جنگ - در ارتفاع پایین پرواز می کنند و نزدیک منطقه عملیاتی در معرض گلوله قرار دارند و زیرشان دارای صفحات زرهی هستند - بهترین است 2 موتور به باشند و دارای سیستم RWS

Radar Warning System (RWS) ← که به زبان هشدار می دهد که موشک دشمن به سمت او می آید.

ex: MiG 23 Su25 A10

8 (ه) جنگنده های چند منظوره : Multirole Fighter

امروزه طراحی وساخت این نوع هواپیماها بسیار رواج دارد ، مانور پذیری مناسب - توان حمل سلاح های مختلف و می تواند ترکیبی از مأموریت های مختلف را انجام دهند.

ex: F16 MiG 29

9 (و) بمب افکن : Bomber

ex: B52

2 آموزش (Trainer) : آموزش خلبان های نیروی هوایی

ex: PC7 → سوئیس

T45 → آمریکایی - برای آموزش خلبان های F14

3 هواپیما های باربری : حمل نفرات و تجهیزات نظامی

ex: C130 → نینجه ستلین

An22 → استراتژیک

C140 → استراتژیک (ستلین)

An225 → استراتژیک

4 هواپیما های دید بان : دیده بانی مرزها و دریاها را بر عهده دارند و جاسوسی نیز هستند.

ex: awax sr71

5 Tanker : وظیفه سوخت رسانی به هواپیما های گشتزن و جنگنده را دارند.

ex: B2 F117 Stealth 6 مخفی از رادار

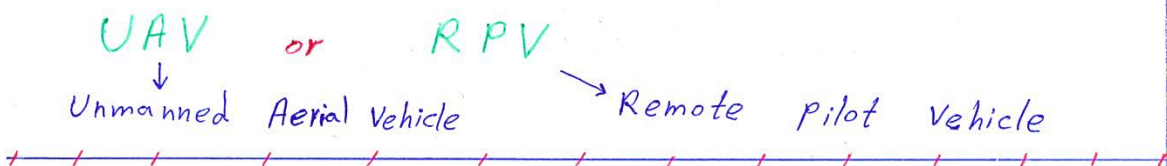
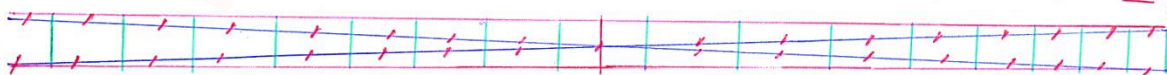
↓
Flying wing ، دم عمودی ندارند ، مان یawing را با صفت روی بال Spoiler انجام می دهند.

2 * General Aviation (GA) : (نه نظامی هستند و نه غیر نظامی)

این هواپیماها معمولاً از یک نفره تا 6 نفره می باشند و کاربردهای متفاوتی دارند.

شرکت های معروف ساخت این هواپیماها ← Cessna - Beech - Piper - Tecnom

- 1 هواپیماهای سبک (Light) ← وزن کمتر از 12500 lb
- 2 هواپیماهای خیلی سبک (Very Light) ← وزن کمتر از 750 kg
- 3 هواپیماهای فوق سبک (Ultra Light) ← وزن کمتر از 350 kg
- 4 هواپیماهای بدون موتور Sail Plane - Glider
- 5 هواپیماهای دست ساز Home Built
- 6 هواپیماهای کشاورزی Canard
- 7 چترکاره یا نیمه مانوری " " 15
- 8 دو باله " " 16 ورزشی
- 9 اختصاصی ویژه " " 17 دوزیت
- 10 ملخ تک موتوره " " 18 غیر معمولی
- 11 ملخ دو موتوره " " 19 مانوری
- 12 اداری " " 20 آموزشی
- 13 مسابقاتی Formulla " " 21
- 14 هواپیماهای بادم جلو " " 21 Hang glider کایت



هواپیماهای کشاورزی :

دارای سرعت کم پروازی (حدوداً 120 کیلومتر بر ساعت) و در نتیجه سرعت کم استال می باشند - بال این هواپیماها دارای مساحت زیاد

و موتورشان ملخی است - معمولاً بال پایین هستند و فاصله نشستن خلبان به کف هواپیما به علت قرار گرفتن مخازن سم زیاد است - دارای دید پروازی خوبی است - معمولاً لبه حمله این هواپیما تیز است برای بردن شانه درختان مزاحم - بر روی بدنه آنها معمولاً سیم‌های فلزی قرار می‌دهند تا شاخه‌های اضافی را قطع کند، تا بین خلبان *pressurized* می‌شود، برای جلوگیری از ورود سم به کابین خلبان و معمولاً چرخ‌ها ثابت هستند.

طراحی :

* فضای فکری طراح و تیم طراحی را عوامل زیر می‌سازند :

- 1 مشتری
- 2 تکنولوژی
- 3 مدیریت و اقتصاد
- 4 کاربری
- 5 قوانین دولتی
- 6 قوانین ایمنی
- 7 قوانین محیط‌زیست

* مشتری خواننده خود را در قالب *mission specification* بیان می‌کند.

- 1 Range
- 2 Endurance
- 3 cruise speed
- 4 stall speed
- 5 take of field length
- 6 landing field length
- 7 rate of climb
- 8 manoeuvre

* اولین قدم : انتخاب نام پروژه یا نام هواپیما

* دومین قدم : Mission specification

Weight وزن :

$$W_{TO} = W_{OE} + W_F + W_{PL}$$

وزن برخاست

$$W_{OE} = W_E + W_{TFO} + W_{cr}$$

operating empty weight ← traped fuel & oil ← crew

وزن روغن و سوخت جامانده از هر پرواز

$$W_E = \underbrace{\text{manufacturing empty weight}}_{\substack{W_{ME} \\ \text{خاله / بار خالی}}} + \underbrace{\text{Fixed equipment weight}}_{\substack{W_{FEQ} \\ \text{تجهیزات نصب شده}}}$$

empty weight

$$\text{Fuel weight} \leftarrow W_F = \frac{W_{Fused}}{\text{مصرف شده}} + \frac{W_{Fres}}{\text{زررو}}$$

$$\text{Payload weight} \leftarrow F_{PL} \rightarrow \text{وزن بار مفید}$$

$$* \quad \underbrace{W_{\text{max Ramp}}}_{\substack{\text{وزن ماکزیمم در} \\ \text{آشیانه اولیه}}} = W_{TO} + (\text{start up, Taxi, hold \& Runway})$$

Fuel weight

* سوخت زرزو به صورت درصدی از Mission Fuel است. و یا به صورت درصدی از حرکت به مقصد دیگر.

$$45' \text{ تا } 1 \text{ h loiter} + 300 \text{ nm}$$

روشن اول

تا رسیدن به اولین

Aerodroom ← فقط کافی است باند فرود و برخاست داشته باشد و فرودگاه نیست.
* از روابط Breguet می‌توان می‌شوند.

1 وزن سوخت زرزو درصدی از W_{Fused} می‌باشد.

2 سوخت زرزو با توجه به loiter که طبق آیین نامه تعیین می‌شود، در نظر می‌گیرند به علاوه مقدار وزن سوخت (45 تا 1h)

3 از روابط endurance و Range برای محاسبه سوخت مصرفی و زرزو استفاده می‌شود.

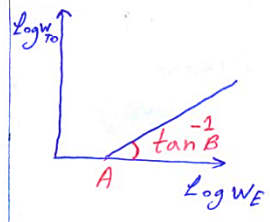
* خلبان و بار جزو بار به حساب نمی‌آیند.

* راحت‌ترین وزن‌هایی که می‌توان به دست آورد، W_{PL} و W_{cr} هستند که در mission مشخص می‌شوند.

* بهترین حالت برای طراحی هواپیما این است که وزن خود هواپیما کم باشد و بیشترین payload را بتواند حمل کند.

* رابطه بین W_{T0} و W_E به فرم زیر است:

$$\text{Log } W_{T0} = A + B \text{Log } W_E$$

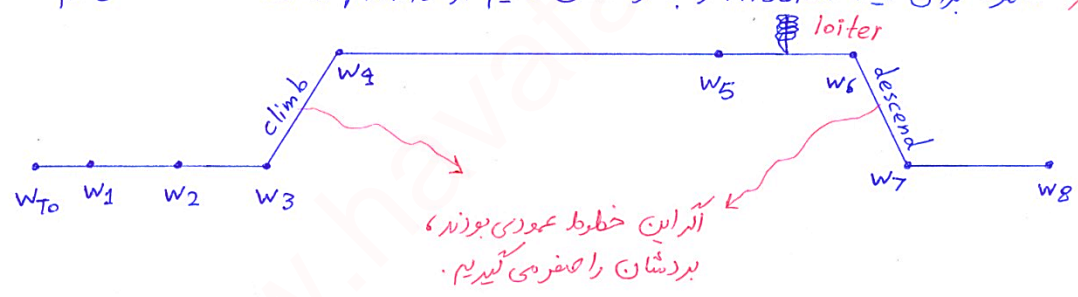


* در کتاب راسکم یک سری ضرایب A و B موجود است، (برای کلاس های مختلف هواپیما)، در محاسبات ما از این داده ها استفاده نمی کنیم، بلکه باید A و B را از database خوانان استخراج می کنیم. نمودار $W_{T0}-W_E$ هواپیما های هم رده را در قالب نمودار گارتی رسم می کنیم، و A و B را بدست می آوریم.

* W_{Fused} از mission تعیین می شود.

* W_{TFO} در کتاب موجود است و به صورت درصدی از وزن هواپیماست.

* معمولاً برای اینکه mission را بهتر نشان دهیم از mission profile استفاده می کنیم.



- start - warm up → $\frac{W_1}{W_{T0}}$ 1
- Taxi → $\frac{W_2}{W_1}$ 2
- Take off → $\frac{W_3}{W_2}$ 3
- climb → $\frac{W_4}{W_3}$ 4
- cruise → $\frac{W_5}{W_4}$ 5
- Loiter → $\frac{W_6}{W_5}$ 6
- descend → $\frac{W_7}{W_6}$ 7
- Landing & Taxi → $\frac{W_8}{W_7}$ 8

W_1 : برج اجازه روشن کردن موتورهارا به خطبان می دهد.
 W_2 : برج اجازه ورود به اول Runway را می دهد.
 W_3 : برج اجازه take off را صادر می کند.
 W_4 : هواپیما به ارتفاع کروز می رسد و از اینجا به بعد کاری به برج ندارد.

$$M_{FF} = \frac{W_1}{W_{T0}} * \frac{W_2}{W_1} * \dots * \frac{W_8}{W_7} = \frac{W_8}{W_{T0}}$$

13 * وقتی در mission profile، خط کج برای climb می کشیم، به این معناست که باید Range قیمت climb را هم حساب کنیم.

$$W_{Fused} = W_{T0} - W_8 = W_{T0} \left(1 - \frac{W_8}{W_{T0}}\right) \rightarrow W_{Fused} = W_{T0} (1 - M_{FF})$$

$$W_F = W_{Fused} + W_{Fres} \rightarrow W_F = W_{T0} (1 - M_{FF}) + W_{Fres}$$

چنانچه W_{Fres} به صورت درصدی از W_{Fused} معرفی شود، داریم:

$$W_{Fres} = k W_{Fused}$$

$$\rightarrow W_F = W_{Fused} + k W_{Fused} = (1+k) W_{Fused}$$

$$\rightarrow W_F = (1+k)(1 - M_{FF}) W_{T0}$$

$$\rightarrow W_F = (1 - M_{FF}) W_{T0} + k (1 - M_{FF}) W_{T0} \rightarrow \text{Fuel Fraction}$$

برای میانه سوخت

* ضریب سوخت زرو معمولاً بین 5 تا 25 درصد از سوخت مصرفی است.

$$* \frac{W_8}{W_7}, \frac{W_7}{W_6}, \frac{W_3}{W_2}, \frac{W_2}{W_1}, \frac{W_1}{W_{T0}}$$

بدست می آیند.

* پارامترهای Loiter و Cruise به هیچ وجه آماری بدست نمی آیند، بلکه باید از روابط Breguet استفاده کنیم، که چهار فرمول می باشند، 2 تا مربوط به cruise (برای جت و موتورهای ملخه) و 2 تای دیگر مربوط به Loiter (برای جت و ملخه)، که تمامی آنها در سیستم آنالیزی می باشند.

$$* R_{cr} = \left(\frac{V}{C_J} \right)_{cr} * \left(\frac{L}{D} \right)_{cr} * \ln \left(\frac{W_4}{W_5} \right)$$

SFC ←

$$* R_{cr} = 375 \left(\frac{\eta_p}{C_p} \right)_{cr} * \left(\frac{L}{D} \right)_{cr} * \ln \left(\frac{W_4}{W_5} \right)$$

SFC ←

$$* \text{ جت } E = \left(\frac{1}{C_J} \right)_{Lit} * \left(\frac{L}{D} \right)_{Lit} * \ln \left(\frac{W_5}{W_6} \right)$$

$$* \text{ ملخی } E = \frac{1}{V_{Lit}} * \left(\frac{\eta_p}{C_p} \right)_{Lit} * \left(\frac{L}{D} \right)_{Lit} * \ln \left(\frac{W_5}{W_6} \right)$$

* η_p ، C_p ، C_J و $\frac{L}{D}$ از جداول پیشنهادی کتاب راسکم می‌گیریم. part I (جدول 2.2)

* برای Loiter در ارتفاع بالا، سرعت Loiter را نزدیک سرعت Cruise می‌گیریم.
* برای Loiter در ارتفاع پایین، سرعت Loiter را کمی بیشتر از سرعت Landing می‌گیریم.

* برای climb هم می‌توان endurance تعریف کرد:

$$\text{جت } E_{cl} = \left(\frac{1}{C_J} \right)_{cl} * \left(\frac{L}{D} \right)_{cl} * \ln \left(\frac{W_3}{W_4} \right)$$

$$\text{ملخی } E_{cl} = 375 \left(\frac{1}{V} \right)_{cl} * \left(\frac{\eta_p}{C_p} \right)_{cl} * \left(\frac{L}{D} \right)_{cl} * \ln \left(\frac{W_3}{W_4} \right)$$

* آنالیز حساسیت وزن برخاست:

Take off weight sensitivity

* مفهوم آنالیز حساسیت به این معنی است که اثر پارامترهای مختلف را بر روی وزن برخاست تعیین کنیم.

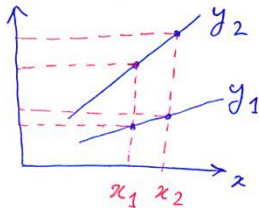
* هدف از انجام آنالیز حساسیت ها:

- + شناسایی گلوگاه‌های تکنولوژی
- + انتخاب و تعیین پارامترهای طراحی سرنوشت ساز بر سیکل طراحی
- + تصحیح مأموریت در صورت امکان

* کلیه حساسیت‌ها نسبت به وزن برخاست انجام می‌گیرد.

* هر حدسی که برای طراحی می‌زنیم، در پی خود احتیاج به یک تصحیح دارد و خود تأثیراتی بر روی نتایج طراحی ایجاد می‌کند، ما می‌خواهیم بدانیم این تأثیرات تعدیدند یا نه.

* در طراحی چون با بحث تخمین و حدس سروکار داریم، بیشتر روابط تحلیلی برای بدست آوردن حساسیت‌ها از مستقات منشا می‌شوند. آنالیز حساسیت وزن برخاست نیز چنین است.



* در شکل روبه‌رو y_2 نسبت به تغییرات x حساس‌تر از y_1 است.

$$W_{To} = W_E + W_F + W_{PL} + W_{TFO} + W_{crew} \quad (I)$$

$$W_F = W_{To} (1 - M_{FF}) + W_{Fres} \quad (II)$$

$$\log(W_{To}) = A + B \log(W_E) \quad (III)$$

برای محاسبه یک سری پارامترهای جدید معرفی می‌کنیم:

$$W_{TFO} = M_{TFO} \cdot W_{To}$$

$$W_{Fres} = M_{res} \cdot W_{Fused} = M_{res} (1 - M_{FF}) W_{To}$$

$$\xrightarrow{II} W_F = W_{To} (1 - M_{FF}) (1 + M_{res})$$

$$\xrightarrow{I} W_E = W_{To} \left[\underbrace{1 - (1 + M_{res})(1 - M_{FF}) - M_{TFO}}_C \right] - \underbrace{[W_{PL} + W_{crew}]}_D$$

$$\xrightarrow{III} \log(W_{To}) = A + B \log(C W_{To} - D) \quad *$$

از رابطه * می‌توان نسبت به یک پارامتر مثل y مشتق‌گیری کرد که هدف می‌سازد $\frac{\delta W_{To}}{\delta y}$ است.

$$\rightarrow \frac{1}{W_{To}} \frac{\delta W_{To}}{\delta y} = \frac{\delta A}{\delta y} + \frac{\delta B}{\delta y} \log[C W_{To} - D] + \frac{B}{C W_{To} - D} \left[\frac{\delta C}{\delta y} W_{To} + C \frac{\delta W_{To}}{\delta y} - \frac{\delta D}{\delta y} \right]$$

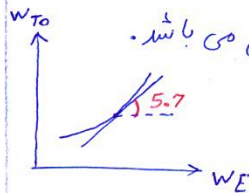
* در حالت عمومی $\frac{\delta A}{\delta y}$ و $\frac{\delta B}{\delta y}$ صفر نیستند، ولی چون A و B را از یک سری هواپیما با تکنولوژی نزدیک به هم گرفتیم، لذا تغییرات ضرایب A و B نسبت به تغییرات پارامترهای تصمیم‌گیری کم است، لذا می‌توان آنها را صفر در نظر بگیریم.

$$\rightarrow \frac{\delta W_{T0}}{\delta y} = \frac{B W_{T0}}{C W_{T0} - D - B C W_{T0}} \left[\frac{\delta C}{\delta y} W_{T0} - \frac{\delta D}{\delta y} \right]$$

$$\frac{\delta W_{T0}}{\delta W_{Pl}} = 5.7 \quad 16/16$$

صفحه 71 از کتاب :

* این بدان معنی است که به ازای هر پوند payload برای هواپیما، 5.7 پوند به وزن برخاست آن اضافه می‌شود و بی‌انگرسب منفی $W_{T0} - W_E$ در نقطه طراحی می‌باشد.



* حساسیت نسبت به W_E :

$$\log W_{T0} = A + B \log W_E$$

$$\frac{\delta W_{T0}}{\delta W_E} = \frac{B W_{T0}}{\ln r \log \left[\frac{\log W_{T0} - A}{B} \right]}$$

* مثلاً در مثال فوق این نسبت 1.66 می‌باشد، یعنی به ازای هر پوند اضافه وزن W_E ، 1.66 پوند به وزن برخاست اضافه می‌شود.

* با نگاه به این مستقی می‌توان تلاش کرد یا استفاده از تکنولوژی ساخت بیشتر بتوانیم وزن هواپیما خالی را پایین بیاوریم، در واقع این مستقی نشان دهنده تکنولوژی ساخت است و با اعتقاد بشکلی مستقیم دارد.

* حساسیت وزن برخاست نسبت به برد، مداومت پرواز، سرعت، SFC، راندمان

ملخ و $\frac{L}{D}$:

فرض بر این است که W_E و $W_{Pl} = y$ باشد، پس در رابطه اصلی $\frac{\delta D}{\delta y} = 0$ است و تنها پارامتر موجود $\frac{\delta C}{\delta y}$ می‌باشد.

$$C = 1 - (1 + M_{res})(1 - M_{FF}) - M_{TFO} = M_{FF}(1 + M_{res}) - M_{TFO} - M_{res}$$

$$\rightarrow \frac{\delta C}{\delta y} = (1 + M_{res}) \frac{\delta M_{FF}}{\delta y}, \quad \frac{\delta M_{TFO}}{\delta y} = 0, \quad \frac{\delta M_{res}}{\delta y} = 0$$

چونکه این مقادیر هیچ ربطی به پارامترهای تصمیم‌گیری ذکر شده ندارد.

* برای هواپیما جت مسافری و جنگنده چون در Mission profile سوخت رزرو را در نظر می‌گیریم، لذا حساسیت آن بر پارامترهای دیگر صفر است. و روشن و سوخت به جا مانده ربطی به پارامترهای دیگر ندارد.

* برای هواپیما ملخی دو موتور به $M_{res} = 0.25$ می‌باشد.

$$M_{FF} = \frac{W_1}{W_{T0}} \prod_{i=1}^n \frac{W_{i+1}}{W_i}$$

$$\frac{\delta M_{FF}}{\delta y} = \frac{\delta \left(\frac{W_{i+1}}{W_i} \right)}{\delta y} \cdot \frac{\delta M_{FF}}{\delta \left(\frac{W_{i+1}}{W_i} \right)}$$

$$\frac{\delta M_{FF}}{\delta \left(\frac{W_{i+1}}{W_i} \right)} = \frac{M_{FF}}{\left(\frac{W_{i+1}}{W_i} \right)}$$

$$\leftarrow \begin{aligned} y &= x_1 x_2 \dots x_n = \prod_{i=1}^n x_i \quad \text{داریم} \\ \rightarrow \frac{\delta y}{\delta x_i} &= \frac{y}{x_i} \end{aligned}$$

برای محاسبه $\frac{\delta \left(\frac{W_{i+1}}{W_i} \right)}{\delta y}$ باید یک تغییر متغیر بدهیم:

$$\bar{R} = \ln \left(\frac{W_i}{W_{i+1}} \right)$$

$$\rightarrow \frac{W_{i+1}}{W_i} = e^{-\bar{R}} \rightarrow \frac{\delta \left(\frac{W_{i+1}}{W_i} \right)}{\delta y} = \frac{\delta \bar{R}}{\delta y} e^{-\bar{R}}$$

$$\rightarrow \frac{\delta \left(\frac{W_{i+1}}{W_i} \right)}{\delta y} = - \frac{\delta \bar{R}}{\delta y} \frac{W_{i+1}}{W_i}$$

$$R = 375 \frac{\eta_p}{c_p} \frac{L}{D} \ln \left(\frac{W_i}{W_{i+1}} \right) \quad \bar{R}$$

حال معادله Breguet را در نظر می‌گیریم:

* حساسیت نسبت به برد (Range): $y=R$

$$\frac{\delta \bar{R}}{\delta R} = \frac{1}{375} \frac{C_p}{\eta_p} \cdot \frac{1}{L/D}$$

مقدار فوق را در معادلات قبلی به ترتیب قرار می دهیم
و نهایتاً $\frac{\delta W_{T0}}{\delta R}$ را حساب می کنیم.

* حساسیت نسبت به Endurance: تغییر متغیر \bar{E} می دهیم: $\bar{E} = \ln \left(\frac{W_i}{W_{i+1}} \right)$

for propeller Driven Airplanes:

$$\bar{R} = R C_p (375 \eta_p \frac{L}{D})^{-1}$$

$$\bar{E} = E V C_p (375 \eta_p \frac{L}{D})^{-1}$$

for jet Airplanes:

$$\bar{R} = R C_J \left(\frac{V_L}{D} \right)^{-1}$$

$$\bar{E} = E C_J \left(\frac{L}{D} \right)^{-1}$$

$$\frac{\delta W_{T0}}{\delta y} = F \frac{\delta \bar{R}}{\delta y}$$

$$\frac{\delta W_{T0}}{\delta y} = F \frac{\delta \bar{E}}{\delta y}$$

* برای محاسبه $\frac{\delta W_{T0}}{\delta y}$ می توان نوشت:

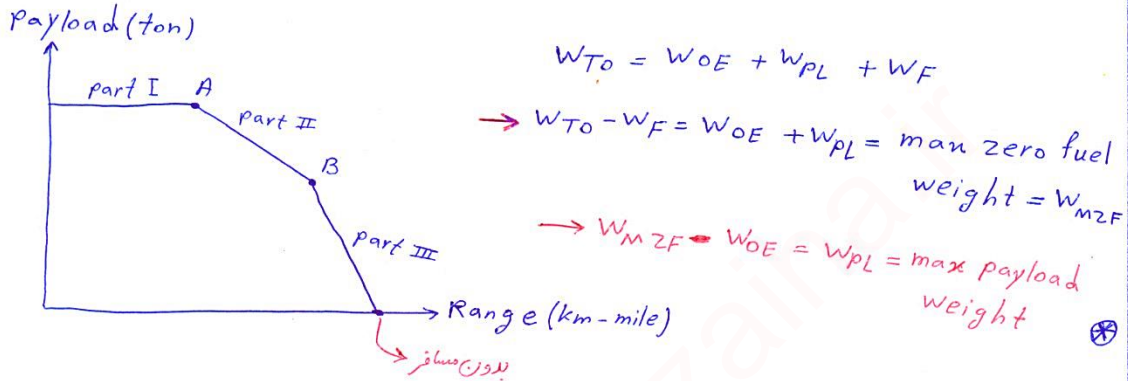
$$F = -B W_{T0}^2 \left\{ C W_{T0} (1-B) - D \right\}^{-1} (1 + M_{res}) M_{FF}$$

بقیه روابط:

		propeller Driven		jet
Range case	$y=R$	$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = C_p (375 \eta_p \frac{L}{D})^{-1}$		$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = C_J \left(\frac{V_L}{D} \right)^{-1}$
Endurance case	$y=E$	$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = V C_p (375 \eta_p \frac{L}{D})^{-1}$		$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = C_J \left(\frac{L}{D} \right)^{-1}$
Range case	$y=C_p$	$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = R (375 \eta_p \frac{L}{D})^{-1}$	$y=C_J$	$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = R \left(\frac{V_L}{D} \right)^{-1}$
Endurance case	$y=C_p$	$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = E V (375 \eta_p \frac{L}{D})^{-1}$	$y=C_J$	$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = E \left(\frac{L}{D} \right)^{-1}$
Range case	$y=\eta_p$	$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = -R C_p (375 \eta_p^2 \frac{L}{D})^{-1}$		not Applicable
Endurance case	$y=\eta_p$	$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = -E V C_p (375 \eta_p^2 \frac{L}{D})^{-1}$		not Applicable
Range case	$y=V$	not Applicable		$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = -R C_J \left(V^2 \frac{L}{D} \right)^{-1}$
Endurance case	$y=V$	$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = E C_p (375 \eta_p \frac{L}{D})^{-1}$		not Applicable
Range Case	$y=\frac{L}{D}$	$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = -R C_p (375 \eta_p \left(\frac{L}{D} \right)^2)^{-1}$		$\frac{\delta \bar{R}}{\delta y} = -R C_J \left(V \left(\frac{L}{D} \right)^2 \right)^{-1}$
Endurance case	$y=\frac{L}{D}$	$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = -E V C_p (375 \eta_p \left(\frac{L}{D} \right)^2)^{-1}$		$\frac{\delta \bar{E}}{\delta y} = -E C_J \left(\frac{L}{D} \right)^{-2}$

* EL bow chart (payload - Range)

با بررسی دستورالعمل‌های مربوط به هواپیماهای مختلف مشاهده می‌شود که معمولاً در مبدا برنامه ریزی پرواز، نمودار مربوط به وزن محموله بر حسب برد برای وزن‌های برخاست هر هواپیما وجود دارد که می‌توان نشان دهنده تغییرات این دو متغیر بر حسب هم و اثرگذاری متقابل آنها باشد. از این رو درک این نمودار می‌تواند به طبقه‌بندی داده‌های مرتبط با برد و نیز یافتن نقطه طراحی کمک کند.



* در Part I هم ظرفیت مسافران و بار آنها پر است، ولی سوخت باید کمتر زده شود.

* در نقطه A max payload را داریم.

* در Part II از بارها می‌کاهیم و به جای آن سوخت می‌زنیم.

* در نقطه B، باک هواپیما کاملاً پر است.

* در Part III از مسافران می‌کاهیم و برد زیاد می‌شود.

* با توجه به رابطه W_{MZF} معلوم است که بیشترین وزن محموله حاصل تقریب حداکثر وزن بدون سوخت و وزن خالی عملیاتی (W_{OE}) است، با فرض ثابت بودن W_{OE} ، حداکثر وزن بدون سوخت هواپیما، مقدار بیشترین وزن محموله در نمودار را توجیه می‌کند. بنابراین برد است می‌شود که یکی از قیود روی حداکثر وزن محموله، حداکثر وزن بدون سوخت هواپیماست. از سوی دیگر با توجه به این مطلب که تخصیص از وزن سوخت مورد نیاز هواپیما در ابتدا می‌تواند با توجه به مأموریت و محدودیت‌های استاندارد تعیین شود، از این رو می‌توان حداکثر وزن برخاست را نیز قید حاکم بر حداکثر وزن محموله دانست.

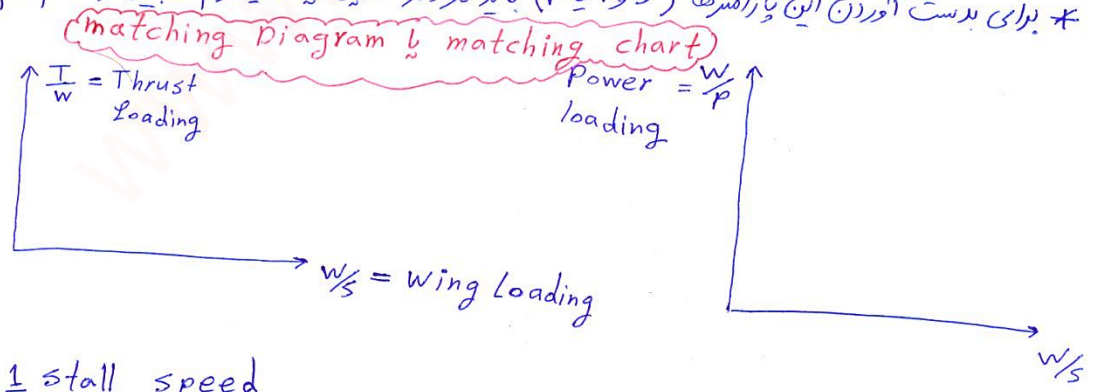
* بدیهی است که هواپیما با توجه به وزن برخاست مشخص خود و با یک وزن محموله و میزان سوخت مورد نیاز، حداکثر برد خاصی را طی می‌کند که همان Part I است. نقطه A بیشترین بردی است که با حداکثر W_{PL} حاصل می‌شود. پس از آن، در صورت تمایل به داشتن برد بیشتر لازم است از سوخت بیشتری استفاده کنیم. به دلیل ثابت بودن وزن برخاست حداکثر، به منظور تزیق سوخت بیشتر لازم است از وزن محموله کاسته شود که در شرایط معمولی میزان سوخت مورد نیاز در هواپیما کمتر از حداکثر ظرفیت

سوفت آن است و در حقیقت در این مرحله (part III) با افزایش سوفت و کاهش محموله برد افزایش یافته و سوفت مورد نیاز به حداکثر سوفت گنجایش یافته در باک ها نزدیک می شود. این فرآیند تا زمانی ادامه می یابد که سوفت مورد نیاز برابر با حداکثر ظرفیت ممکنه در میزان سوفت هوایی باشد. (نقطه B) از این مرحله به بعد نمی توان تغییری در وزن سوفت حاصل کرد، بنابراین برای افزایش برد لازم است وزن محموله کاهش یابد. نقطه پایانی جایی است که حداکثر برد با حداکثر سوفت به همراه وزن محموله صفر حاصل می شود.

* تخمین مساحت بال (S)، تراست یا توان برخاست (P_{TO} یا T_{TO}) و C_{Lmax} برای حالت های Clean، take off و Landing

- 1 Wing Area
- 2 take off thrust or Power
- 3 max Required cruise lift coefficient with Flaps up $C_{Lmax clean}$
- 4 " " lift coefficient for take off. C_{LmanTO}
- 5 " " " " landing. C_{LmanL}

* برای بدست آوردن این پارامترها (P یا T و S) باید نمودار تطبیق یا دیاگرام تطبیق را رسم کنیم.



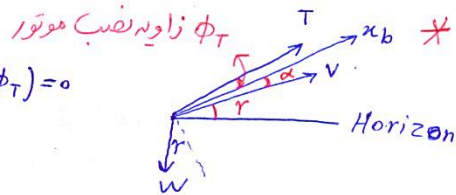
- 1 stall speed
 - 2 Take-off field length
 - 3 Landing " "
 - 4 cruise speed (some times max speed)
 - 5 climb
 - 6 Time to climb to same altitude
 - 7 manoeuvre
- * برای بدست آوردن این نمودار باید sizing انجام دهیم و sizing های مورد بررسی عبارتند از: ←

- * برای شرایط پروازی مشخص نمودارهای $\frac{T}{W}$ یا $(\frac{W}{P})$ بر حسب $\frac{W}{S}$ را رسم می‌کنیم و ²¹ مناطق مجاز طراحی را بدست می‌آوریم. سپس از بین مناطق مجاز طراحی، نقطه طراحی را انتخاب می‌کنیم و مقادیر K و $T(P)$ بدست می‌آیند.
- * بهترین $\frac{W}{S}$ یعنی کمترین مساحت بال برای بلند کردن W_{TO} و کمترین $\frac{T}{W}$ یعنی کمترین نیروی تراست برای بلند کردن W_{TO} ، از طرفی بهترین $\frac{W}{S}$ و کمترین $\frac{T}{W}$ ، شرایط کمترین وزن و کمترین هزینه را ارضا می‌کند. به عبارتی هواپیمایی خوب است که با \min وزن خودش، بتواند \max بار را با خودش حمل کند.

* Sizing to stall speed Requirements

- * سرعت استال می‌تواند جزء ملزومات طراحی باشد که توسط مشتری در *mission* تعریف می‌شود.
- * برای هواپیمای سبک (FAR 23) محدودیت برای سرعت استال وجود دارد که نباید از 61 knot فراتر باشد. اما برای FAR 25 قانونی در مورد محدودیت سرعت استال وجود ندارد.
- * سرعت استال هر چه قدر پایین‌تر باشد، اقتصادی‌تر است. مقدار ضعیف پایین آن هم مناسب نیست، چون ممکن است هواپیمای باد هم از زمین بلند شود. سرعت استال بالا، نیاز هواپیمای را به ترمزهای قوی بیشتر می‌کند، چراکه $V_L = 1.2 V_S$ است. پس سرعت *Landing* با افزایش سرعت استال، بالا می‌رود. پس باید ترمزهای قوی‌تری استفاده کرد و همچنین طول بانده فرود افزایش می‌یابد.

lift در راستای $\Sigma F = 0 \rightarrow L - W \cos \gamma + T \sin(\alpha + \phi_T) = 0$



در استال $\rightarrow C_{Lmax}$ و α_{max}

$$\rightarrow \frac{1}{2} \rho V_S^2 S C_{Lmax} - W \cos \gamma + T \sin(\alpha + \phi_T) = 0$$

$$\rightarrow V_S = \sqrt{\frac{2[W \cos \gamma - T \sin(\alpha + \phi_T)]}{\rho S C_{Lmax}}}$$

در حالت کلی و بدون شتاب

ρ بستگی به شرایط پروازی یا همان ارتفاع پرواز دارد.

* زاویه نصب موتور 2° تا 4° است و در حالت $\gamma = 0$ (یعنی در Climb ناسیم و در Cruise ناسیم)

$T \sin \alpha \ll W \rightarrow T \sin \alpha \approx 0$ داریم:

$\rightarrow V_s = [2(\frac{W}{S}) / \rho C_{Lmax}]^{0.5}$

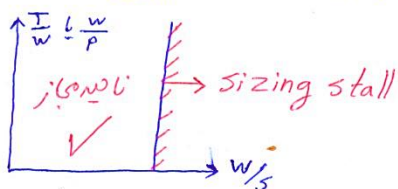
- در رابطه بال V_s از قوانین یا نیازمندی های مشتری تعیین می گردد.

- C_{Lmax} نیز کاراکتری دارد که بیانگر تکنولوژی هوایی است. (به ایرفویل - فلپ - موقعیت مرکز جرم و...)

با داشتن پارامترهای بال می توان $\frac{W}{S}$ را حساب کرد.

Airplane	C_{Lmax}^{clean}	C_{LmaxTO}	C_{LmaxL}
1 Home built	1.2-1.8	1.2-1.8	1.2-2.0
2 single engine propeller driven	1.3-1.9	1.3-1.9	1.6-2.3
3 twin " " "	1.2-1.8	1.4-2.0	1.6-2.5
4 Agriculture	1.3-1.9	1.3-1.9	1.3-1.9
5 Business Jet	1.4-1.8	1.6-2.2	1.6-2.6
6 Regional Jet	1.5-1.9	1.7-2.1	1.9-3.3
7 Transport Jet	1.5-1.8	1.6-2.2	1.8-2.8
8 military trainer	1.2-1.8	1.4-2.0	1.6-2.2
9 Fighter	1.2-1.8	1.4-2.0	1.6-2.6
10 Military patrol & Bomber & transport	1.2-1.8	1.6-2.2	1.8-3.0
11 Fly Boat & Amphibious & Float Airplane	1.2-1.8	1.6-2.2	1.8-3.4
12 supersonic cruise Airplane	1.2-1.8	1.6-2.0	1.8-3.4

$C_{Lmax}^{clean} < C_{LmaxTO} < C_{LmaxL}$



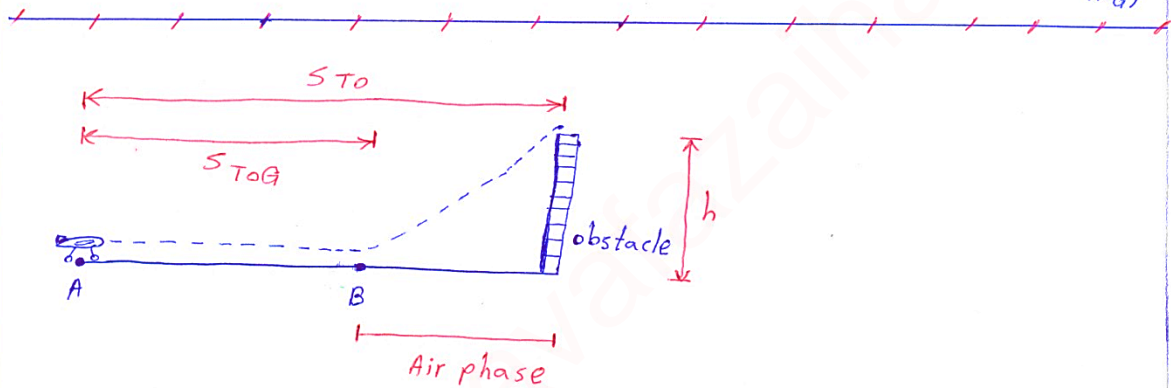
* با دقت به جدول بال می توان نتیجه گرفت:

فلپ ها در این حالت باز هستند پس بالاترین مقدار C_L را خواهیم داشت.

* Sizing to take off distance requirements:

مسافت برخاست هواپیمای توسط پارامترهای زیر تعیین می شود:

- 1 take off weight, w_{TO}
- 2 take off speed, v_{TO}
- 3 thrust to weight ratio at take off $(\frac{T}{w})_{TO}$ or weight to power ratio $(\frac{w}{P})_{TO}$
- 4 Aerodynamic drag coefficient (C_{D_G}) & ground friction coefficient (μ_g)
- 5 pilot technique



- * فرض بر این است که سطح باند برخاست، نرمال است یعنی مثلاً از آسفالت پوشیده شود.
- * در نقطه A طبق آیین نامه سرعت باید صفر باشد یا کمتر از 3knot (گاهی کمتر از 5knot)
- * در نقطه B هواپیمای از زمین کنده می شود و اوج گیری می کند تا به ارتفاع مورد نظر h برسد و طبق آیین نامه FAR23، 50 ft را clear کند.

FAR23	$h = 50'$	$V_{LOF} = 1.2 V_S$
FAR25	$h = 35'$	$V_{LOF} = 1.2 V_S$
Mil	$h = 50'$	$V_{LOF} = 1.1 V_S$

- * توجه داشته باشید که take off و Landing بهیچ وجه تریب فاز پروازی از نظر ایسات می باشند، یک سری هواپیمای مختلف توسط فلان های مختلف در کلاس های هواپیمای سبک (FAR23) پرواز کردند و گرافش بر حسب S_{TO} نسبت به S_{TOG} رسم شد، سپس رابطه تجربی $S_{TO} = 1.65 S_{TOG}$

بدست آمد و در حقیقت این یک رابطه آماری است.

* معمولاً هواپیماهایی که در رده FAR23 هستند، هواپیماهای ملخ می باشند و در هر صورت S_{TO} هواپیما بستگی به $(\frac{W}{S})_{TO}$ و $(\frac{W}{P})_{TO}$ دارد و در ضمن به شرایط پروازی نیز مرتبط است.

TOP = Take-off parameter

$$TOP_{23} = \frac{(\frac{W}{S})_{TO} * (\frac{W}{P})_{TO}}{\sigma \cdot C_{LmaxTO}} \propto S_{TOG} \quad \sigma = \frac{P}{P_{SL}}$$

* البته تجربه نشان داده است که یک سری پارامتر دیگر نیز وجود دارد که در داخل فرمول بالا نشان داده نشده است و آن پارامترهای انسانی است یعنی همان فاکتور تکنیک خلبان که در برخاست با هم متفاوت اند و عامل تأثیرگذار و مهمی است ولی در هر صورت در فرمول بالا نمی توان لحاظ کرد.

* بایک سری میسبات آماری که در جدول و شکل های (3.3) و (3.4) برای یک سری هواپیما نشان داده شده است، برای هواپیماهای سبک، رابطه ی زیر بدست می آید:

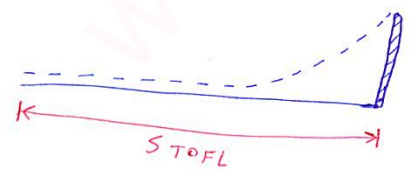
$$S_{TOG} = 0.009 TOP_{23}^2 + 4.9 TOP_{23}$$

$$C_{LTO} = \frac{C_{LmaxTO}}{1.21}$$

$$S_{TO} = 1.6 S_{TOG}$$

$\frac{16^2}{ft^2hp} \leftarrow TOP_{23}$ واحد

* Sizing to FAR 25 take off distance requirements.



* در قسمت FAR25 بیشتر هواپیماهای مورد بررسی بت هستند و در این هواپیماها S_{TOG} اهمیتی ندارد و در واقع پارامتری که برای ما مهم است، S_{TOFL} می باشد، یعنی مسافتی که مانع 35' را clear کنیم.

$$TOP_{25} = \frac{(\frac{W}{S})_{TO}}{\sigma \cdot C_{LmaxTO} \cdot (\frac{T}{W})_{TO}} \propto S_{TOFL}$$

* در FAR25 یک محدودیت مهم دیگر برای از دست دادن یک موتور در هنگام برخاست مطرح می شود که بعداً توضیح خواهیم داد. بنام BFL Balance Field length

از لحاظ آماری $\rightarrow S_{TOFL} = 37.5 TOP_{25}$
 Take-off Field Length

* Sizing to military take-off distance requirements:

$$h_{\text{obstacle}} = 50'$$

برای هواپیماهای نظامی رابدهی زیر برقرار است:

$$S_{\text{TOG}} = \frac{k_1 \cdot \left(\frac{w}{s}\right)_{\text{TO}}}{\rho \left[C_{L_{\text{maxTO}}} \cdot \left[k_2 \left(\frac{x}{w}\right)_{\text{TO}} - \mu_G \right] - 0.72 C_{D_0} \right]}$$

فرض‌ها: 1 هیچ بادی در فرآیند برخاست نداریم 2 باند پروازی level است.

for jet

$$x = T$$

$$k_1 = 0.0447$$

$$k_2 = 0.75 \frac{(5+\lambda)}{(4+\lambda)}$$

$\lambda = \text{engine bypass ratio}$

for propeller

$$x = P$$

$$k_1 = 0.0376$$

$$k_2 = L_p \left(\frac{\sigma N D_p^2}{\rho_{\text{TO}}} \right)^{1/3}$$

for constant speed prop:

$$L_p = 5.75$$

for fixed pitch prop:

$$L_p = 4.6$$

$$P = r \tan \phi$$

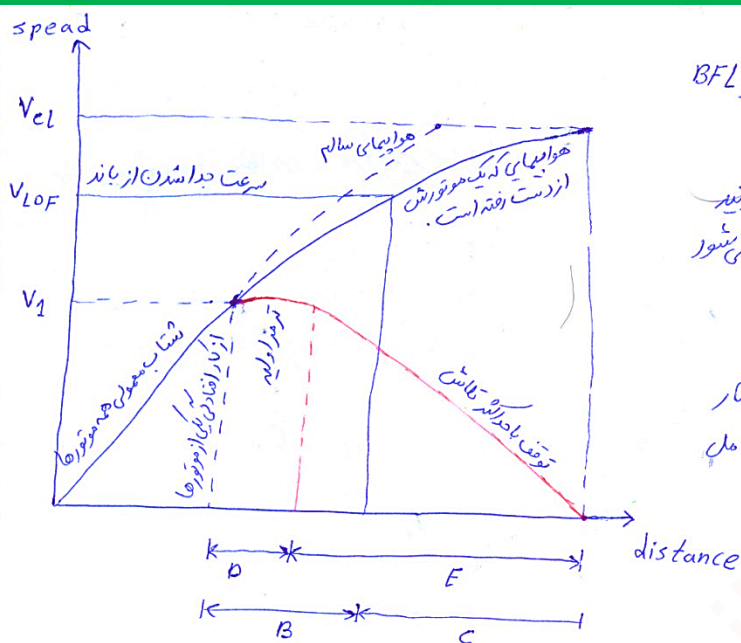
\rightarrow Blade angle

$\frac{P_{\text{TO}}}{N D_p} \rightarrow$ propeller disk Loading
 \downarrow
 قطر ملخ

* نحوه تعیین BFL (Balance field length):

BFL یک مسافت در فرآیند برخاست است که جمع مسافت‌ها برای شتاب‌گیری و از زمین‌کنده شدن و عبور از مانع طبق آیین نامه، باید حداقل برابر جمع مسافتی باشد که پس از شروع حرکت تا رسیدن به زمانی که به آن سرعت تصمیم می‌گیرند و خلبان ترجیح می‌دهد که ترمز نماید و در آخر باند باسیده را محدودیت برای تعیین BFL کنید. (برای هواپیماهایی که یک موتورشان از دست رفته باشند).

OEI \rightarrow one engine inoperative



* طول باند در این حالت 15% بیشتر از BFL تعیین می شود.

* سرعت V_1 را سرعت تصمیم می گویند و در محاسبات BFL طوری طراحی می شود که رابطه \otimes ارضا شود.

* اگر موتوری قبل از رسیدن به V_1 از کار بیفتد، خلبان باید برای ایست کامل اقدام نماید.

* اگر موتوری بعد از V_1 از کار بیفتد، خلبان باید به فرآیند برخاست ادامه دهد.

* در خود سرعت V_1 خلبان مختار است که ادامه بدهد یا ایستد.

\otimes $D + E = B + C$

توقف بعد از V_1	از کار افتادن یک موتور بعد از V_1 و ادامه به پرواز
-------------------	--

* sizing to landing distance requirements :

* مسافت نشست یک هواپیمای به وسیله فاکتورهای زیر تعیین می شود :

- 1 Landing weight , W_L
- 2 approach speed, V_A
- 3 deceleration method used.
- 4 Flying qualities of the airplane.
- 5 pilot technique
- 6 Ground specification

* بعد از اینکه هواپیمای با زمین تماس پیدا کرد (Touchdown)، با یکی از روش های زیر می توان هواپیمای را متوقف کرد :

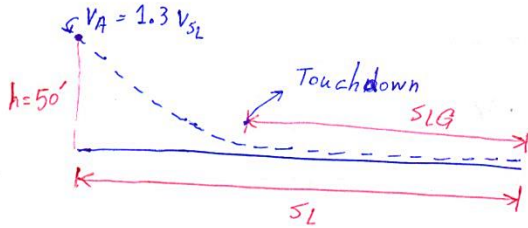
- 1 Breaks
- 2 Thrust reversers
- 3 parachuts
- 4 Arresting system (field-based or carrier-based)
- 5 crash barriers

* Sizing to FAR 23 Landing Distance Requirement:

$$V_A = 1.3 V_{SL}$$

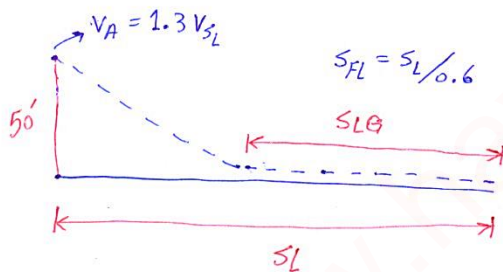
$$SLG = 0.265 V_{SL}^2$$

$$S_L = 1.938 SLG$$



* در اینجا کار آماری همانند برخاست نه بین S_{ToG} و S_{To} (که در این فاز داریم) انجام شد، ولی جواب مناسبی دریافت نگردید. روش مناسبی که بدست آمد، این بود که V_A را به مساحت حرکت بر روی زمین ارتباط دهیم. برای FAR 23 نتایج بالا بدست آمد.

* Sizing to FAR 25 landing distance Requirement:



* در FAR 25، SLG دارای اهمیت نیست و S_{FL} دارای اهمیت است.

$$\frac{S_{FL}}{ft} = 0.3 \frac{V_A^2}{knot}$$

$$S_{FL} = \frac{S_L}{0.6}$$

* وقتی از روابط بالا S_{FL} را با توجه به داده S_L (که در mission داده اند)، تعیین شد، می توان V_A و سپس V_{SL} را بدست آورد. ($V_A = 1.3 V_{SL}$) و سپس از این مرحله به بعد همانند sizing قبلی ادامه می دهیم.

* A Method for Estimating Drag polars at low speed:

* باید توجه داشت که Drag polar یک هواپیمای پارامتر ثابت نیست، چرا که هواپیمای یک configuration یا یک flight condition ثابت ندارد.
* منظور از config های مختلف:

- + T.O, Flaps Down, Gear down
- + T.O, " " " " up
- + Clean config (Low subsonic)
- + " " (high ")
- + Approach, Flaps down, Gear down
- + " " " " " up
- + Landing, Flaps, Gear down

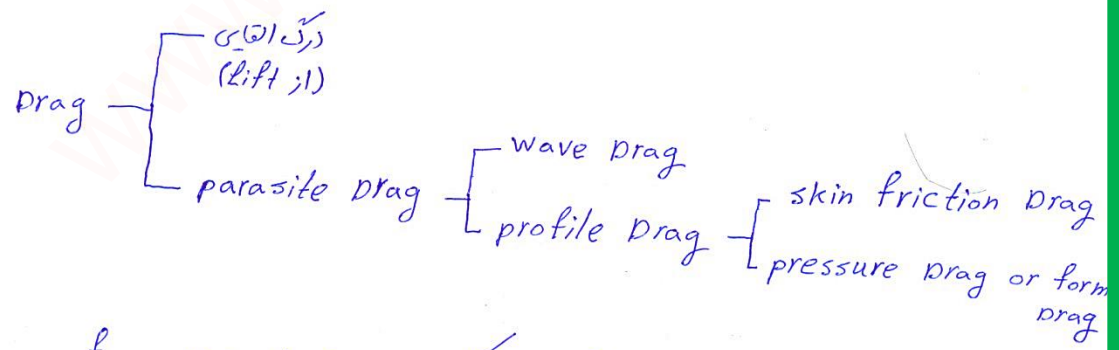
* برای هواپیماهای جنگنده هم اگر بر روی بدنه خارجی یا بال نصب شود، بر روی config هواپیما تأثیر می‌گذارد و بعد از شکل config جدیدی داریم.

* رابطه درک پلار در حالت clean low subsonic به فرم زیر است: $C_D = C_{D_0} + \frac{C_L^2}{\pi A R e}$

$$C_D = C_{D_0} + \frac{C_L^2}{\pi A R e}$$

$$C_D = (C_{D_0} + \Delta C_{D_0}) + \frac{C_L^2}{\pi A R e}$$

درک ناشی از فلپ و Gear ها را نشان می‌دهد.



* در رابطه با C_{D_0} رابطه صورت زیر تعریف می‌کنیم: $C_{D_0} = \frac{f}{S} = \frac{\text{parasite Area}}{\text{Wing Area}}$

* می‌توان با دانستن مدل هواپیمای هدف و دانستن زبری سطح حدوداً C_{D_0} را تعیین نمود، اما یک روش دیگر نیز وجود دارد که می‌توان تقریب بهتری بدست آورد و رابطه بین وزن و شکل ظاهر هواپیما (نه حجم و شکل ظاهری) بدست آورد، چرا که می‌خواهیم بر وزن غلبه کنیم و می‌دانیم که

هوابیایی مناسب است که کمترین وزن را داشته باشد و بیشترین محموله را حمل نماید.






$$\log_{10} f = a + b \log_{10} S_{wet} \quad S_{wet} = \text{سطح ضیق شده}$$

- * در رابطه بالا a و b تابعی از ضریب اصطکاک سطحی یا C_f می باشد.
- * در جدول 3.4 کتاب ص 122، a و b ها را برای C_f های مختلف داده است. عواملی مانند جنس، زبری و رنگ و... روی C_f تأثیر می گذارد.
- * C_f را از شکل های a و b و c 3.2-1 ص 119 و c 3.2-2 ص 120 که بستگی به کلاس هوابیایی های مختلف دارند تعیین می کنیم.

$$\log_{10} S_{wet} = c + d \log_{10} W_{T0} \quad \text{* } S_{wet} \text{ هوابیایی را با توجه به جدول 3.5 ص 122 می توان تخمین زد}$$

و W_{T0} را هم که قبلاً تخمین زده ایم.

- * با توجه به جدول 3.6 ص 127 می توان ΔC_D و e ها را برای حالت های مختلف تعیین کرد.
- * اگر $Flap$ داشتیم باید تعیین کنیم از چه فلی می خواهیم (ستاره کنیم). با توجه به ماکزیم Deflection فلب انتخابی و با توجه به ایده ای که در ریارت های IV، V و VI کتاب راسکم وجود دارد، می توان ΔC_D بهتری تخمین زد.

<u>T.O</u>	<u>Land</u>	<u>Type</u>		
20°	60°	plain Flap	Plain	
20°	40°	split "	split	
20°	50°	single slotted	single slotted	
15°	40°	double "		
		Fowler		

Wing Layout Design:

طراحی بال:

- * بال جزئی از هوابیاست که نقش آن تولید نیروی برابری غلبه بر وزن است.
- * در طراحی مفهومی باید پارامترهای زیر را جهت طراحی بال بدست آوریم:

1 wing Area (S)

* در قسمت Initial sizing این پارامتر از روی

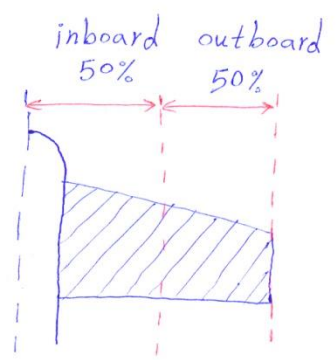
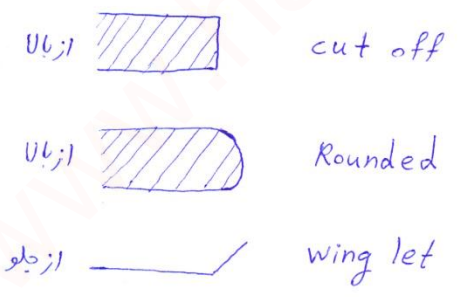
2 wing Location

* محل نصب بال روی بدنه

matching chart تعیین می شود

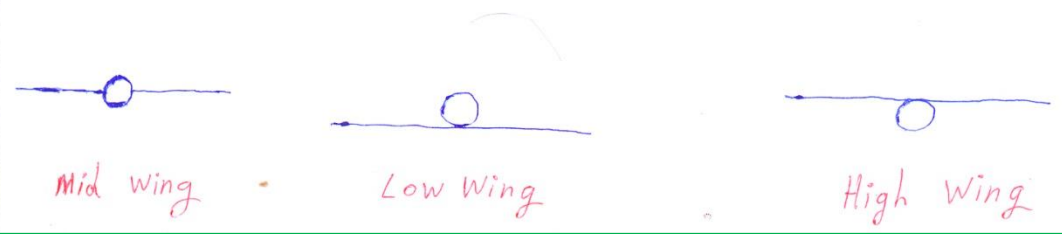
- 3 Wing Section * مقطع بال (ایرفویل)
- 4 Aspect Ratio (AR) * ضریب منطری *
- 5 taper Ratio (λ) * ضریب باریک شونده بال *
- 6 thickness Ratio (t/c) * ضخامت بال *
- 7 sweep Angle (Δ) * زاویه عقب رفتگی بال *
- 8 dihedral Angle (T_w) * زاویه هفتی بال *
- 9 twist Angle (ϵ_w) * زاویه پیچش بال *
- 10 Incidence Angle (i_w) * زاویه نصب بال *
- 11 Lateral control surface size, layout, location * سائز و طرح و موقعیت قرارگیری سطوح کنترل عرضی *
- 12 wing tip * شکل نوک بال *
- 13 fuel volume * حجم سوختی که در بال قرار میگیرد *

Wing tip :



Wing Location

* محل نصب بال نسبت به بدنه :
 * 3 حالت برای نصب بال وجود دارد :



1 بال بالا (High wing) :

* مزایا :

- 1 مناسب برای هواپیماهایی تریایی نظامی، برای راحتی باز و بسته شدن درب های انتقال تجهیزات، در برخی از هواپیماهای جنگنده هم کاربرد دارد جهت نصب موشک
- 2 مناسب برای هواپیماهایی که روی آب می نشینند و برمی خیزند. به دلیل جلوگیری از آب گرفتگی موتور که روی بال نصب است.
- 3 پایداری عرضی را زیاد می کنند، به علت اثر dihedral
- 4 عملکرد این هواپیما در فرآیند Landing بهتر است (بال یک تکه و $C_{L_{max}}$ بیشتر و سرعت Landing کمتر)
- 5 Landing Gear این هواپیماها کوتاه تر می باشد.
- 6 دید پایین تر از افق بهتر است.

* معایب :

- 1 سطح راداری بیشتری دارند و لذا برای استتار مناسب نیستند.
 - 2 درگ بیشتری دارند. (Drag)
 - 3 دید بالاتر از افق خوب نیست.
 - 4 زیبایی قابل توجهی ندارند.
 - 5 از نظر آکروباستیک ضعیف ترند.
 - 6 عملکرد در برخاست مناسب نیست (به علت Ground effect کم)
 - 7 چرخ ها باید در بدنه جمع شوند و امکان جمع شوندگی در بال وجود ندارد.
- * در این هواپیماها می توان فلپ ها را تا حد زیادی، نزدیک بدنه طراحی کرد.

2 بال پایین (Low wing) :

* مزایا :

- 1 به دلیل تأثیر زمین، عملکرد در برخاست بهتر است.
- 2 دید بالاتر از افق بهتر است.
- 3 چرخ ها می توانند در بال جمع شوند.
- 4 از بال می توان به عنوان ابزاری جهت سوار شدن خلبان استفاده شود.
- 5 سطح راداری کمتری دارند.

- 6 نیروی درگ القای کمتر است.
- 7 از نظر زیبایی بهتراند.
- 8 از نظر مانورپذیری نسبت به بال، بهتر می باشند، ولی ناپایداری ترند.
- 9 هواپیما وزن کمتری نسبت به بال بالا دارد.
- 10 معمولاً از میله های تقویتی استفاده نمی شود. (که این خود بسیار کمتر می کند)

* معایب :

- 1 عملکرد آنها در Landing ضعیف تر است.
- 2 C_{Lmax} کمتری نسبت به بال بالا دارند.
- 3 سرعت استال بیشتری دارند
- 4 دید پایین تر از افق، ضعیف تر است.
- 5 نیروی پساوی بال ناپایدار کننده است.
- 6 نیروی Lift کمتری دارند.

3 بال وسط (Mid Wing) :

* حالتی بین دو حالت دیگر است. این config نسبت به دو حالت بال بالا و بال پایین، بیشتر استفاده می شود و دارای مزایا و معایب زیر است :

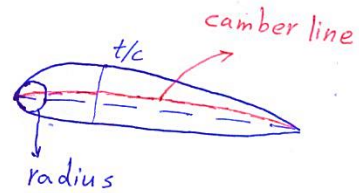
- 1 از هر دوی دیگر زیبا تر است.
- 2 خلبان می تواند توسط آن سوار هواپیما شده و داخل کابین شود.
- 3 شکل آیرودینامیکی بهتری دارد.
- 4 از نظر سازه ای وزن در این حالت کمتر است.
- 5 نمی توان از میله جهت تقویت تیرک ها استفاده کرد.
- 6 گدان تر از دو نوع دیگر است.

* Wing section (Airfoil) :

cambered -2
قوس دار

symmetric -1 ← نوع 2
مستطابق

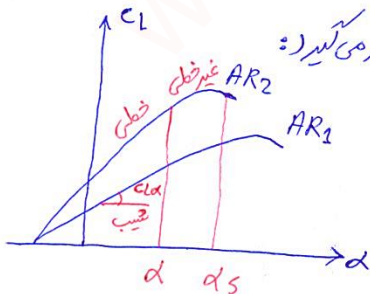
Geomtry { Leading edge radius
trailing edge angle
t/c
mean chamber line



ساختاری { material
pressure disturbance → به t/c وابسته است.
حجم سونتر که در پاک جا می شود

* انتخاب ایرفویل معمولاً در پرواز بکروافت و Cruise انجام می شود.
* طراحی هواپیمای ایرفویل را طراحی نمی کنند، بلکه انتخاب می کنند.

پارامترهای آیرودینامیکی { α_{max}
 C_{Lmax}
 $(\frac{L}{D})_{max}$
 C_{L0}
 $\alpha_{L=0}$
Drag during cruise
 C_{md}
Laminar



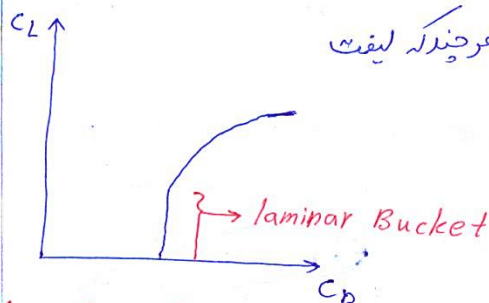
* برای انتخاب ایرفویل، منحنی های زیر مورد استفاده قرار می گیرند:

* α مرز بین ناحیه Linear و non linear نمودار است.

* $C_{L\alpha}$ بالا، وقتی خوب است که سرعت کم باشد،
چون که $C_{L\alpha}$ زیاد در سرعت های بالا مناسب نیست.

* $C_{L\alpha} > 7 \frac{1}{rad}$ ← Supercritical

* گاهی اوقات لازم است که درگ ثابت بماند، هرچند که لیفت کمی داشته باشیم.



ناحیه ای است که می توانیم C_L را افزایش دهیم، بدون آنکه درگ تغییر یابد.

⊕ معیارهای انتخاب ایرفویل:

* بیشترین ضریب C_{Lmax} ، C_L ، C_{Lmax} ، C_L

* کمترین ضریب درگ ، C_{Dmin} ، C_{Dmin}

* بالاترین $\frac{C_L}{C_D}$ و $\frac{C_L}{C_D}$ داشته باشد.

* ضریب C_m پایین تری داشته باشد.

* ملاحظات سازه ای و تکنولوژی ساخت.

⊕ مشکلات انتخاب ایرفویل با در نظر گیری ناحیه *Laminar bucket*

* در این ناحیه درگ کمتری داریم.

* در این ناحیه مشکل محدودیت ارتفاع و سرعت داریم.

* اگر نخواهیم در این ناحیه کار کنیم، با اینکه درگ کم است، ولی C_L هم کم است، لذا برای جبران C_L باید پارامتر سطح را زیاد کنیم. (مثل گلايدر)

⊕ گاهی اوقات بر اثر یک سری پدیده های جوی مثل باران یا زمانی که هوا بوی کثیف است، از

ناحیه *Laminar bucket* خارج می شویم و در واقع در همان C_L مربوط به ناحیه *Laminar bucket* در حال پروازیم، ولی محدوده *Laminar bucket* نیست و درگ پلار هوا بوی دستخوش تغییر می شود.

اگر درگ تغییر کند، بنابراین *trim* طراحی هوا بوی تغییر می کند، مثلاً برای هوا بوی های دم جلو یا کانارد باید فرمان به *canardvator* داد، که در نتیجه درگ پلار تغییر کرده و لیفت کاهش می یابد و طراحی باید ایرفویل را بخاطر مسایل پس آمده طراحی نماید. (بالگ نرم افزارهای موجود)

$$C_D = C_{D0} + C_{D\alpha} \alpha + C_{Dih} i_H + \underbrace{C_{D\delta e}}_{\text{trim drag}} \cdot \delta e \quad \frac{\partial C_D}{\partial \delta e}$$

* t/c (thickness ratio):

* تجربه نشان داده است که رفتار stall یک ایرفویل بستگی به t/c آن دارد.

* $t/c \leq 6\%$ very thin

* $6\% < t/c < 14\%$ thin

* $14\% \leq t/c$ thick

* بالاتر از 18% به ندرت وجود دارد و به آن very thick می‌گویند.

* thick :

* در این نوع ایرفویل، با افزایش زاویه حمله در ناحیه عقب، جدایش جریان اتفاق می‌افتد،

و به تدریج جلو می‌آید، چون از عقب جدایش اتفاق می‌افتد، باعث می‌شود که تغییرات

Lift کم شود و در نتیجه C_m را به تدریج از دست می‌دهد، که مناسب و خوب است.

* استال در این ایرفویل‌ها از انتقارخ می‌دهد و سطوح کنترل که در لبه فرار قرار

دارند، به سرعت وارد استال می‌شوند و کنترل هواپیما از دست می‌رود.

* این ایرفویل‌ها بیشتر به برد هواپیماهای دم جلو (Canard) می‌خورند.

* هرچه قدر ایرفویل ضخیم‌تر باشد، ساخت آن راحت‌تر می‌شود.

* این ایرفویل‌ها مناسب برای قسمت outboard هواپیما نیستند. (چرا که ایلرون‌ها

در T.E و outboard قرار دارند)

* thin : * تغییرات Lift و pitching moment در این ایرفویل‌ها شدید است.

* very thin :

* تغییرات Lift به دلیل آنکه به طور یکتوانت بر روی ایرفویل توزیع می‌شود،

کم است، ولی تغییرات C_m زیاد می‌باشد، به خاطر همین در fighterها

از این ایرفویل بیشتر استفاده می‌شود.

* ایرفویل root و tip یکی باشند، خوب است یا نه؟

* اگر رفتار $stall$ هواپیمای دلیته کند که وقتی بال هواپیمای استال کرد، قسمت tip بال نباید استال کند، در این صورت توصیه می شود که ایرفویل $root$ و tip یکی نباشد. ایرفویل tip بهتر است نازک باشد، چرا که از جلو استال می کند و وقتی که در استال هستیم، سطوح کنترلی که در $outboard$ قرار دارند (Aileron)، از کار نیافتند.

* ایرفویل $root$ بهتر است ضخیم باشد، چرا که از عقب استال می کند و تغییرات شدید $Lift$ نداریم و همین طور از نظر سازه ای قوی تر است.

⊕ در انتخاب ایرفویل ها:

* برای هواپیمای مسافربری $Fuel Volume$ ، صرف اول را میزند.

* برای هواپیمای جنگنده $Drag During Cruise$ ، صرف اول را میزند.

* t/c بر روی چهار پارامتر تأثیر گذار است:

1 $Weight$ ← هر چه ایرفویل ضخیم تر باشد، وزن ایرفویل کمتر است، چرا که همان اینرسی بال بالاتر است و می توان آن را سبک تر ساخت.

2 $Drag$ ← هر چه بیشتر باشد، C_D بیشتر می شود.

3 $max Lift$ ← هر چه بال بالاتر باشد، توانایی بال را برای رفتن به سرعت های بالا محدود می کند.

4 $fuel volume$ ← هر چه بال بالاتر باشد، باعث افزایش حجم سوخت می شود.

* در نظر داشته باشید، t/c مرتبط با انتخاب زاویه $sweep$ است، افزایش $sweep$ باعث می شود که قابلیت افزایش $thickness$ را داشته باشیم. چون با بالا رفتن $sweep$ ، $chord$ افزایش یافته و برای یک t/c ثابت، می توان t را بالا برد.

* بررسی ایرفویل های $NACA$:

⊕ سری 4: عمدتاً در سرعت های کم مورد استفاده قرار می گیرند و سریعاً دچار استال می شوند، و به دلیل سادگی ساخت، از این نوع ایرفویل 4 رقیب استفاده می کنند.

برای سطوح کنترلی از $NACA$ های 4 رقیب مقارن استفاده می کنند، چون باید $Lift$ مثبت و منفی برابری بدهند.

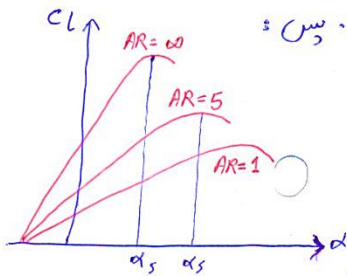
⊕ سری 5: C_{Lmax} زیاد، و در سرعت های زیاد مورد استفاده قرار می گیرند.

⊕ سری 6: در مایخ بالا مورد استفاده قرار می گیرند - رسیدن به جریان نسبتاً $Laminar$ - بهبود $\frac{L}{D}$

* AR

$$AR = \begin{cases} \frac{b}{c} & \text{برای بال مستطیلی} \\ \frac{b^2}{s} & \text{برای بال ذوزنقه ای} \end{cases}$$

* از نظر سه بعدی، یک بال کوتاه و چاق (AR کم)، از یک بال بلند و نازک (AR زیاد ولی با همان مساحت)، سیای بیشتری دارد. نوک بال به دلیل وجود اختلاف فشار بین بالا و پایین بال ایجاد گرداب کرده و جریان از پایین به بالا فرار می‌کند. بنابراین هرچه دهندی بال بیشتر باشد، این عارضه کمتر بوده و لذا باعث کاهش سیای و افزایش برآ می‌شود. پس:



- * افزایش AR باعث افزایش Cl_{α} می‌شود.
- * Cl_{max} // // // // *
- * کاهش α_s می‌شود. // // // *

- * هرچه AR بیشتر شود، جریان روی بال به دو بعدی بودن نزدیک‌تر شده و بازده بال بالا می‌رود.
- * افزایش AR، اثر Down wash را کاهش می‌دهد.
- * افزایش AR، باعث کاهش اثر tip vortex می‌شود.
- * هرچه \sqrt{AR} افزایش یابد $(\frac{L}{D})_{max}$ برای هواپیمای مادون صوت کاهش می‌یابد.

* tip vortex : vortex هایی که روی نوک بال ایجاد می‌شوند و باعث جریانات عرضی می‌گردند به همین دلیل در نوک بال Lift کمتری داریم و AR این اثر را در span کاهش می‌دهد.

- * AR هرچه بالا تر برود، باعث ضعف سازه ای می‌گردد و باعث خم شدن بال، به طرف بالا شده و روی رفتار ایرفویل تأثیر می‌گذارد.
- * افزایش AR یک مشکل ذاتی دارد، با اینکه افزایش AR، باعث افزایش Cl_{α} می‌شود و این برای take off و Landing مناسب است، ولی در سرعت های بالا، این افزایش Cl_{α} مضرات است، چون زاویه حمله استال آن کم می‌شود.
- * افزایش AR رفتار هواپیمای را برای گذر از توربولانس مشکل می‌کند.

* اگر از High AR استفاده کنیم، معمولاً اجازه می‌دهیم که بال قبل از دم استال کند، و به این خاطر که جریان مغشوش شده ی روی بال، به دم برخورد می‌کند و دم را می‌لرزاند و trim طولی

دستخوش تغییر می‌گردد. AR_{wing} بهتر است از AR_{tail} بیشتر باشد، به این علت که دم دیرتر در یک زاویه حمله برابر، دچار استال می‌شود. این چله با چله قبلی منافاتی ندارد، چرا که محدوده AR بهینه، توسط طراح باید مد نظر قرار گیرد.

* AR_{canard} بهتر است که از AR_{wing} بیشتر باشد، چرا که زودتر از بال در یک زاویه حمله برابر، استال می‌کند.

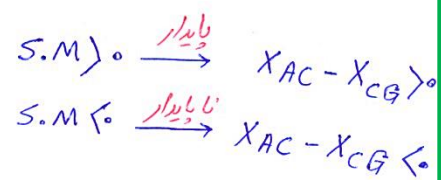
Sweep Angle (A):

* Sweep باعث افزایش عدد مایخ بجرانی می‌شود، چرا که باعث به تعویق افتادن پدیده شکست می‌شود، همان طور که در دایم شکست با مؤلفه عمودی سرعت بر لبه حمله متناسب است و نه با بردار سرعت حرکت، در واقع sweep باعث کاهش مؤلفه عمودی سرعت بر لبه حمله می‌شود، و لذا با هواییابی sweep دار می‌توان در سرعت‌های بالا پرواز کرد.

* sweep باعث بهبود static margin می‌گردد و باعث بهبود پایداری استاتیکی طولی هواپیما می‌گردد. sweep باعث عقب رفتن CG و AC توأم می‌گردد، ولی AC را نسبت به CG بیشتر عقب می‌برد.

$$\frac{Cm_{\alpha}}{CL_{\alpha}} = \frac{\delta Cm}{\delta CL} = \overline{X}_{CG} - \overline{X}_{AC}$$

فاصله CG و AC
static margin را
(S.M) می‌نامند.



* به علت به وجود آمدن natural dihedral، (تبدیل بال β به α)، sweep باعث بهبود پایداری عرضی سمتی می‌شود.

* sweep باعث بهبود دید در هواپیماهای نظامی می‌گردد.

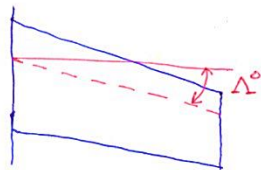
* sweep باعث کاهش CL_{α} و CL می‌گردد. (اثر آن عکس اثر AR است، لذا در طراحی باید نقطه optimum را حساب کرد.)

* sweep باعث افزایش گستره خشی می‌گردد.

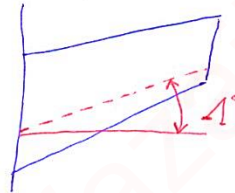
* زاویه sweep زیاد، برای هواپیماهایی که با سرعت پایین پرواز می‌کنند، مناسب نیست، چون در سرعت‌های پایین induced drag بزرگ غالب است، لذا همانطور

39 که می دانید پارامتر K (در kc^2) که برابر $\frac{1}{\pi A R e}$ یا $\frac{5}{\pi b^2 e}$ می باشد، بر اثر sweep زیاد، دارای ط کم می شود، که در نتیجه باعث افزایش k و افزایش induced drag می شود و این قضیه برای هواپیماهایی که در سرعت های پایین پرواز می کنند، مناسب نیست.

* تمام نکات بال برای حالت sweep back می باشند و برای sweep forward، عکس نکات بال برقرار است.



sweep back



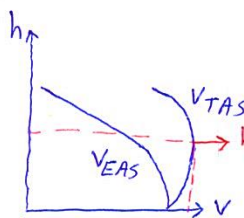
sweep forward

* در صورتی که لبه فرار بال زاویه داشته باشد، نمی گویند بال عقب گرد است. (یعنی no sweep)

* معمولاً هواپیماهایی که می خواهند در رژیم های مختلف پرواز کنند، را به صورت variable sweep می سازند، تا در رژیم های مختلف، بالاترین عملکرد را داشته باشند. مشکل variable sweep این است که باعث افزایش وزن بال می شود. (متعلقات این سیستم، باعث افزایش 20% وزن بال می شوند).

* sweep باعث ایجاد یک جریان عرضی روی بال می گردد، که پدیده flutter را باعث می شود در sweep forward، چون جریان از tip به root می آید، لذا در این نوع، الیرون ها سریع تر دچار flutter می شوند. (نسبت به sweep back)

* در هواپیماهای subsonic، shock در $\frac{c}{4}$ ، تشکیل می شود، لذا این زاویه از جهت

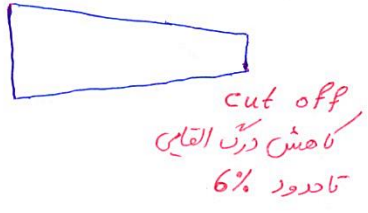
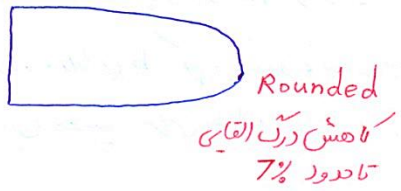


طراحی، مهم است. $(\frac{1}{4} c)$ subsonic sweep angle

* برای جلوگیری از فلاتر، وزنه تعادلی را جلوی Hinge line قرار می دهند، کروز h

چرا که Hinge line، محور خمی بال است و تأثیری روی پایداری طولی هواپیما ندارد

* taper ratio :



* باعث کاهش induced drag می شود، چرا که به توزیع بیضوی نزدیک می شویم.

* باعث کاهش وزن هواپیما های غیر نظامی می شود.

* taper (ران زیر 0.2، برای هواپیما های civil، کار درستی نیست.

* اگر از taper برای طراحی استفاده کنیم، باید توجه داشته باشیم که ممکن است ایرفویل های tip و root مخالف باشند، لذا سیستم taper (ران) پیچیده تر می شود، چون ایرفویل وسطی را نمی دانیم.

* هر چه taper ratio به سمت صفر میل کند، سرعت بالاتر می رود و (در هواپیما های supersonic، از taper ratio کم و sweep angle زیاد استفاده می کنند.

* اگر taper استفاده کنیم، باعث می شود که lift نوک بال، نسبت به حالت مستطیلی کمتر شود و در نتیجه همان آن نسبت به محور طولی بدنه کاهش یابد و در نتیجه باعث کاهش احتمال پدیده فلاتر می شود.

* taper باعث بهبود رفتار استال می گردد.

* sweep angle هر چه بیشتر شود، در حالت subsonic، induced drag، از یادمی کنند.

ولی taper، باعث کاهش induced drag می شود. پس بین این دو حالت باید نقطه optimum را حساب کرد.

* تأثیر sweep نسبت به taper، بر درگ القایی غالب است.

* Twist :

پدیده زاویه ای است که بین دو ایرفویل tip و root، (داره می شود و باعث می شود که زاویه حمله tip و root تغییر کند.

- * 2 نوع Twist داریم:
 - Geometric Twist → در هر مقطع، زاویه حمله فرق می کند.
 - Aerodynamic Twist → در هر مقطع، ایرفویل فرق می کند.

* wash out ، توزیع Lift را به توزیع بیضوی نزدیک می کند.

$$\hat{E} = \hat{\alpha}_t - \hat{\alpha}_r$$

$\hat{\alpha}_t$ مثبت \downarrow wash in
 $\hat{\alpha}_r$ منفی \downarrow wash out

* Twist معمولاً بیشتر از 3° ، نباید باشد.

* wash out جلوگیری از استال tip می کند و باعث به تأخیر افتادن استال می شود.

* ساخت Aerodynamic از Geometric ، سفت تر است.

* Twist باعث کاهش وزن بال می شود، چرا که اعمال Twist ، موجب حرکت مرکز فشار روی بال به سمت root می شود، که این باعث کاهش گشتاور خمشی حول root بال شده و موجب سبک شدن سازه بال می شود.

* Incidence :

* زاویه بین وتر ریشه و center line هواپیمای را زاویه نصب یا Incidence می گویند.

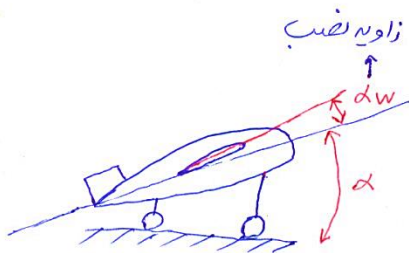
* این زاویه را برای فاز cruise طراحی می کنند.

* هواپیماهایی که دارای بدنه بلند هستند ، هنگام برخاست Lift مناسب می خواهند و باید در همین حال بدنه را افقی نگه دارند ، بنابراین برای دادن زاویه جمله مناسب به بال ، از زاویه نصب بال استفاده می شود ، پس می توان گفت : تأثیر زیاد زاویه نصب بال ، در فرآیند برخاست است .

* باعث کم شدن drag fuselage ، در هنگام گروز می شود .

* نکته مهم : توجه کنید هنگامی که طراحی می کنید ، اگر Incidence داریم ، Twist به هم نخورد .

* در هواپیماهای fighter ، معمولاً incidence نمی دهند ، اگر هم بدهند ، بیشتر از 1° نیست .



* در هواپیماهای مسافربری ، زاویه نصب حدود 3 تا 5 درجه است .

* زاویه نصب را طوری تعیین می کنند ، که در پرواز گروز ، زاویه جمله بدنه صفر باشد ، یا با زاویبری جمله ای که ، بسای بدنه را حداقل می کند ، هواپیما حرکت کند .

* Dihedral Angle ⁴²

زاویدایی که بال در صفحه xy با افق می سازد.



- * Dihedral position بال بستگی دارد.
- * باعث پایداری عرضی سمتی می شود در هنگام roll.
- * در هنگام side slip، باعث rolling stability می شود.
- * در پایداری عرضی سمتی: $1^\circ \text{ Dihedral} \equiv 10^\circ \text{ sweep}$
- * Dihedral بیش از حد باعث می شود که مورد Dutch roll رفتار نامناسبی داشته باشد.
- * همانطور که می دانیم High wing، دارای پایداری است و Low wing، (دارای ناپایداری عرضی است). لذا از دیدگاه پایداری بهتر است، برای کنترل پذیری بهتر، یک عامل پایداری کننده، با یک عامل ناپایدار کننده ترکیب شود. بنابراین ترکیب Low wing با Γ^+ و ترکیب High wing با Γ^- مناسب است.
- * ترکیب های قسمت قبل، باعث تقویت سازه هم می شوند.

* Fuel volume

$$V_{WF} = 0.59 \frac{S^2}{b} \left(\frac{t}{c}\right)_r \left[\frac{1 + \lambda_w T_w^{1/2} + \lambda_w^2 T_w}{(1 + \lambda_w)^2} \right]$$

$$T_w = \frac{\left(\frac{t}{c}\right)_r}{\left(\frac{t}{c}\right)_t}$$

$$\text{وزن مخصوص بنزین} = 6.5 \text{ lb/Gal}$$

$$1 \text{ Gal} = 231 \text{ in}^3$$

* بدن (Fuselage):

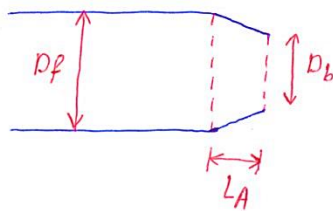
* در طراحی اولیه بدن دید بسیار ساده ای است، به پارامترهای زیر توجه می کنیم:

$$\frac{L_f}{D_f}$$

طول بدن
قطر بدن

هر چه بزرگتر باشد، بدن کشیده تر است.

همچنین هر چه بیشتر باشد، هواپیما هنگام برخاستن، دچار مشکل چرخش بدن می شود.



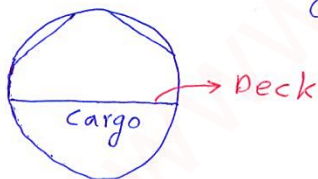
* هواپیما احتیاج به یک قوس مناسب در عقب بدن دارد. (محدوده L_A)، برای تخمین ابعاد بدن هواپیما، باید از Data base استفاده کنیم و نباید از جدول 1-4 کتاب جلد 2 راسکم استفاده کنیم.

* در Cabin Cross section، مسایل زیر را در نظر می گیریم:

تشریفات }
commercial
:
:

1 نحوه سوار و پیاده شدن مسافر
2 سایز صندلی هواپیما (استاندارد نیست، چون بستگی به نوع طراحی دارد.

* package های مربوط به بال، استاندارد می باشد. (برای بالانش کردن وزن هواپیما)



* ابتدا قطر را بر حسب مقدار نشستن مسافری در عرض هواپیما، به دست می آوریم و آنگاه با استفاده از این رابطه و داشتن $\frac{L_f}{D_f}$ ، می توانیم L_f را تعیین کنیم.

* عرض صندلی ها بین 28" تا 34" برای دو راهرو
" " 18" تا 28" برای تک راهرو
" " 36" تا 38" برای طراحی لوکس

* بلند دایروی نسبت به بدن تخم مرغی فضای بیشتری برای حمل بار دارد.

* در بدن های تخم مرغی، اگر از غای رو به رو، نگاه کنیم، درگ ناشی از hape کمتر است.

- * در بدنه‌های تقم مرغی، توزیع تنش برشی کمتر است.
- * ساخت بدنه‌های تقم مرغی سخت‌تر است و وزن آنها هم بیشتر است. (به خاطر تقویت سازه و رفع fatigue)
- * اگر هواپیمای نظامی باشد، باید مسأله حمل سلاح را نیز مدنظر قرار دهیم.
- * طراحی کابین مسافری از نظر ارتفاعی اهمیت دارد.
- * طراحی کابین خلبان و ابعاد صندلی خلبان، از نظر راحتی دارای اهمیت است.

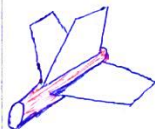
* Empennage Design :

طراحی دم (قسمت عقب هواپیمای) - (Tail Design)

- * وظیفه اصلی دم هواپیمای، پایداری و trim کردن حرکت طولی و سمتی هواپیمای می‌باشد.
 - * به علت اینکه دم در هواپیمای، نقش پایداری دارد، به مجموعه دم افقی و عمودی، stabilizer می‌گویند.
 - * سطوح کنترلی متصل روی دم افقی و عمودی، وظیفه کنترل‌کننده نیز دارند.
- provides trim and stability control

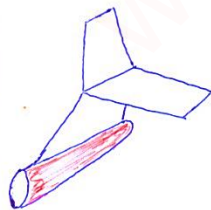
* انواع شکل دم در هواپیمای:

1 دم معمولی، conventional :



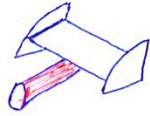
طراحی ساده - به نسبت دیگر شکل‌ها کمترین وزن را دارد.

2 دم T شکل :



سفالین‌تر از دم معمولی است - دم عمودی در این نوع نیاز به مساحت کمتری دارد - در این نوع دم افقی کمتر تحت تأثیر Down Wash بال و یا جریانات ناشی از ملخ، قرار می‌گیرد و به همین دلیل، لرزش در دم افقی کمتر است - لرزش در دم عمودی بیشتر خواهد بود - در α زیاد احتمال وقوع پدیده Deep stall وجود دارد که مفید نیست، برای جلوگیری از این پدیده باید دهنه دم از فاصله موتور تا بدنه بیشتر باشد. $C_{L\alpha}$ دم عمودی، در این نوع نسبت به دم معمولی

بیشتر است - اگر بخواهیم از موتور در عقب استفاده کنیم ، مثلاً 3 موتور از این نوع استفاده می کنند -
در هواپیما های دوزیست ، از این نوع بیشتر استفاده می شود - دم عمودی جهت تحمل دم افقی ، باید
قوی تر باشد - (دلیل سنگینی نسبت به دم معمولی)



* دم H شکل :

- * اغتشاشات ناشی از بدنه تأثیری روی دم عمودی ندارد.
- * نازل های موتورهای هواپیماهای جنگنده را مخفی می کنند.
- * ارتفاع دم عمودی در این حالت ، نسبت به بقده کمتر است .
- * بیشتر برای هواپیماهای بدون سرنشین High endurance استفاده می شود .



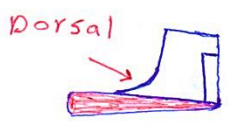
* V tail :

- * کم کردن Swept
- * هم زمان نقش دم عمودی و افقی را بازی می کند .
- * درگ تداومی کمتر است .
- * سیستم کنترلی پیچیده تر است . (عیب این نوع این است که فقط یک مدل سطح کنترلی - rudder vator دارند) .
- * برای اینکه مشکل این نوع دم را اصلاح کنند ، طرح شکل را پیشنهاد دادند ، که باعث بهبود پایداری عرضی می شود .

* spin یک بدیده ذاتی هواپیماست ، که بعد از stall اتفاق می افتد ، بعد از اسنال و وارد dive شدن ، باید منتظر باشیم تا جریان روی دم بچسبد ، تا کنترلرها کار کنند ، ولی هنگامی که در spin می افتیم ، هواپیما وارد یک حرکت دورانی و مارپیچی می گردد و برای کنترلرها مشکل ایجاد می کند ، ابتدا باید spin را متوقف کنیم و سپس بتوانیم هواپیما را به حالت پایدار ، recover نماییم .

- * در حالت spin ، ایلرون ها ، عکس العمل یا response خوبی ندارند .
- * به علت سرعت گردشی که در نوک بال ایجاد می شود ، این مشکل پیش می آید .
- * عمده مشکل ، طراحی درست دم افقی و عمودی است ، چرا که Rudder نیز به علت جریاناتی که از روی دم افقی بیرون می ریزد ، تحت تأثیر قرار می گیرد و دچار مشکل می شود .

* یکی از راه‌های بهبود recover کردن spin، این است که دم عمودی را کمی جلو می‌آورند که در fighter ها، این شیوه مرسوم است.



* راه دیگر، استفاده از Dorsal است.

* و راه دیگر استفاده از vertical fin است.

نکته: توجه داشته باشید که هواپیماهای مسافربری نباید Stall کنند و در spin بیفتند، نکات بالا فقط برای هواپیماهای جنگنده و آکروباتیک کاربرد دارد.

* Canard (دم جلو):

* رانده‌مان آن بالاست، چون تحت تأثیر جریان‌های آشفته‌ی بال قرار نمی‌گیرد. البته بال تحت تأثیر جریان‌های آشفته‌ی کانارد قرار دارد و باعث کاهش لیفت بال می‌شود، ولی خود کانارد هم لیفت تولید می‌کند.

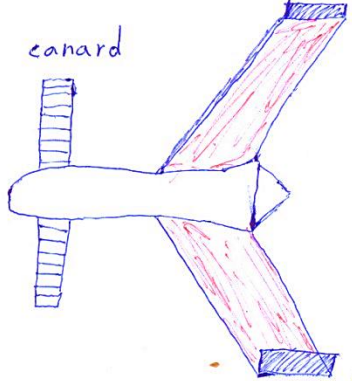
* کانارد اثر مثبت در Lift دارد، در حالی که دم عقب، اثر منفی روی لیفت دارد. * باعث افزایش برد و کاهش مصرف سوخت می‌شود و اثر مثبت در Loiter دارد. (کیفیت گشت زنی را بهبود می‌دهد)

* Static margin در هواپیماهای کانارد، به نسبت کاهش می‌یابد.

* با آنکه سازه کانارد باعث جلو آمدن cg می‌شود، اما تأثیری که بر جلو آمدن ac دارد، بیشتر است.

* قابلیت مانور پذیری این نوع هواپیماها، بالاتر است، چون پایداری کمتری دارند.

* این هواپیماها محدوده‌ی most aft cg و most fwd cg بزرگتری دارند، پس trim پذیری دارند.



* طول باند هواپیماهای Canard، به نسبت کمتر است.

* تکنولوژی ساخت، بالاتر و سفت‌تر و پرهزینه‌تری است.

* مساحت بیشتری نسبت به دم عقب دارند. (به علت

بازوی کمتر نسبت به cg (نسبت به دم عقب))

* هواپیماهای کانارد دارای تعادل (تریم پذیری) بیشتری هستند.

* کاربرد Canard در هواپیماهای supersonic زیاد است ، چون زمانی که موج مایل ، روی کانارد ایجاد می شود ، پس کل هواپیما در جریان مادن صوت حرکت می کند و این خوب است . البته اگر ماخ پروازی بالا باشد ، این امر صادق نیست ، ولی با این حال ، باعث کاهش سرعت عبوری از روی بال می شود .

Static margine \equiv روی پایداری (stability) تأثیر دارد .

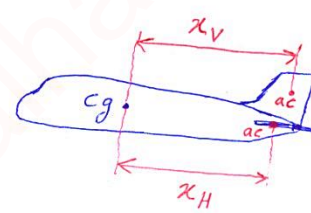
فاصله $most aft cg$ تا $most fwd cg$ \equiv روی تعادل یا مهار پذیری (Trim) تأثیر دارد .

$$V_H = \frac{x_H \cdot S_H}{S_w \cdot \bar{c}_w} \quad \text{ضریب چمی دم افقی} \quad \text{سطح دم افقی}$$

بی بعد بال بال

$$V_V = \frac{x_V \cdot S_V}{S_w \cdot b_w} \quad \text{ضریب چمی دم عمودی} \quad \text{سطح دم عمودی}$$

بی بعد بال بال



$x_H =$ فاصله ac دم افقی از cg
 $x_V =$ فاصله ac دم عمودی از cg

- * با توجه به اینکه V_H و V_V ، اعداد بدون بعدی هستند ، این اعداد را از روی هواپیماهای هم راه تعیین می کنیم .
- * هر چه V_H و V_V بزرگتر باشند ، طول بدنه بیشتر است ، درگ بیشتر است و محدوده سی مکثر نقل بیشتر می شود .
- * هر چه V_H و V_V کوچکتر باشند ، کمکترا ، نیروی کمتری برای به حرکت در آوردن فرامین کنترل توسط خلبان لازم است .
- * با انتخاب مقادیر S_H و S_V و پارامترهای گفته شده در مدار بال ، پارامترهای دم مشخص می شوند .
- * t/c دم عمودی و افقی معمولاً بزرگتر از بال است .
- * AR دم از بال کوچکتر است .
- * Δ بال را طوری طراحی می کردیم که موج ضربه ای ، روی آن ایستد ، $sweep$ دم را طوری طراحی می کنیم ، که بیشتر از بال باشد و اصلاً روی آن شاک ایستد .
- * Average گیری V_H و V_V ، باید با توجه به Data base خودمان صورت گیرد .

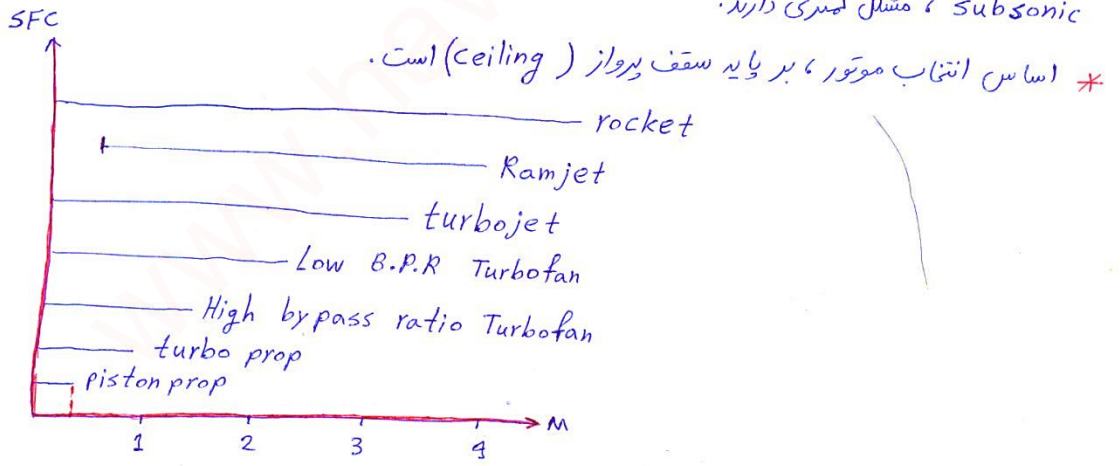
* در دم های T شکل ، AR بین 0.7 تا 1.2 ، برای قسمت عمودی است .
 * در دم های عمودی ، علاوه بر stability trim & control ، باید max roll rate و spin recovery را مد نظر داشت .
 * fuel را در دم قرار نمی دهند ، چون CG عقب می رود .

* propulsion system (سیستم پُشرانش) :

- | | | |
|---|--------------|--------------------|
| 1 | capture Air | Intake or Inlet |
| 2 | compress Air | compressor |
| 3 | Add fuel | combustion chamber |
| 4 | Burn | // // |
| 5 | exhaust | nozzle |

* تنها نکته‌ای که در اینجا ، برای طراحی مهم است ، هوای ورودی و هوای خروجی است .

* $T = \dot{m} (u_e - u)$ → ورودی موتور آنفا supersonic است ، نسبت به ...
 * subsonic ، مشکل کمتری دارند .



* افزایش BPR در ضربه کاری و راندمان تأثیر زیادی دارد .

* برای انتخاب موتور :

* موتور تأمین کننده تراست یا power است .

- 1) Type 2) Number 3) Intigration

* for turbofan:

* برای BPR ، از هواپیمای هم رده استفاده می کنیم .

$$W = 0.084 T^{1.1} e^{-0.045 BPR}$$

$$L = 2.22 T^{0.4} M^{0.2}$$

$$D = 0.393 T^{0.5} e^{-0.04 BPR}$$

* for propeller:

* P_{b1} را از آمارگیری تعیین می کنیم .

$$P_{b1} = \frac{P_{max}}{\eta_p \frac{\pi D_p^2}{4}}$$

ص 129 کتاب یک سری هواپیمای دارد ، P_{b1} را حساب کرده ، همان روند را تکرار می کنیم .

* نصب موتور:

* بهترین عملکرد را از نظر هوامی ورودی ، داشته باشد و هوا مغشوش نباشد .

* به پارامترهای مختلف Configuration بستگی دارد .

$$* S.F = \frac{\text{تراست موتوری که لازم داریم}}{\text{تراست موتوری که موجود است}}$$

$$* W = W_{av} \cdot (S.F)^{1.1}$$

$$* L = L_{av} \cdot (S.F)^{0.4}$$

$$* D = D_{av} \cdot (S.F)^{0.5}$$

$$W_{av} = W_{available}$$

* Landing Gear:

* طراحی L.G کار طراحی هواپیمای نیست ، بلکه فقط طراحی باید

این درک را داشته باشد که بدانند چگونه و کجا L.G را قرار

دهد . بی حساب و کتاب ترین قسمت طراحی هواپیمای ،

طراحی L.G است .

Airframe
طراحی

Engine
انتخاب

L.G
انتخاب

* و تلفظ طراحی هواپیمای ←

* تعداد و اندازه تاپرها - بخصوص لاستیکها :

* مقدار و قطر strut (اهرم)

* جایگذاری اولیه

* قابلیت جمع شونده

* وظایف L.G :

1 در فاز نشستن و برخاست ، وجود آن لازم است .

2 بر روی زمین نقش پایداری را ایفا می کند .

3 در هنگام فرود ، ضربات را جذب می کند . Shock Absorber

4 نقش هدایت هواپیما را روی باند دارد .

5 باعث سرعت گیری هواپیما در هنگام برخاستن است .

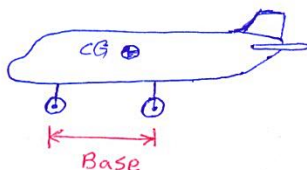
6 باعث کاهش سرعت هنگام نشستن است .

* انواع چیدمان :

1 Single Main

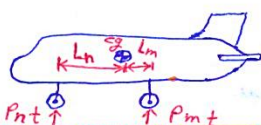


* Geometry Requirements :



* تذکره : چرخ اصلی باید به CG نزدیک باشد .

* از آنجایی که در نوع ارایه فرودهایی که پشت سرهم قرار دارند ، چرخ های عقب ، چرخ اصلی است ، باید فاصله ی آن تا CG ، کمتر از $\frac{Base}{2}$ باشد .



$L_m =$ فاصله ارایه فرود m تا CG

$L_n =$ CG " n " " "

51

$n =$ تعداد strut ها

$W_{T.O} =$ وزن برخاست

S.F = safety factor

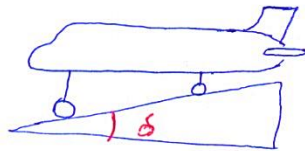
$P_{nt} =$ نیروی وارد به ارباب فرود n

$P_{mt} = m$ " " " " "

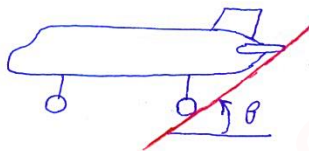
$P_{mp} =$ کل نیروی که بر هر strut وارد می شود.

* $P_{nt} = P_{mp} * n$

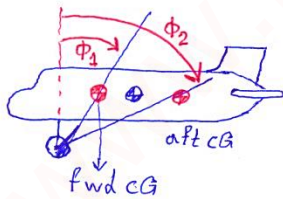
* $P_{nt} = \frac{(SF) * (L_n) * W_{T.O}}{Base}$



* زاویه بین خطوط تماس مشترک بین چرخ های جلو و عقب، از نمای کناری را با زاویه δ نمایش می دهند.
 $10^\circ \leq \delta \leq 15^\circ$

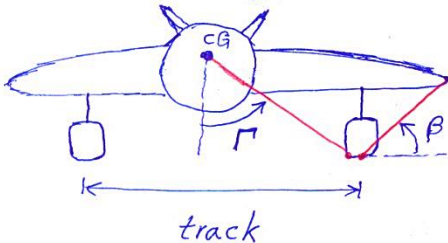


* زاویه بین تماس بر چرخ عقب و دم را زاویه β گویند و حداقل باید 15° باشد. (برای جلوگیری از برخورد دم با زمین، در هنگام rotation برخاست و نشست).



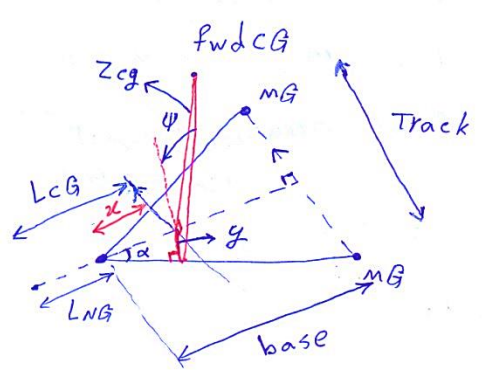
* زاویه بین خط گذرنده از عقب ترین و جلو ترین محل CG و محور چرخ جلو، با خط عمودی را با ϕ نمایش می دهند. معمولاً $16^\circ \leq \phi \leq 25^\circ$

هواپیمای از نمای رو به رو



* زاویه بین چرخ های کناری در راستای مرکز ثقل روی محور z ها را با γ نمایش می دهند. (برای tail dragger). L.G که بعداً توضیح داده خواهد شد، حدوداً 25° است.

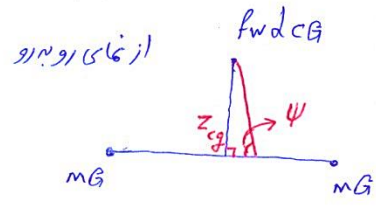
* زاویه بین خط گذرنده از نوک بال و زیر هر چرخ را با خط افقی، با β نمایش می دهند. حداقل β 20° است.



$$\ast \tan d = \frac{\text{track}/2}{\text{base}}$$

$$\ast \tan \psi = \frac{Z_{CG}}{Y}$$

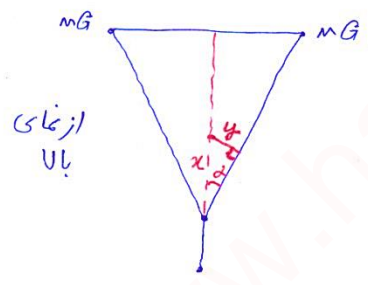
$$\ast \alpha = \underbrace{L_{CG}}_{\substack{\text{فاصله دماغه} \\ \text{fwd CG تا}}} - \underbrace{L_{NG}}_{\substack{\text{فاصله دماغه تا} \\ \text{NG}}}$$



$$\ast \sin d = \frac{Y}{x}$$

با جایزایی

$$\ast \sin \alpha = \frac{\frac{Z_{CG}}{\tan \psi}}{L_{CG} - L_{NG}}$$



* معمولاً زاویه psi کمتر از 55° است. $\psi \leq 55^\circ$

* psi معرف ارتفاع ارابه فرود است.

* Main Gear می تواند هم جلوی CG باشد، هم عقب CG

→ ادامه L.G ها *

: Bicycle main 2

* در این حالت، ناپایداری استاتیکی وجود دارد، که برای از بین بردن این موضوع، در نوک بال ها، 2 تا چرخ کوچک قرار می دهند.

* چون زاویه pitch مناسب برای بلند شدن ندارند، هواپیما خیلی دیر از زمین بلند می شود و طول باند این نوع هواپیما ها زیاد است. به همین دلایل این نوع L.G، منسوخ شده است.

* ناپایداری ذاتی در نیروی جانبی داشته، لذا هنگامی که هواپیمای Landing می‌کند، این 53 طرف و آن طرف می‌رود و نمی‌تواند در خط مستقیم حرکت کند و خلبان باید هنگام فرود با ترمز، بسیار بازی کند.



3 Tail Dragger :



کاربرد در هواپیماهای ملخی موتور جلو است، که فاصله‌ی مناسب ملخ



را تا زمین به وجود می‌آورند. ناپایداری استاتیکی دارند. زاویه دید خلبان، بر روی باند کم می‌شود. مشکل سوار و پیاده شدن خلبان وجود دارد، چون هواپیما هنگامی که روی زمین است، افقی قرار ندارد.



4 Nose Gear یا Tricycle :



امروزه رایج‌ترین نوع L.G است، چرخ‌ها در این مدل، هم اندازه هستند، پس هواپیما روی زمین افقی قرار می‌گیرد. از آنجایی که CG جلوتر از چرخ‌های اصلی (Main) می‌باشد، لذا روی زمین پایدار است و دید خلبان مناسب است.



5 Multi bogey :



در هواپیماهای سنگین استفاده می‌شود و چرخ‌ها با وسایل به نام bogey، به هم وصل می‌شوند.

6 skid :

برای هواپیماهای سبک استفاده می‌شوند، برای نشستن روی آب یا چمن یا زمین‌های نرم.

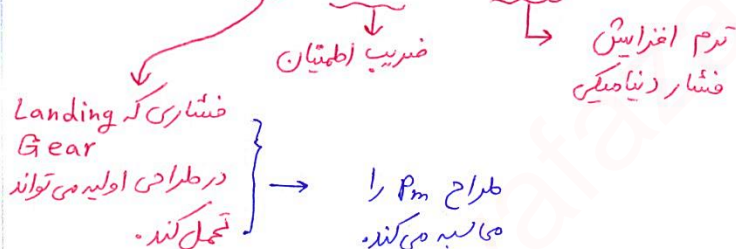
Mass stabilizer
 Long Rod
 Cone
 Fin



*

* ما هیچ وقت یک Version هواپیمای طراحی نمیکنیم، بلکه Version های مختلفی از هواپیمای را طراحی میکنیم، چون در این حالت ممکن است وزن هواپیمای تغییر کند و ما هر بار نمیخواهیم یک Landing Gear جدید انتخاب کنیم. هر هواپیمای را تا جایی میتوان Modify کرد که Landing Gear آن اجازه دهد.

$$P = P_m * (1.25) * (1.08)$$



* پس از بدست آوردن این فشار { 9.1 سایز تایر و فشار لاستیک ها و اطلاعات اولیه L.G استخراج می شوند. 9.2

* سایر مواردی که برای L.G باید مد نظر طراحی باشند:

* تعریف وزن (وزن هواپیمای + وزن L.G)

* Retraction kinematics → مکانیزم جمع شونده:

در حالتی که این مکانیزم وجود داشته باشد، طراحی باید به این فکر کند که L.G کجا و چگونه باید جمع شود؟

- (1) درون بال
 - (2) درون بدنه
 - (3) درون پوشش موتور جمع شوند.
 - (4) زیر بال
 - (5) در کنار بدنه
- L.G { solid spring
 Rudder & Hings
 P.neumatics shock strut
 " " Hings

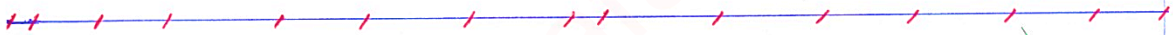
* Weight & Balance :

* از لحاظ تئوری ، این مطلب ساده است ولی از لحاظ طراحی این مطلب پیچیده است .

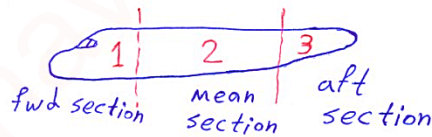
* 13 تا Item برای وزن هواپیما داریم :

- | | |
|-----------------------|----------------------|
| 1) fuselage | 8) Crew |
| 2) wing | 9) Fuel |
| 3) Empenage | 10) passenger |
| 4) Landing Gear | 11) Baggage |
| 5) engine | 12) Cargo |
| 6) Fixed equipments | 13) Expendable loads |
| 7) Trapped Fuel & oil | |

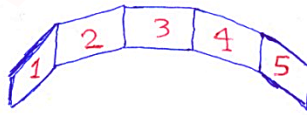
بارهایی که در وسط راه از هواپیما بیرون پرتاب می شوند.



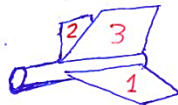
1) Fuselage



2) wing



3) Empenage



2 + 1
یک دم دو قسمتی
عمودی دم افقی

4) Landing Gear → 3 قسمت

5) trapped Fuel & oil → 2 قسمت → 1 سوخت + 1 روغن

* بقیه موارد ، بستگی به تعداد دارد .

CG *

* $\sum_{i=1}^7 W_i = W_E$

* $\sum_{i=1}^8 W_i = W_{OE}$

* $\sum_{i=1}^{13} W_i = W_{T.O}$

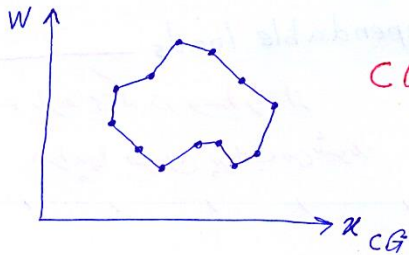
مرکز جرم هر قسمت از وزن

w_i	x_i	$w_i \cdot x_i$	y_i	$w_i y_i$	z_i	$w_i z_i$
w_1						
w_2						
...						
w_{13}						

* $x_{CG} = \frac{\sum w_i x_i}{\sum w_i}$

* $y_{CG} = \frac{\sum w_i y_i}{\sum w_i}$

* $z_{CG} = \frac{\sum w_i z_i}{\sum w_i}$



CG Potato

* بهترین حالت توزیع جرمی هواپیما، زمانی است که x_{CG} در حالت های زیر برابر باشند:

$x_{CG}^{OE} = x_{CG}^{Fuel} = x_{CG}^{payload}$

* هنگام محاسبات و مرکز مختصات را جایی بگذارید که تمام مختصات مثبت باشند، یعنی در نوک هواپیما

* توجه داشته باشید CG هواپیما، باید جلوی AC باشد، تا هواپیما پایدار باشد و اگر ناپایداری

داشته باشیم، باید از سیستم های مصنوعی مثل SAS (Stability Augmentation system)

استفاده کنیم، که درباره این سیستم در طراحی 2، توضیح خواهند داد.

* Wing : $x_{CG} = 37\% \sim 42\% \bar{c}$

* $\begin{cases} H.T \\ V.T \end{cases} : x_{CG} = 30\% \bar{C}_{H,V}$

* Nacells : $x_{CG} = 40\% L$

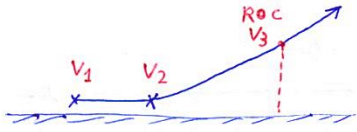
* Fuselage canopy : $x_{CG} = 0.26 L_f$

* V cabin : $x_{CG} = 39\% \sim 40\% L_f$

پوسته موتور

Nacelle

* Sizing to climb requirements :



prop {

$$Roc = 33000 \left\{ \frac{\eta_p}{\left(\frac{w}{p}\right)} - \frac{\left(\frac{w}{s}\right)^{1/2}}{19 \sqrt{\frac{c_L^2}{c_D^2} \sigma}} \right\}$$

$$CGR = \frac{18.97 \eta_p \sigma^{1/2} c_L^{1/2}}{\left(\frac{w}{p}\right) \left(\frac{w}{s}\right)^{1/2}} - \frac{1}{c_L/c_D}$$

← به صورت رادیان

Jet {

$$Roc = v \left[\frac{T}{w} - \frac{1}{c_L/c_D} \right] \leftarrow \gamma < 15^\circ$$

$$Roc = v \left[k - \left[k^2 - k + \frac{1}{1 + \left(\frac{c_L}{c_D}\right)^2} \right]^{1/2} \right] \frac{T}{w} \leftarrow \gamma > 15^\circ$$

$$k = \frac{\left(\frac{c_L}{c_D}\right)^2}{1 + \left(\frac{c_L}{c_D}\right)^2}$$

$$CGR = \frac{T}{w} - \frac{1}{c_L/c_D}$$

مثال * هواپیمایی را طراحی کنید که در وضعیت بعد از take off ، Roc این هواپیمایی 1000 ft/min و CGR = 0.01 rad باشد.

1) Configuration → تعیین فرم‌های مختلف درگ پلار → مثلاً یک موتور از دست رفتن - فلپ باز - فلپ بسته و...

2) Note for OEI { Thrust ← $T \frac{N-1}{N}$ power ← $p \frac{N-1}{N}$ } N = تعداد موتورها

* در حالتی که یک موتور از دست رفت است و می‌خواهیم climb انجام دهیم، آیین نامه \$V_3\$ را تعیین می‌کند.

3) compute approximate $c_L = \frac{c_{Lmax}}{k^2}$ ex: $v = 1.3 V_{S_{T.O}}$ → $c_L = c_{Lmax} / 1.69$

4) C_D می‌سببی \rightarrow با توجه به Drag polar این فاز پروازی

5) برای می‌سببی \rightarrow شرایط فرودگاه‌ها هم داده شده است

* Sizing to ceiling requirements:

$$Roc)_o = \frac{h_{abs}}{t_{cl}} \ln\left(\frac{1}{1 - \frac{h}{h_{abs}}}\right)$$

$$Roc = Roc)_o * \left(1 - \frac{h}{h_{abs}}\right)$$

مثال * مطلوب است size هواپیمایی که سقف پرواز آن 25000 ft باشد. ($h_{abs} = 30000$ ft)

$$100 = Roc)_o * \left(1 - \frac{25000}{30000}\right) \rightarrow Roc)_o = 600 \text{ ft/min}$$

\downarrow
Roc فرضی

مثال * مطلوب است طراحی هواپیمایی که برای رسیدن به ارتفاع 25000 فای، فقط 10 min

زمان بخواهد. ($h_{abs} = 30000$ ft)

$$Roc)_o = \frac{30000}{10} \ln\left(\frac{1}{1 - \frac{25000}{30000}}\right) = 5375.2 \text{ ft/min}$$

* Sizing to maneuvering:

$$L = n w$$

Load factor

* مانور طبق رابطه ساده روی پرو
تعیین می‌شود.

* یعنی جایی که لازم است بیشتر از وزن یا کمتر از وزن، Lift داشته باشیم.

* کروز، مانوری است که $n=1$ است.

* $L = n w$ $\left\{ \begin{array}{l} \text{یعنی بتواند } n \text{ برابر وزنش، Lift تولید کند، آیرودینامیکی} \\ \text{برند آن برابر باری که به آن وارد می شود، بتواند سالم بماند، سازه ای} \end{array} \right.$

* برای آنکه هواپیمایی دارای یک مانور بشود ($L = n w$)، همزمان باید $T = D$ باشد.

$$* T = D = C_D \cdot \bar{q} \cdot S = \left(C_{D_0} + \frac{C_L^2}{\pi A R e} \right) \bar{q} S \quad (1)$$

$$* C_L = \frac{n \cdot w}{\bar{q} \cdot S} \quad (2)$$

$$(1), (2) \rightarrow T = \left(C_{D_0} + \frac{n^2 w^2}{(\bar{q} S)^2} \right) \cdot \bar{q} \cdot S = C_{D_0} \cdot \bar{q} \cdot S + \frac{n^2 w^2}{\pi A R e \cdot \bar{q} \cdot S}$$

$$\rightarrow \frac{T}{w} = C_{D_0} \cdot \bar{q} \cdot \frac{1}{\left(\frac{w}{S}\right)} + \frac{n^2 \left(\frac{w}{S}\right)}{\bar{q} \cdot \pi \cdot A R e}$$

* مثال * هواپیمایی را طراحی کنید که در ارتفاع 25000 ft وارد مانوری با $n=3$ و سرعت

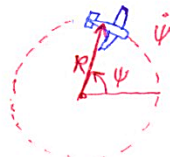
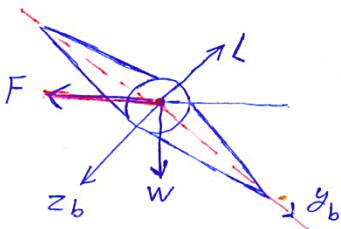
$$\bar{q} = \frac{1}{2} \rho v^2 \quad 525 \text{ ft/s} \text{ شور.}$$

* اگر عدد ماخ را داده باشند، باید با توجه به ارتفاع، a و سپس v را تعیین کنیم.

* sizing to Turn :

* دور زدن، مانوری است که در همه هواپیماها وجود دارد.

* هواپیمایی را تعیین کنید که در ارتفاع 20000 ft، شعاع دورانش به اندازه R باشد.



$$\left. \begin{aligned} L \cos \phi = w &\rightarrow L = \frac{1}{\cos \phi} w \\ L = n w & \end{aligned} \right\} \rightarrow n = \frac{1}{\cos \phi}$$

$$F = L \sin \phi = \frac{w}{g} R \dot{\psi}^2 \rightarrow F = \frac{1}{\cos \phi} w \cdot \sin \phi = \frac{w}{g} R \dot{\psi}^2$$

$$\rightarrow \tan \phi = \frac{R}{g} \dot{\psi}^2$$

$$* v = R \dot{\psi}$$

$$* \tan^2 \phi = \frac{1 - \cos^2 \phi}{\cos^2 \phi} = \frac{1}{\cos^2 \phi} - 1$$

$$\rightarrow \tan^2 \phi = n^2 - 1 = \left(\frac{R}{g} \dot{\psi}^2 \right)^2$$

$$\rightarrow \begin{cases} n = \sqrt{\left(\frac{v \dot{\psi}}{g} \right)^2 + 1} \\ n = \sqrt{\left(\frac{v^2}{Rg} \right)^2 + 1} \end{cases}$$

مثال * هواپیمايي طراحي كنيد كه سرعت دور زدنش ($\dot{\psi}$) برابر ... باشد.