

ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΚΑΙ ΕΛΕΓΧΟΣ ΓΙΤΗΣΗΣ

2: ΣΤΑΤΙΚΗ ΙΣΟΡΡΟΠΙΑ ΚΑΙ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ

Ισορροπία και ευστάθεια

Κατάσταση ισορροπίας:

$$\sum F = 0 \quad \kappa \alpha \iota \quad \sum M_{cg} = 0$$

⇒ Το αεροσμάφος διατηρείται σε ματάσταση σταθερής ομαλής πτήσης.

Ευστάθεια: η τάση του αεροσκάφους να επιστρέφει στην κατάσταση ισορροπίας του μετά από μια διαταραχή.

Η διαταραχή μπορεί να οφείλεται σε:

- ενέργειες του πιλότου,
- ατμοσφαιρικά φαινόμενα,
- δράση αυτόματου συστήματος ελέγχου,
- μηχανική βλάβη κ.ά.

Το αεροσμάφος πρέπει να είναι αρμετά ευσταθές ώστε να μην είναι αναγμαία η επέμβαση του πιλότου μετά από μάθε διαταραχή.

Αντιστάθμιση (ή κατάσταση αντιστάθμισης)

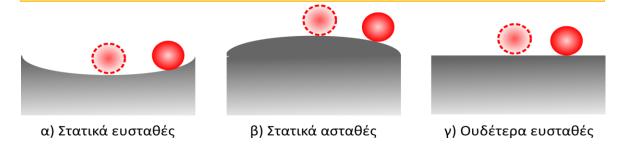
> Καθορίζει τις **αρχικές συνθήκες** γύρω από τις οποίες μπορεί να μελετηθεί η δυναμική συμπεριφορά που μας ενδιαφέρει.

>Κατά τη διάρμεια της πτήσης, ο πιλότος του αεροσμάφους ρυθμίζει τα πηδάλια με τέτοιο τρόπο — δηλαδή «αντισταθμίζει» το αεροσμάφος- ώστε εάν σε οποιαδήποτε στιγμή απελευθερώσει τα χέρια του από τα χειριστήρια, το αεροσμάφος θα συνεχίσει να πετά στις συνθήμες πτήσης που είχαν επιλεγεί αρχιμά.

Στατική ευστάθεια

Στατικά ευσταθές αεροσκάφος:

Κατασκευασμένο έτσι ώστε μετά από μια διαταραχή, να δημιουργούνται κατάλληλες αεροδυναμικές δυνάμεις επαναφοράς στη κατάσταση ισορροπίας.



Σχήμα: Ποιοτικά οι διάφορες περιπτώσεις στατικής ευστάθειας. Στην ευσταθή περίπτωση της σφαίρας, η δύναμη του βάρους παίζει το ρόλο της δύναμης επαναφοράς.

Διατήρηση της ισορροπίας (trimmed equilibrium):

Απαιτεί την κατάλληλη και ταυτόχουνη **ούθμιση των κύοιων μεταβλητών** της πτήσης και στους έξι βαθμούς ελευθεοίας.

Εξαρτάται από:

- ταχύτητα,
- -γωνία του ίχνους πτήσης,
- -τη διαμόρφωση (configuration) του αεροσκάφους,
- -το βάρος,
- -θέση του κέντρου βάρους.

Στατική ευστάθεια

Αεροσκάφος: Συμμετρικές αεροδυναμικές ιδιότητες

- ⇒ Συνήθως απαιτείται μόνο διαμήκης (longitudinal) αντιστάθμιση.
- ⇒ Εγκάρσια (lateral) αντιστάθμιση και αντιστάθμιση διεύθυνσης (directional) σε περιπτώσεις κάποιας ασυμμετρίας καυσίμου ή στην περίπτωση αστοχίας ενός κινητήρα (για πολυκινητήριο αεροσκάφος).

ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ

- \Rightarrow Ταυτόχρονη ούθμιση της γωνίας του πηδαλίου ανόδου-καθόδου (δ_e) και της ώσης (δ_p).
- \Rightarrow Προσδίδεται η απαιτούμενη ταχύτητα και γωνία του ίχνους πτήσης $\gamma_e(\Rightarrow$

Στατική ευστάθεια

ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΥΣΤΑΘΕΙΑ ΚΑΙ ΕΥΣΤΑΘΕΙΑ ΔΙΕΥΘΥΝΣΗΣ

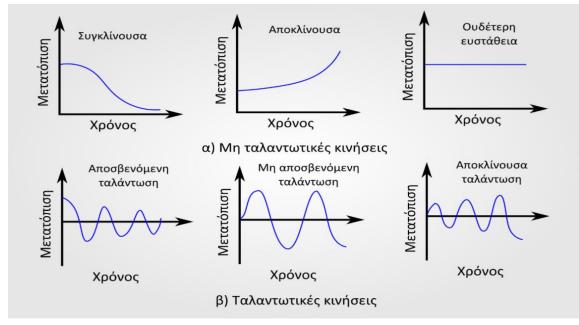
Ενυπάρχουν στα περισσότερα αεροσμάφη και εφόσον τα πηδάλια περιστροφής και εκτροπής βρίσκονται στη μηδενική θέση ή στη θέση αναφοράς:

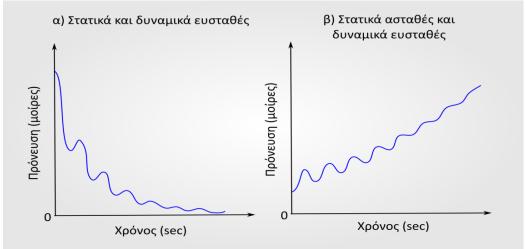
- 1) Ως προς την περιστροφή (roll) το αεροσκάφος τείνει να παραμείνει με τις πτέρυγες οριζόντιες (wings level).
- 2) Ως προς την εκτροπή (yaw), θα έχει την τάση να στρέφει την κεφαλή προς το σχετικό άνεμο, δηλαδή θα έχει ανεμουριακή (weathercock) συμπεριφορά.



Υπό κανονικές συνθήκες, το αεροσκάφος «αναζητά» με φυσικό τρόπο εγκάρσια ισορροπία και ισορροπία διεύθυνσης χωρίς παρέμβαση από τον πιλότο.

Δυναμική Ευστάθεια





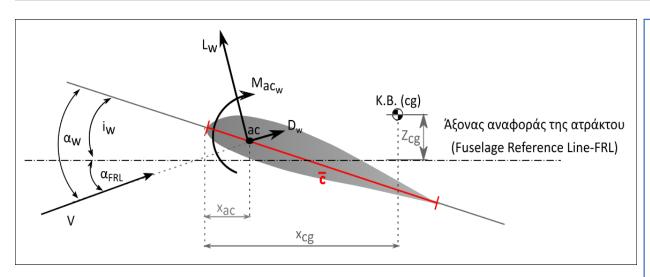
Αφορά την χρονική διάρκεια και τον τρόπο που το αεροσκάφος επανέρχεται στην κατάσταση ισορροπίας, εφόσον είναι ευσταθές.

Ένα στατικά ευσταθές αεροσκάφος δεν είναι απαραίτητα και δυναμικά ευσταθές.

Όμως, η στατική ευστάθεια είναι αναγκαία συνθήκη για την δυναμική ευστάθεια.

- Απόσβεση διαταραχής μετά από χρονικό διάστημα:
 - ⇔ Υπαρξη δυνάμεων αντίστασης στη διαταραχή
 - ⇒ Το αεροσκάφος έχει θετική απόσβεση (λόγω ροπών και δυνάμεων που δημιουργούνται κατά την κίνηση του).
- Αεροσκάφος με αρνητική απόσβεση:
 - \Rightarrow Δυναμικά ασταθές
 - ⇒ Απαιτείται παροχή **τεχνητής απόσβεσης** από κάποιο ηλεκτρομηχανικό σύστημα ευστάθειας.

Διαμήκης στατική ευστάθεια - Υπολογισμός της φοπής πφόνευσης



Σχήμα: αεροτομή της κύριας πτέρυγας (wing - δείκτης w).

Ανάλυση της λειτουργίας της πτέρυγας και του οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου:

⇒ ΕΞΙΣΩΣΗ ΤΗΣ ΡΟΠΗΣ ΠΡΟΝΕΥΣΗΣ

- *Επίδραση ατράκτου και συστήματος πρόωσης δευτερεύουσας σημασίας.
- Απλές θεωρητικές εκτιμήσεις ⇔ Υποηχητική πτήση (μικρές γωνίες πρόσπτωσης).

Γραμμή Αναφοράς Ατράκτου (Fuselage Reference Line/FRL): γραμμή μηδενικής άνωσης,

cg: Κέντρο βάρους (Κ.Β.)

ac: αεροδυναμικό κέντρο

α νεία πρόσπτωσης πτέρυγας,

 α_{FRL} : γωνία μεταξύ FRL και διανύσματος ταχύτητας της ροής ($\neq 0$ λόγω κατωρεύματος),

i_w: τοπική γωνία πρόσπτωσης (incidence) μεταξύ μέσης αεροδυναμικής χορδής και FRL,

x_{ac}: οριζόντια απόσταση αμμής πρόσπτωσης από ac,

 \mathbf{x}_{cg} : οριζόντια απόσταση αμμής πρόσπτωσης από cg,

 $\mathbf{z}_{\mathbf{cg}}$: μάθετη απόσταση μεταξύ FRL και cg,

 $\mathbf{M}_{\mathbf{ac_w}}$: ροπή πρόνευσης κύριας πτέρυγας περί το ac.

Σημειολογία

Μέχρι στιγμής ορίστημαν οι τέσσερις βασικές δυνάμεις που ασκούνται στο αεροσκάφος:

 \rightarrow T: ώση,

 \rightarrow D: οπισθέλκουσα,

 \rightarrow L: ἀνωση,

→ W: βάρος.

και οι βασικοί συντελεστές απόδοσης αεροτομών:

$$C_{L} = \frac{L}{QS}$$
 $C_{D} = \frac{D}{QS}$ $C_{M} = \frac{M}{QSc}$

Γενικά:

$$C_X = \frac{X}{\pi \alpha \rho \alpha \mu \epsilon \tau \rho o \varsigma \alpha \delta \iota \alpha \sigma \tau \alpha \tau o \pi o \iota \eta \sigma \eta \varsigma}$$

ενώ οι αντίστοιχες αεροδυναμικές παράγωγοι ευστάθειας

$$C_{X_{\mathcal{Y}}} = \frac{\partial C_{X}}{\partial \mathcal{Y}}$$

επομένως

$$C_{L_u} = \frac{\partial C_L}{\partial u}$$
 , $C_{D_\alpha} = \frac{\partial C_D}{\partial \alpha}$, ...

Από τον ορισμό των μεταβλητών του αεροσκάφους, οι δυνάμεις και ροπές:

→Χ: αξονική συνιστώσα δύναμης,

→Υ: πλάγια συνιστώσα δύναμης,

→Ζ: κάθετη συνιστώσα δύναμης.

→L: ροπή περιστροφής,

→Μ: ροπή πρόνευσης,

 \rightarrow N: ροπή εμτροπής.

Για να μην υπάρχει σύγχυση μεταξύ του αδιάστατου συντελεστή άνωσης και των αεροδυναμικών παραγώγων ευστάθειας του C_L , C_{L_q} , C_{L_α} κτλ., με τα αντίστοιχα μεγέθη της ροπής κλίσης (\boldsymbol{L}), καθορίζεται ο συμβολισμός με πεζό \boldsymbol{k} :

$$C_l = \frac{L}{\frac{1}{2}\rho V^2 S\overline{c}}$$
 , $C_{lp} = \frac{\partial C_l}{\partial p}$... $\kappa \tau \lambda$.

Επομένως για να υπάρχει συμβατότητα και για τις υπόλοιπες μεταβλητές:

$$C_{m} = \frac{M}{\frac{1}{2}\rho V^{2}S\overline{c}} \quad C_{m_{q}} = \frac{\partial C_{m}}{\partial q} \quad C_{y} = \frac{Y}{\frac{1}{2}\rho V^{2}S} \quad C_{y_{\delta_{r}}} = \frac{\partial C_{y}}{\partial \delta_{r}} \quad \dots \kappa \tau \lambda$$

Υπολογισμός φοπής πφόνευσης - Συνεισφοφά κύφιας πτέφυγας

$$\sum$$
 Ροπών = M_{cg_w}

 \Rightarrow Αδιαστατοποίηση με ½ $\rho V^2 S \bar{c}$:

$$\begin{split} C_{m_{cg_w}} &= C_{L_w} \left(\frac{x_{cg}}{\overline{c}} - \frac{x_{cg}}{\overline{c}} \right) \cos(\alpha_w - i_w) + C_{D_w} \left(\frac{x_{cg}}{\overline{c}} - \frac{x_{ac}}{\overline{c}} \right) \sin(\alpha_w - i_w) \\ &+ C_{L_w} \frac{z_{cg}}{\overline{c}} \sin(\alpha_w - i_w) - C_{D_w} \frac{z_{cg}}{\overline{c}} \cos(\alpha_w - i_w) + C_{m_{ac_w}} \end{split}$$

Υποθέτοντας:

- μικρή γωνία πρόσπτωσης (υποηχητική πτήση),
- z_{cg} συγκριτικά μικρή.

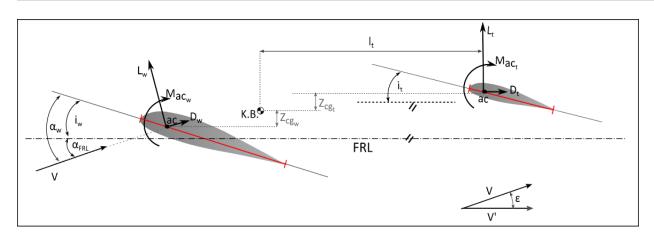
$$\cos(\alpha_{w} - i_{w}) = 1$$
, $\sin(\alpha_{w} - i_{w}) = \alpha_{w} - i_{w}$, $C_{L} \gg C_{D}$
 $\Rightarrow C_{m_{cg_{w}}} = C_{m_{ac_{w}}} + C_{L_{w}}(h - h_{n})$

όπου:

$$C_{L_w} = C_{L_{o_w}} + C_{L_{\alpha_w}} \alpha_w$$
 , $x_{cg} = h \overline{c}$, $x_{ac} = h_n \overline{c}$

όταν οι αποστάσεις cg και ας από την ακμή εκφυγής, δίνονται ως ποσοστό της χορδής.

Υπολογισμός της φοπής πρόνευσης - Η συνεισφορά του οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου



Σχήμα: Αεροτομή κύριας πτέρυγας και οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου.

Οριζόντιο ουραίο σταθερό πτερύγιο (tailplane

- δείκτης t): επηρεάζεται από το πεδίο ροής που επάγει η κύρια πτέρυγα, δηλαδή από το κατώρευμα (downwash).

Πως η ροπή που προκαλεί η άνωση που παρέχει το οριζόντιο ουραίο σταθερό πτερύγιο, υπεισέρχεται στην εξίσωση της συνολικής ροπής πρόνευσης;

- α_t: γωνία πρόσπτωσης οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου,
- ε: γωνία κατωρεύματος,
- i_t: τοπική γωνία πρόσπτωσης (incidence),
- 1_t: οριζόντια απόσταση cg και ac ουραίου πτερυγίου,
- **Z**_{cgt}: μάθετη απόσταση ας οριζόντιου ουραίου πτερυγίου και cg,
- $\mathbf{M_{cg_t}}$: ροπή πρόνευσης οριζόντιου ουραίου πτερυγίου περί το ac του,

Από τη γεωμετοία του σχήματος:

$$\alpha_{t} = \alpha_{w} - i_{w} - \varepsilon + i_{t}$$

Υπολογισμός της φοπής πρόνευσης - Η συνεισφορά του οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου

• Μικρές γωνίες πρόσπτωσης, $D_t \approx 0 \Rightarrow \Sigma$ υνολική άνωση:

$$L = L_{w} + L_{t} \quad \dot{\eta} \quad C_{L} = C_{L_{w}} + \eta \frac{S_{t}}{S} C_{L_{t}} \quad \dot{\sigma} \pi o v \quad \eta = \frac{\frac{1}{2} \rho V_{t}^{2}}{\frac{1}{2} \rho V_{w}^{2}} = \frac{Q_{t}}{Q_{w}}$$

η: αποδοτικότητα του ουραίου (0.8<η<1.2, ανάλογα με την θέση του ουραίου ως προς την πτέρυγα).

• Ροπές οριζόντιου ουραίου περί το κέντρο βάρους:

$$M_{t} = -l_{t}[L_{t}\cos(\alpha_{FRL} - \epsilon) + D_{t}\sin(\alpha_{FRL} - \epsilon)] - z_{cg_{t}}[D_{t}\cos(\alpha_{FRL} - \epsilon) - L_{t}\sin(\alpha_{FRL} - \epsilon)] + M_{ac_{t}}$$

- Συνήθως:
 - Δύο τελευταίοι όροι << από τον πρώτο και
 - $C_{L_t} >> C_{D_t}$:

$$\begin{split} M_t &= -l_t L_t = -l_t C_{L_t} \frac{1}{2} \rho \ V_t^2 S_t \quad \Rightarrow \quad C_{m_t} = \frac{M_t}{QS\overline{c}} = -V_H \eta C_{L_t} \\ & \acute{o}\pi o v \quad C_{L_t} = C_{L_{\alpha_t}} \alpha_t = C_{L_{\alpha_t}} (\alpha_w - i_w - \varepsilon + i_t) \end{split}$$

Υπολογισμός της φοπής πρόνευσης - Η συνεισφορά του οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου

• Γωνία κατωρεύματος ε, $[ε_o = ε(α_w=0)]$:

$$\varepsilon = \varepsilon_{\rm o} + \frac{\mathrm{d}\varepsilon}{\mathrm{d}\alpha} \alpha_{\rm w}$$

• Θεωρία πεπερασμένης πτέρυγας (περίπτωση ελλειπτικής κατανομής άνωσης):

$$\varepsilon = \frac{2 C_{L_w}}{\pi A R_w} \text{ [rad]} \Rightarrow \frac{d\varepsilon}{d\alpha} = \frac{2 C_{L_{\alpha_w}}}{\pi A R_w}$$

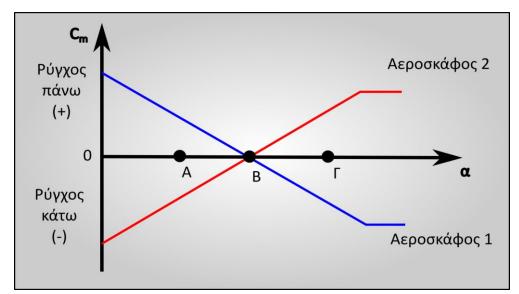
• Τότε σε αντιστοιχία με την γραμμική έκφραση της ροπής πρόνευσης:

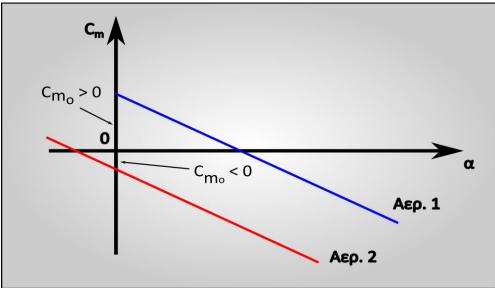
$$C_{m_{cgt}} = C_{m_{ot}} + C_{m_{\alpha_t}} \alpha$$

όπου

$$C_{m_{o_t}} = \eta V_H C_{L_{\alpha_t}} (\epsilon_o + i_w - i_t) \kappa \alpha \iota C_{m_{\alpha_t}} = -\eta V_H C_{L_{\alpha_t}} \left(1 - \frac{d\epsilon}{d\alpha} \right)$$

Διαμήκης στατική ευστάθεια – Συνθήκες ευστάθειας





Πάνω σχήμα: καμπύλες Cm(α) δύο αεροσκαφών.

Σημείο Β: το σημείο αντιστάθμισης, όπου $C_{m_{cg}}=0$.

Σημείο Γ: Περίπτωση διαταραχής κατά την οποία αυξάνεται η γωνία πρόσπτωσης πέρα από την αντιστάθμιση:

- Αεροσμάφος 1: αναπτύσσει $C_m < 0$ που τείνει να το επαναφέρει στην θέση ισορροπίας.
- Αεροσμάφος 2: αναπτύσσει $C_m > 0$ που τείνει να αυξήσει περαιτέρω τη γωνία πρόσπτωσης.

Σημείο Α: Αντίστροφη περίπτωση, ισχύουν τα αντίστοιχα.

⇒ Μόνο το <u>αεροσκάφος 1</u> πληροί την προδιαγραφή για <u>στατική ευστάθεια</u>.

Συνθήκη διαμήκους στατικής ευστάθειας:

$$C_{m_{\alpha}} = \frac{dC_{m}}{d\alpha} < 0$$

Κάτω σχήμα - Επιπλέον συνθήμη

Η δυνατότητα αντιστάθμισης σε θετικές γωνίες πρόσπτωσης απαιτεί:

$$C_{m_0} > 0$$
.

H έκφραση της συνθήκης στατικής ευστάθειας από την καμπύλη C_{m} - C_{L} :

$$\frac{dC_{\rm m}}{dC_{\rm L}} < 0$$

Διαμήμης στατική ευστάθεια - Συνθήκες ευστάθειας

Εξίσωση ροπής πρόνευσης της κύριας πτέρυγας:

$$C_{m_{cg_w}} = C_{m_{ac_w}} + C_{L_w} \left(\frac{x_{cg}}{\overline{c}} - \frac{x_{ac}}{\overline{c}} \right)$$

Διαμήκης στατική ευστάθεια μόνο για την πτέουγα:

• Παραγωγίζοντας εισάγεται η συνθήκη στατικής ευστάθειας:

$$\frac{dC_{m_{cgw}}}{dC_{L_w}} = \left(\frac{x_{cg}}{\overline{c}} - \frac{x_{ac}}{\overline{c}}\right) < 0 \quad \acute{\eta} \quad \frac{dC_{m_{cgw}}}{d\alpha} = C_{L_{\alpha_w}} \left(\frac{x_{cg}}{\overline{c}} - \frac{x_{ac}}{\overline{c}}\right) < 0$$

• Για δυνατότητα αντιστάθμισης σε θετική γωνία πρόσπτωσης:

$$C_{m_o} = C_{m_{ac_w}} + C_{L_{o_w}} \left(\frac{x_{cg}}{\overline{c}} - \frac{x_{ac}}{\overline{c}} \right) > 0$$

$$\Rightarrow$$
 $x_{ac} > x_{cg}$ kal $C_{m_{ac_w}} > C_{L_{o_w}}$

⇒ Το **αεροδυναμικό κέντρο της πτέρυγας** πρέπει να βρίσκεται **κατάντη** του **κέντρου βάρους**.

Στα περισσότερα αεροσμάφη δεν ισχύει αυτό. Δηλαδή γενικά η πτέρυγα προκαλεί διαμήκη αστάθεια.

Διαμήνης στατική ευστάθεια – Συνθήκες ευστάθειας

Ρόλος του οριζόντιου σταθερού ουραίου πτερυγίου:

Επιδρά θετικά στον συνολικό C_{m_o} του αεροσκάφους με την ρύθμιση της τοπικής γωνίας πρόσπτωσης i_t :

$$\frac{dC_{m_{cg_t}}}{dC_{L_t}} = -V_H \eta < 0$$

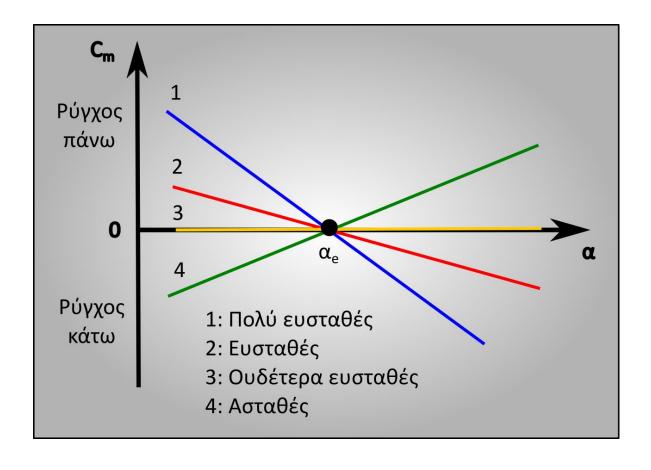
Αυτή η συνθήκη ικανοποιείται πάντα εφόσον εξ' ορισμού:

$$V_H, \eta > 0$$

- ⇒ Ο ρόλος του οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου είναι **σταθεροποιητικός**.
- ⇒ Οι πιο εμφανής τρόποι ρύθμισης της συνεισφοράς του ουραίου στην ευστάθεια:
 - με το **μήκος του βραχίονα ροπής 1**, είτε,
 - με την επιφάνεια του ουραίου πτερυγίου S_t .

Διαμήμης στατιμή ευστάθεια – Βαθμός ευστάθειας

Βαθμός ευστάθειας: περιγράφεται με τον όρο «περιθώριο ευστάθειας», που ουσιαστικά εκφράζει πόση ευστάθεια, περισσότερη από την ουδέτερη, διαθέτει το αεροσκάφος.



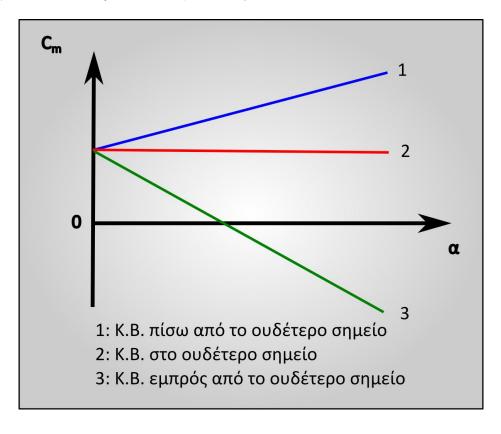
Διάμηκες περιθώριο στατικής ευστάθειας: σχετίζεται άμεσα με την κλίση του διαγράμματος C_m -α.

- Όσο μεγαλύτερος είναι ο βαθμός ευστάθειας τόσο μεγαλύτερη είναι η ροπή αποκατάστασης που ακολουθεί τη διαταραχή.
- Ένα πολύ ευσταθές αεροσκάφος θα ανθίσταται σημαντικά στη διαταραχή
- ⇒ Θα απαιτείται **μεγαλύτερη δράση ελέγχου** ώστε το αεροσκάφος να μεταβάλλει την κατάσταση αντιστάθμισης, δηλαδή **να ελιχθεί**.
- ⇒ Ο μεγάλος βαθμός ευστάθειας μπορεί να είναι το ίδιο ανεπιθύμητος με τη λίγη ευστάθεια.

Ευστάθεια με τα χειριστήρια σταθεροποιημένα

«Χειριστήρια σταθεροποιημένα»: Οι συνθήκες όπου ο πιλότος κρατά σταθερά τα χειριστήρια του πηδαλίου ανόδου-καθόδου σε συγκεκριμένες θέσεις που αντιστοιχούν στην αντιστάθμιση.

Πουπόθεση: το αεροσκάφος είναι ευσταθές.



- Το κέντοο βάρους μετακινείται κατά την διάρκεια της πτήσης ⇒
 Εντοπισμός ορίων μέσα στα οποία πρέπει να μπορεί να κινηθεί
 ώστε το αεροσκάφος να διατηρεί τη διαμήκη στατική του
 ευστάθεια.
- Εξίσωση συνολικής $\mathbf{\varrhoo}$ πής π $\mathbf{\varrhoo}$ νευσης, για $\mathbf{C}_{\mathbf{m}_{\alpha}}$ = $\mathbf{0}$:

$$\frac{x_{NP}}{\overline{c}} = \frac{x_{ac}}{\overline{c}} + \eta V_H \frac{C_{L_{\alpha_t}}}{C_{L_{\alpha_w}}} \left(1 - \frac{d\epsilon}{d\alpha} \right)$$

 $x_{cg} \equiv x_{NP}$: Ουδέτερο σημείο (Neutral Point)

Το σημείο όπου το αεροσκάφος από στατικά ευσταθές γίνεται ουδέτερα ευσταθές.

 \Rightarrow Ευσταθές αεφοσκάφος: η θέση του κέντρου βάρους είναι εμπρός από τη θέση του ουδέτερου σημείου ($\mathbf{x_{cg}} < \mathbf{x_{NP}}$) όπου και η κλίση της καμπύλης είναι αρνητική.

Συνήθως:

- Οπίσθιο όριο ≡ ουδέτερο σημείο
- Εμποόσθιο όριο καθορίζεται από το μέγιστο επιτρεπτό περιθώριο ευστάθειας.

Διαμήκης έλεγχος - Αποδοτικότητα πηδαλίου ανόδου – καθόδου

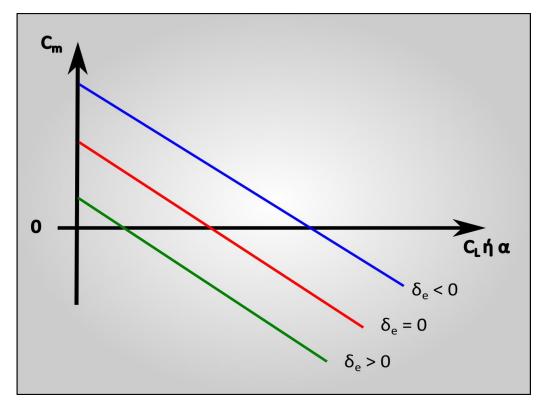
Έλεγχος πρόνευσης \Rightarrow Πηδάλιο ανόδου- καθόδου

Σχεδιαστικές προδιαγραφές:

- Αποδοτικότητα ελέγχου:
 - μέγεθος και
 - λόγος όγκου $V_{\rm H}$

του οριζόντιου σταθερού ουραίου πτερυγίου.

- <u>Ροπές στις αρθοώσεις:</u> οι αεροδυναμικές ροπές που ασκούνται στις αρθρώσεις μεταξύ του πηδαλίου ανόδου-καθόδου και του οριζόντιου ουραίου σταθερού πτερυγίου και οι οποίες πρέπει να υπερνικηθούν κατά την μετακίνηση του.
- <u>Αεροδυναμική ισορροπία και ισορροπία</u> μάζας.



Σχήμα: Επιρροή της γωνία εκτροπής δ_e του πηδαλίου ανόδου – καθόδου στην καμπύλη C_m - a ή C_m – C_L . Δεν επηρεάζει την κλίση της καμπύλης αλλά μετακινεί την καμπύλη με τέτοιο τρόπο που να επιτρέπει την αντιστάθμιση σε διάφορες γωνίες πρόσπτωσης.

Διαμήκης έλεγχος - Αποδοτικότητα πηδαλίου ανόδου – καθόδου

• Μεταβολή της συνολικής άνωσης του αεροσκάφους ΔC_L , λόγω εκτροπής δ_e :

$$C_{L} = C_{L_{\alpha}}\alpha + \Delta C_{L} = C_{L_{\alpha}}\alpha + C_{L_{\delta_{e}}}\delta_{e}$$

• Μεταβολή στη συνολική φοπή πφόνευσης:

$$C_{\rm m} = C_{\rm m_0} + C_{\rm m_\alpha} \alpha + C_{\rm m_{\delta_e}} \delta_{\rm e}$$

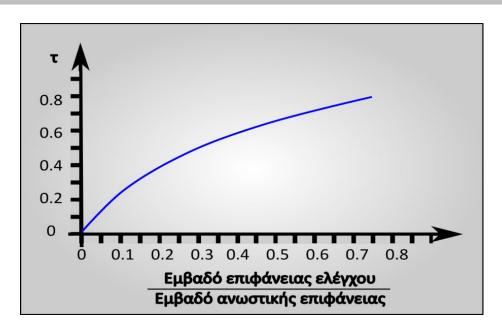
Μεταβολή συνολικής άνωσης = Μεταβολή που ασκείται στο οριζόντιο σταθερό ουραίο πτερύγιο:

$$\Delta C_{L} = \frac{S_{t}}{S} \eta \Delta C_{L_{t}} = \frac{S_{t}}{S} \eta \frac{dC_{L_{t}}}{d\delta_{e}} \delta_{e}$$

 $\frac{dC_{L_t}}{d\delta_e}$: αποδοτικότητα του πηδαλίου ανόδου-καθόδου

Ανάλογη του μεγέθους του πτερυγίου:

$$\frac{dC_{L_t}}{d\delta_e} = \frac{dC_{L_t}}{d\alpha_t} \frac{dC\alpha_t}{d\delta_e} = C_{L_{\alpha_t}} \tau$$



Παράμετρος τ: Καθορίζεται από πειραματικά δεδομένα. Συσχέτιση μεταβολής της συνολικής ροπής πρόνευσης με τα γεωμετρικά μεγέθη:

$$C_{m_{\delta_e}} = -V_H \eta \frac{dC_{L_t}}{d\delta_e} = -V_H \eta C_{L_{\alpha_t}} \tau$$

⇒ Ο σχεδιαστής μπορεί να επιλέξει την **αποδοτικότητα** του πηδαλίου με επιλογή του μεγέθους του πτερυγίου και του λόγου του όγκου του.

Γωνία αντιστάθμισης πηδαλίου ανόδου-καθόδου

Αντισταθμισμένο αεροσκάφος ⇒
Ισορροπία δυνάμεων ⇒ Εξίσωση
ροπής πρόνευσης:

$$C_{\rm m} = C_{\rm m_0} + C_{\rm m_\alpha} \alpha + C_{\rm m_{\delta_e}} \delta_{\rm e} = 0$$

Επιλύοντας ως προς την γωνία του πηδαλίου ανόδου-καθόδου:

$$\delta_{trim} \equiv \delta_e = -\frac{C_{m_0} + C_{m_\alpha} \alpha_{trim}}{C_{m_{\delta_e}}}$$

δ_{trim}: ορίζεται ως η γωνία αντιστάθμισης του πηδαλίου ανόδου- καθόδου.

Συντελεστής άνωσης στην αντιστάθμιση:

$$C_{L_{trim}} = C_{L_{\alpha}} \alpha_{trim} + C_{L_{\delta_e}} \delta_{trim}$$

⇒ **Γωνία πρόσπτωσης** αντιστάθμισης:

$$\alpha_{trim} = \frac{C_{L_{trim}} - C_{L_{\delta_e}} \delta_{trim}}{C_{L_{\alpha}}}$$

⇒ Γωνία αντιστάθμισης πηδαλίου ανόδου – καθόδου:

$$\delta_{\text{trim}} = -\frac{C_{\text{m}_0}C_{\text{L}_{\alpha}} + C_{\text{m}_{\alpha}}C_{\text{L}_{\text{trim}}}}{C_{\text{m}_{\delta_e}}C_{\text{L}_{\alpha}} - C_{\text{m}_{\alpha}}C_{\text{L}_{\delta_e}}}$$

Ευστάθεια με τα χειριστήρια ελεύθερα

«Χειριστήρια ελεύθερα»: Κατάσταση όπου ο πιλότος μπορεί να έχει τα χέρια του μαμριά από τα χειριστήρια του πηδαλίου ανόδου-μαθόδου, το οποίο είναι ελεύθερο να «πλέει» (floating) σε μια γωνία, που αντιστοιχεί στην επικρατούσα συνθήκη αντιστάθμισης.

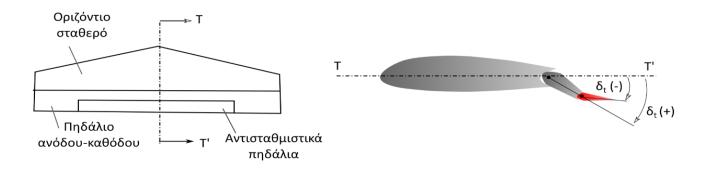
Προϋπόθεση: το αεροσκάφος είναι ευσταθές, διαφορετικά θα απέκλινε με την απελευθέρωση των χειριστηρίων.

• Αυτό επιτυγχάνεται, μόνο εφόσον τα χειριστήρια μπορούν να ρυθμιστούν έτσι ώστε το πηδάλιο ανόδου-καθόδου να πλέει στη σωστή γωνία που αντιστοιχεί στην επιθυμητή κατάσταση πτήσης και καθίσταται δυνατό με τη συνεχή ρύθμιση του αντισταθμιστικού πηδαλίου, έως ότου το αεροσκάφος αντισταθμιστεί πλήρως.

Αντισταθμιστικά πηδάλια: Μικρά πτερύγια τοποθετημένα στην ακμή εκφυγής της εκάστοτε επιφάνειας ελέγχου με σκοπό να εξουδετερώνουν τις ροπές στις αρθρώσεις.

Σε αντίθετη περίπτωση ο πιλότος θα έπρεπε να προσπαθεί συνεχώς να διατηρήσει την απαιτούμενη δύναμη για την εκτέλεση αντισταθμισμένης πτήσης.

*Η συνεισφορά τους στην άνωση της επιφάνειας όπου είναι προσαρτημένα, είναι ελάχιστη και δεν λαμβάνεται υπόψη στην ανάλυση.



Ροπές στις αρθρώσεις του πηδαλίου ανόδου-καθόδου

Πιλότος \Rightarrow δύναμη στα χειριστήρια \Rightarrow Μετακίνηση πηδαλίου ανόδου - καθόδου \Leftrightarrow <u>Υπερνίκηση ροπών στις αρθρώσεις</u> του πηδαλίου.

Ροπή στην άρθρωση:

- γωνία πρόσπτωσης α,
- γωνία επτοπισμού $\delta_{\rm e}$ του πηδαλίου ανόδου- καθόδου και
- γωνία εκτοπισμού δ_{tab} του αντισταθμιστικού πηδαλίου.

$$C_{he}$$
 = $\frac{H_e}{1/2 \, \rho V^2 S_e c_e}$
 S_e = Εμβαδό περιοχής πίσω από τη γραμμή αρθρωσης H_e Γραμμή άρθρωσης $α$

$$C_{h_e} = C_{h_0} + C_{h_{\alpha_t}} \alpha_t + C_{h_{\delta_e}} + C_{h_{\delta_{tab}}} \delta_{tab}$$

(παράμετροι συνήθως από πειραματικά δεδομένα σε αεροδυναμική σήραγγα).

• Ελεύθερα τα χειριστήρια του πηδαλίου ανόδου-καθόδου, συνολικά:

$$C_{m_{\alpha}'} = C_{L_{\alpha_{w}}} \left(\frac{x_{cg}}{\overline{c}} - \frac{x_{ac}}{\overline{c}} \right) - C_{L_{\alpha_{t}}} f \eta V_{H} \left(1 - \frac{d\epsilon}{d\alpha} \right)$$

όπου

$$f = \left(1 - \frac{C_{L_{\delta_e}}}{C_{L_{\alpha_t}}} \frac{C_{h_{\alpha_t}}}{C_{h_{\delta_e}}}\right)$$

• Διαμήκης στατική ευστάθεια ($C_{m_{\alpha}'}=0$):

$$\frac{x'_{NP}}{\overline{c}} \equiv \frac{x_{cg}}{\overline{c}} = \frac{x_{ac}}{\overline{c}} + \eta V_H \frac{fC_{L_{\alpha_t}}}{C_{L_{\alpha_{td}}}} \left(1 - \frac{d\varepsilon}{d\alpha}\right)$$

 $\mathbf{x'_{NP}}$: ουδέτερο σημείο με τα χειριστήρια ελεύθερα.

Στατικό περιθώριο ευστάθειας

• Διαφορά μεταξύ των δύο καταστάσεων (χειριστήρια σταθερά – χειριστήρια ελεύθερα):

$$\frac{x_{\text{NP}}}{\overline{c}} - \frac{x_{\text{NP}}'}{\overline{c}} = (1 - f)V_{\text{H}}\eta \frac{C_{L_{\alpha_t}}}{C_{L_{\alpha_w}}} \left(1 - \frac{d\epsilon}{d\alpha}\right)$$

• Ο παράγοντας f καθορίζει τη θέση του x_{NP}' σχετικά με το x_{NP} .

Στατικά περιθώρια:

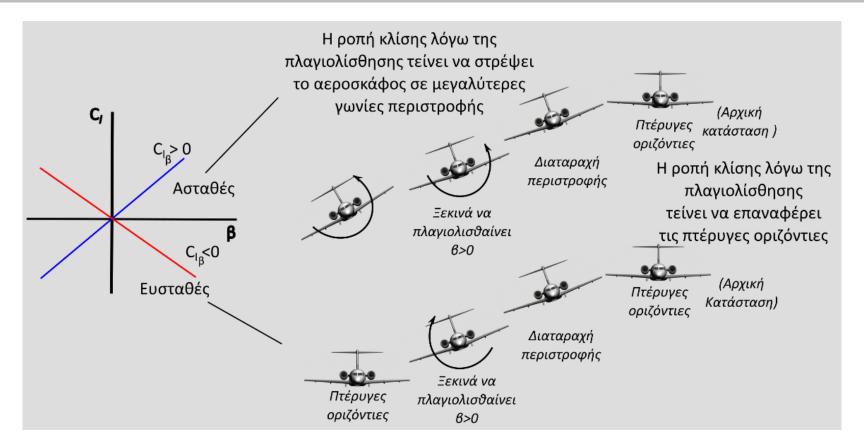
- Χειριστήρια σταθεροποιημένα:

$$\frac{X_{NP}}{\overline{c}} - \frac{X_{cg}}{\overline{c}}$$

- Χειριστήρια ελεύθερα:

$$\frac{x'_{NP}}{\overline{c}} - \frac{x_{cg}}{\overline{c}}$$

Εγκάρσια στατική ευστάθεια – Συνθήκη ευστάθειας



Εγκάρσια στατική ευστάθεια:

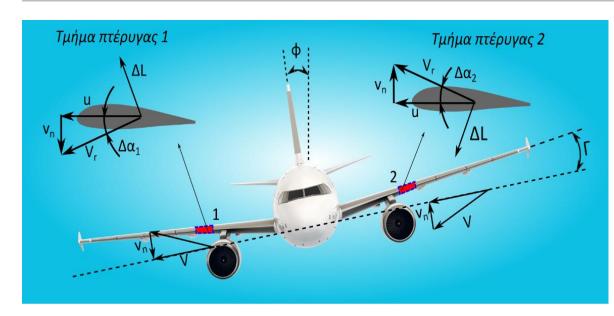
Ινανότητα του αεροσκάφους να διατηρεί ισορροπία με τις πτέρυγες οριζόντιες ως προς την περιστροφή.

Συνθήμη εγκάρσιας στατικής ευστάθειας:

(Ροπή περιστροφής επαναφοράς συνάρτηση της γωνίας πλαγιολίσθησης β)

$$\frac{\mathrm{dC_l}}{\mathrm{d\beta}} = \mathrm{C_{l_{\beta}}} < 0$$

Ροπή περιστροφής επαναφοράς - Δίεδρη γωνία



Δίεδοη γωνία Γ πτέουγας: Η γωνία που σχηματίζει η κλίση του εμπετάσματος με τον οριζόντιο άξονα.

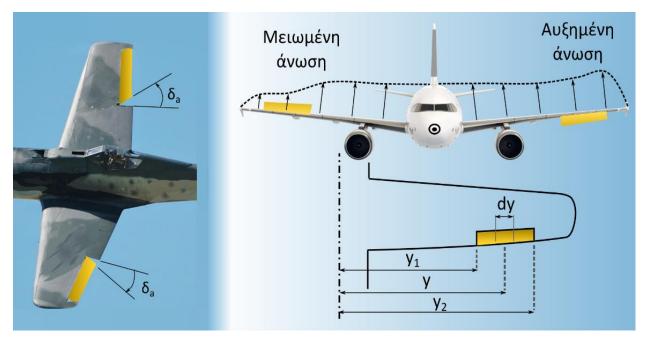
- Γ>0 : άμρο της πτέρυγας ψηλότερα από τη βάση της.
- Γ<0 : ἀκρο της πτέρυγας χαμηλότερα από τη βάση της.

Ορίζονται επίσης:

- -Δα: τοπική μεταβολή της γωνίας πρόσπτωσης,
- $-\mathbf{v_n}$: συνιστώσα της πλάγιας ταχύτητας.

- **Ροπή επαναφοράς** όταν <u>ξεκινήσει να πλαγιολισθαίνει</u>, εξαρτάται κυρίως από:
 - \rightarrow την δίεδοη γωνία,
 - \rightarrow την οπισθόκλιση ($\Lambda_{\mathbf{K}}$),
 - \rightarrow την θέση της πτέρυγας στην άτραμτο μαι
 - →το κάθετο ουραίο σταθερό πτερύγιο (fin).
- 1) Συνιστώσα σχετικού ανέμου προς το πλάι του αεροσκάφους.
- 2) Η πτέουγα από την πλευρά που έρχεται ο άνεμος αντιμετωπίζει αυξημένη γωνία πρόσπτωσης ⇒ αυξάνεται η άνωση.
- 3) Το αντίθετο συμβαίνει στην άλλη πλευρά.
- 4) Δημιουργείται μια **ροπή**, που τείνει να **επαναφέρει** το αεροσκάφος στη θέση με τις **πτέρυγες** οριζόντιες.

Έλεγχος περιστροφής (κλίσης)



Έλεγχος περιστροφής:

Διαφορική εκτροπή των πηδαλίων κλίσης.

- ⇒ Μεταβολή κατανομής ώσης κατά την διεύθυνση του εκπετάσματος
- ⇒ Δημιουργία ροπής περιστροφής (L).

• Απειροστή μεταβολή συντελεστή **οπής** περιστροφής:

$$\Delta C_1 = \frac{C_1 \text{cydy}}{\text{Sb}}$$

• Συντελεστής άνωσης:

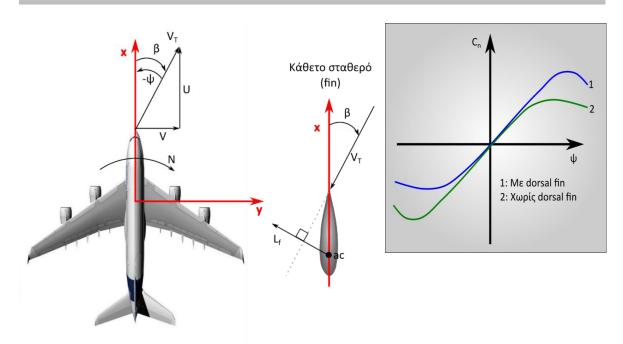
$$C_{L} = C_{L_{\alpha}} \tau \delta_{a}$$

• Έκφραση ισχύος ελέγχου:

Ολομληρώνοντας στην περιοχή του πηδαλίου περιστροφής μαι παραγωγίζοντας ως προς την γωνία του πηδαλίου δ_a :

$$C_{l\delta_a} = \frac{2C_{L_{\alpha_w}} \tau \delta_a}{Sb} \int_{v_1}^{v_2} cy \, dy$$

Στατική ευστάθεια εκτροπής



Πάνω σχήμα: ο συνδυασμός της ταχύτητας της πλαγιολίσθησης V και της αξονικής ταχύτητας U συνθέτει μια θετική διαταραχή της γωνίας πλαγιολίσθησης β.

Κάθετο ουραίο σταθερό πτερύγιο:

Κύριος παράγοντας καθορισμού στατικής ευστάθειας εκτροπής.

- 1) $\beta \equiv -\psi$, εφόσον το **\varrhoύγχος** του αε ϱ οσκάφους εκτ ϱ έπεται α ϱ ιστε ϱ ά λόγω της **ολικής ταχύτητας** $\mathbf{V_T}$.
- 2) Κάθετο σταθερό ουραίο πτερύγιο, υπό γωνία πρόσπτωσης α=β≠0.
- 3) Προκαλείται ἀνωση L_F , με διεύθυνση και φορά του σχήματος \Rightarrow Θετική ροπή εκτροπής N.
- 4) Η **φοπή Ν** είναι **σταθεφοποιητική**, καθώς αναγκάζει το αεφοσκάφος να εκτφαπεί **δεξιά έως ότου** β→0.

Συνθήμη στατικής ευστάθειας ως προς την εκτροπή:

$$\frac{dC_{n}}{d\psi} > 0 \equiv \frac{dC_{n}}{d\beta}$$

*Η προσθήκη μιας επέκτασης (dorsal fin) της επιφάνειας του κάθετου σταθερού, καθυστερεί σημαντικά την εμφάνιση απώλειας στήριξης, επιτρέποντας στατική ευστάθεια σε μεγαλύτερες γωνίες εκτροπής.