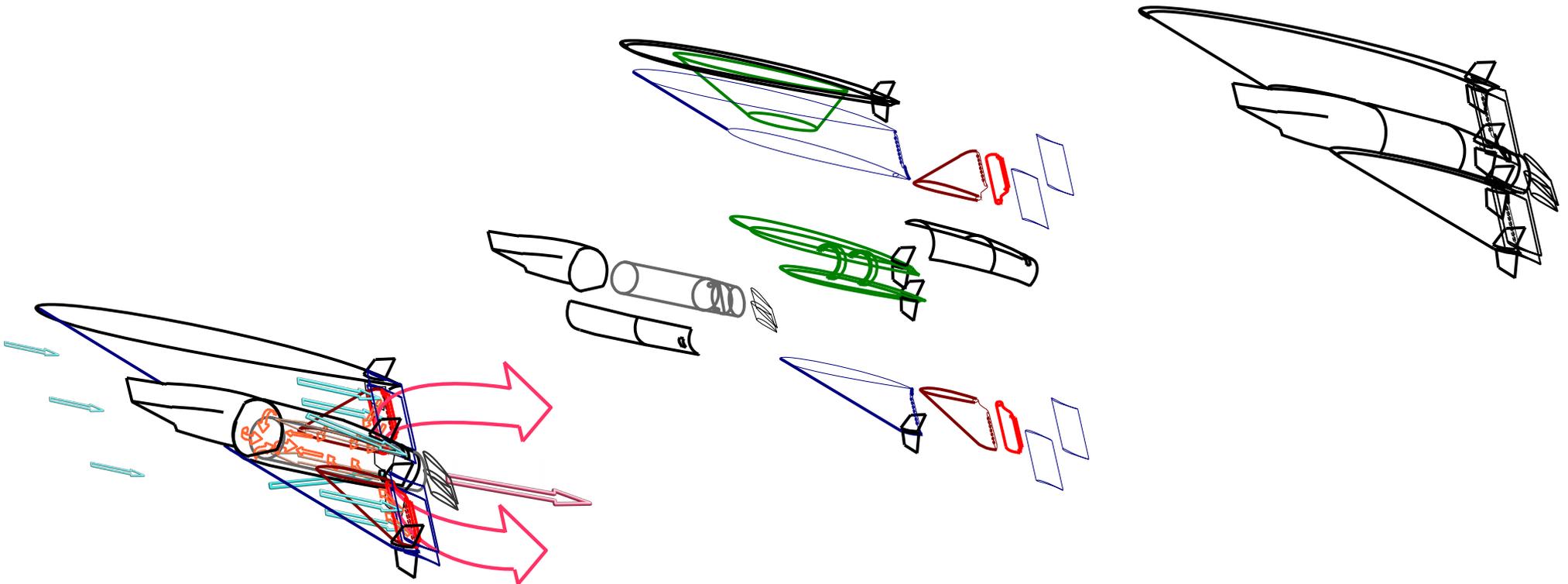


## 後方吸気-排熱回生機能を有するエンジン翼EW-2

構成探索の第一段階において設定された形態系に対し、

構成探索の第二段階で形態過程探索法を設定する。



# (1) 初期設定

## (1-1)初期関数の定義

第1回目の飛行で使用する初期関数A

$$\begin{aligned} D &= F_1(T) \\ &= F_1^A(T^A) + F_1^N(T^N) \end{aligned} \quad (6)$$

を定義する. 初期関数Aではダクト, ノズルは操作せず翼部のみを操作する. また, の影響は考慮しない.

(3-3), (4-3)式より, 初期関数Aを次式で表す.

$$\Delta\theta_{Ic} = F_{Ic,1}^{\theta A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) + F_{Ic,1}^{\theta N}(\vec{\Delta N}^t, \mathbf{P}^f) \quad (7-1)$$

$$\Delta\varphi_{Is} = F_{Is,1}^{\varphi A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) + F_{Is,1}^{\varphi N}(\vec{\Delta N}^t, \mathbf{P}^f) \quad (7-2)$$

そして,  $F_{Ic,1}^{\theta A}, F_{Ic,1}^{\theta N}, F_{Is,1}^{\varphi A}, F_{Is,1}^{\varphi N}$  を関節毎に設定する.

## (1-1-1)頂点関節の決定

$F_{Ic,1}^{\theta A}, F_{Is,1}^{\varphi A}$  の設定に際して、関節操作の起点となる頂点関節を選定し頂点関節の操作量を与え、頂点関節の操作量に係数を付与して他の関節の操作量を与える。

第9図に示す通り、機体固定座標系のXY平面に平行な第1基準面を取り、内翼の代表形態の外形を第1基準面に投影し投影形を生成する。

そしてZ軸と  $\vec{\Delta A}^t$  に平行で投影形の中心点を通る第2基準面と第1基準面の交線から投影形によって方向線分を切り取る。

第2基準面Z軸方向  $\vec{\Delta A}^t$  のZ座標の符号側に、方向線分を直径とする半円を立てる。

半円の中心から  $\vec{\Delta A}^t$  の方向に半径を立て円周との交点から方向線分へ投影線を下す。

投影線と投影形の交点のX,Y座標 $X_4^h$ ,  $Y_4^h$  は次式で表される.

$$X_4^h = X_3^h + \frac{r}{|\vec{\Delta A^t}|} \cdot \Delta A_X^t \quad (8-1)$$

$$Y_4^h = Y_3^h + \frac{r}{|\vec{\Delta A^t}|} \cdot \Delta A_Y^t \quad (8-2)$$

但し

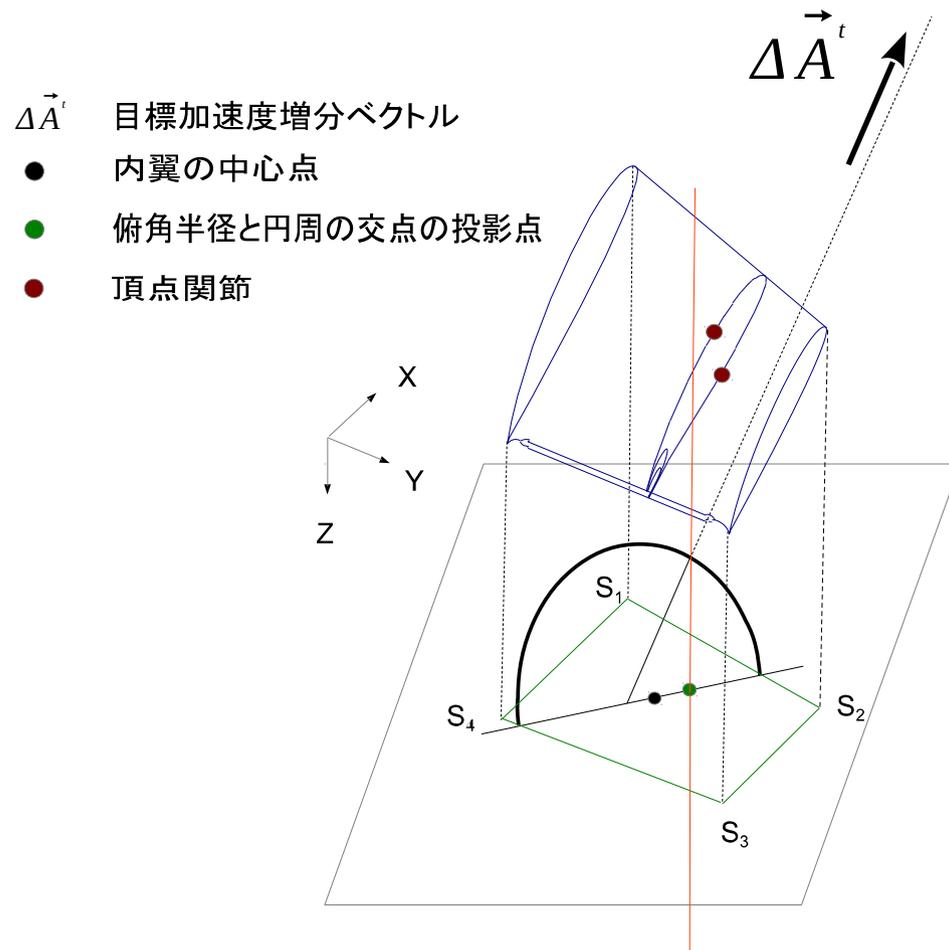
$$X_3^h = \frac{X_1^h + X_2^h}{2} \quad (8-3)$$

$$Y_3^h = \frac{Y_1^h + Y_2^h}{2} \quad (8-4)$$

$$r = \frac{1}{2} \cdot \sqrt{(X_1^h - X_2^h)^2 + (Y_1^h - Y_2^h)^2} \quad (8-5)$$

但し  $(X_1^h, Y_1^h), (X_2^h, Y_2^h)$  は方向線分の両端の座標である.

翼上下夫々の投影線に最も近接した縦、横関節を頂点関節とする.



第9図 頂点関節の決定法

## (1-1-2) 縦関節の操作量推定

縦関節の通番  $Ic$  を属番系  $(p, j, g)$  に変換し、縦関節の操作量を次式で表す。

$$\Delta\theta_{(1,j,g)} = \Delta\theta_{(1,j,g)}^A + \Delta\theta_{(1,j,g)}^N \quad (9-1)$$

$$\Delta\theta_{(1,j,g)}^A = F_{(1,j,g),1}^{\theta A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) \quad (9-2)$$

$$\Delta\theta_{(1,j,g)}^N = F_{(1,j,g),1}^{\theta N}(\vec{\Delta N}^t, \mathbf{P}^f) \quad (9-3)$$

そして属番系  $(1, j, g)$  の範囲毎に

$F_{(1,j,g),1}^{\theta A}, F_{(1,j,g),1}^{\theta N}$  を設定する。

以後、 $G_1^w$  を次の通り用いる。

$$G_1^w = \begin{cases} G_{1,j} & (\text{縦断面機構A型}) \\ gb_{1,j} & (\text{縦断面機構B型}) \end{cases}$$

## $F_{(1,j,g),1}^{\theta A}$ の設定

翼上下の各頂点関節の関節角

$$\theta_{(1,j_M,g)}(g=g_{1,j_M}^{wus}), \quad \theta_{(1,j_M,g)}(g=g_{1,j_M}^{wls}) \quad \text{と}$$

$$\lambda_{\theta} \equiv \frac{-1}{|\Delta A_Z^t| + 1} + 1 \quad (10)$$

から各頂点関節の操作量を次の通り与え、第  $j_M$  機構の翼上, 下の各最大操作量を生成する.

$$\Delta\theta_{1,j_M}^{A,su} \equiv \frac{-\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_{\theta} \cdot |\theta_{(1,j_M,g)}| \quad (g=g_{1,j_M}^{wus}) \quad (\text{翼上側}) \quad (11-1)$$

$$\Delta\theta_{1,j_M}^{A,sl} \equiv \frac{\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_{\theta} \cdot |\theta_{(1,j_M,g)}| \quad (g=g_{1,j_M}^{wls}) \quad (\text{翼下側}) \quad (11-2)$$

更に, 全ての機構  $j$  ( $1 \leq j \leq J_1$ ) 毎に翼上, 下側の各最大操作量を与える関節 (翼上側  $g = g_{1,j}^{wus}$ , 翼下側  $g = g_{1,j}^{wls}$ ) の最大操作量を,

$$\kappa_y = \begin{cases} \frac{j-1}{j_M-1} & (1 \leq j \leq j_M) \\ \frac{J_1-j}{J_1-j_M} & (j_M+1 \leq j \leq J_1) \end{cases} \quad (12-1)$$

$$(12-2)$$

を用いて次の通り与える.

$$\Delta\theta_{1,j}^{A,su} \equiv \kappa_Y \cdot \frac{-\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_\theta \cdot |\theta_{(1,j,g)}| \quad (g = g_{1,j}^{wus}) \quad (\text{翼上側}) \quad (13-1)$$

$$\Delta\theta_{1,j}^{A,sl} \equiv \kappa_Y \cdot \frac{\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_\theta \cdot |\theta_{(1,j,g)}| \quad (g = g_{1,j}^{wls}) \quad (\text{翼下側}) \quad (13-2)$$

そして、全ての機構  $j$  ( $1 < j \leq J_1$ ) 毎に最大操作量を用いて  $F_{(1,j,g),1}^{\theta A}$  を次の通り設定し、 $g$  の範囲毎に関数名を割り当てる。

### 翼上側

$$(1 \leq g \leq g_{1,j}^{wus})$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{g}{g_{1,j}^{wus}} \cdot \Delta\theta_{1,j}^{A,su} \equiv F_1^A \quad (14-1)$$

$$(g_{1,j}^{wus} + 1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{ga_{1,j} - g - 1}{ga_{1,j} - 1 - g_{1,j}^{wus}} \cdot \Delta\theta_{1,j}^{A,su} \equiv F_2^A \quad (14-2)$$

### 翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq g_{1,j}^{wls})$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{g - ga_{1,j} - 1}{g_{1,j}^{wls} - 1 - ga_{1,j}} \cdot \Delta\theta_{1,j}^{A,sl} \equiv F_3^A \quad (14-3)$$

$$(g_{1,j}^{wls} + 1 \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{G_1^w - g - 1}{G_1^w - g_{1,j}^{wls}} \cdot \Delta\theta_{1,j}^{A,sl} \equiv F_4^A \quad (14-4)$$

そして属番系  $(1, j, g)$  の範囲毎に  $F_{(1, j, g), 1}^{\theta NR}$ ,  $F_{(1, j, g), 1}^{\theta NP}$ ,  $F_{(1, j, g), 1}^{\theta NY}$  を設定し,  $F_{(1, j, g), 1}^{\theta N}$  を設定する.

$F_{(1, j, g), 1}^{\theta NR}$  の設定

$$\eta_X \equiv -\frac{1}{|\Delta N_X^t| + 1} + 1 \quad (16)$$

を用いる.

$$1 \leq j \leq j_R$$

翼上側

$$(1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1, j, g), 1}^{\theta NR}(\Delta N_X^t, \mathbf{P}^f) = \frac{\Delta N_X^t}{|\Delta N_X^t|} \cdot \eta_X \cdot |\theta_{(1, j, g)}| \equiv F_1^N \quad (17-1)$$

翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1, j, g), 1}^{\theta NR}(\Delta N_X^t, \mathbf{P}^f) = \frac{-\Delta N_X^t}{|\Delta N_X^t|} \cdot \eta_X \cdot |\theta_{(1, j, g)}| \equiv F_2^N \quad (17-2)$$

$$j_R + 1 \leq j \leq j_T - 1$$

翼上側

$$(1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NR}(\Delta N^t, \mathbf{P}^f) = 0 \quad (17-3)$$

翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NR}(\Delta N_X^t, \mathbf{P}^f) = 0 \quad (17-4)$$

$$j_T \leq j \leq J_1$$

翼上側

$$(1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NR}(\Delta N_X^t, \mathbf{P}^f) = \frac{-\Delta N_X^t}{|\Delta N_X^t|} \cdot \eta_X \cdot |\theta_{(1,j,g)}| \equiv F_3^N \quad (17-5)$$

翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NR}(\Delta N_X^t, \mathbf{P}^f) = \frac{\Delta N_X^t}{|\Delta N_X^t|} \cdot \eta_X \cdot |\theta_{(1,j,g)}| \equiv F_4^N \quad (17-6)$$

$F_{(1,j,g),1}^{\theta NP}$  の設定

$$\eta_Y \equiv \frac{-1}{|\Delta N_Y^t| + 1} + 1 \quad (18)$$

を用いる.

$$1 \leq j \leq J_1$$

翼上側

$$(1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NP}(\Delta N_Y^t, \mathbf{P}^f) = \frac{-\Delta N_Y^t}{|\Delta N_Y^t|} \cdot \eta_Y \cdot |\theta_{(1,j,g),1}| \equiv F_5^N \quad (19-1)$$

翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NP}(\Delta N_Y^t, \mathbf{P}^f) = \frac{\Delta N_Y^t}{|\Delta N_Y^t|} \cdot \eta_Y \cdot |\theta_{(1,j,g),1}| \equiv F_6^N \quad (19-2)$$

## $F_{(1,j,g),1}^{\theta NY}$ の設定

$$\eta_Z \equiv \frac{-1}{|\Delta N_Z^t| + 1} + 1 \quad (20)$$

を用いて

$$1 \leq j \leq j_R$$

翼上側

$$(1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NY}(\Delta N_Z^t, \mathbf{P}^f) = \frac{-\Delta N_Z^t}{|\Delta N_Z^t|} \cdot \eta_Z \cdot |\theta_{(1,j,g),1}| \equiv F_7^N \quad (21-1)$$

翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NY}(\Delta N_Z^t, \mathbf{P}^f) = \frac{-\Delta N_Z^t}{|\Delta N_Z^t|} \cdot \eta_Z \cdot |\theta_{(1,j,g),1}| \equiv F_7^N \quad (21-2)$$

$$j_R + 1 \leq j \leq j_T - 1$$

翼上側

$$(1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NY}(\Delta N_Z^t, \mathbf{P}^f) = 0 \quad (21-3)$$

翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NY}(\Delta N_Z^t, \mathbf{P}^f) = 0 \quad (21-4)$$

$$j_T \leq j \leq J_1$$

翼上側

$$(1 \leq g \leq ga_{1,j} - 1)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NY}(\Delta N_Z^t, \mathbf{P}^f) = \frac{\Delta N_Z^t}{|\Delta N_Z^t|} \cdot \eta_Z \cdot |\theta_{(1,j,g),1}| \equiv F_8^N \quad (21-5)$$

翼下側

$$(ga_{1,j} \leq g \leq G_1^w)$$

$$F_{(1,j,g),1}^{\theta NY}(\Delta N_Z^t, \mathbf{P}^f) = \frac{\Delta N_Z^t}{|\Delta N_Z^t|} \cdot \eta_Z \cdot |\theta_{(1,j,g),1}| \equiv F_8^N \quad (21-6)$$

### (1-1-3) 横関節の操作量推定

横関節の通番  $Is$  を属番系  $(p, n, h)$  に変換し, 横関節の操作量を次式で表す.

$$\Delta\varphi_{(p, n, h)} = \Delta\varphi_{(p, n, h)}^A + \Delta\varphi_{(p, n, h)}^N \quad (22-1)$$

$$\Delta\varphi_{(p, n, h)}^A = F_{(p, n, h), 1}^{\varphi A} \left( \vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f \right) \quad (22-2)$$

$$\Delta\varphi_{(p, n, h)}^N = F_{(p, n, h), 1}^{\varphi N} \left( \vec{\Delta N}^t, \mathbf{P}^f \right) \quad (22-3)$$

そして属番系  $(1, n, h)$  の範囲毎に  $F_{(1, n, h), 1}^{\varphi A}$ ,  $F_{(1, n, h), 1}^{\varphi N}$  を設定する.

# $F_{(1,n,h),1}^{\varphi A}$ の設定

## 翼上下の各頂点関節の関節角

$\varphi_{(1,n_M,h)}(h=h_{1,n_M}^{wus})$  ,  $\varphi_{(1,n_M,h)}(h=h_{1,n_M}^{wls})$  と

$$\lambda_{\varphi} \equiv -\frac{1}{|\Delta A_Z^t| + 10} + 0.1 \quad (23)$$

から各頂点関節の操作量を次の通り与え、第  $n_M$  機構の翼上,下の各最大操作量を生成する.

$$\Delta\varphi_{1,n_M}^{A,su} \equiv \frac{\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_{\varphi} \cdot \varphi_{(1,n_M,h)}(h=h_{1,n_M}^{wus}) \quad (\text{翼上側}) \quad (24-1)$$

$$\Delta\varphi_{1,n_M}^{A,sl} \equiv \frac{-\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_{\varphi} \cdot \varphi_{(1,n_M,h)}(h=h_{1,n_M}^{wls}) \quad (\text{翼下側}) \quad (24-2)$$

更に,全ての横断面機構A型  $n$  ( $1 \leq n \leq na_1$ ) 毎に翼上,下側の各最大操作量を与える関節(翼上側  $h=h_{1,n}^{wus}$ , 翼下側  $h=h_{1,n}^{wls}$ ) の最大操作量を,

$$\kappa_x = \begin{cases} \frac{n}{n_M} & (1 \leq n \leq n_M) \end{cases} \quad (24-3)$$

$$\begin{cases} \frac{na_1-n}{na_1-n_M} & (n_M+1 \leq n \leq na_1) \end{cases} \quad (24-4)$$

を用いて次の通り与える.

$$\Delta\varphi_{1,n}^{A,su} \equiv \kappa_X \cdot \frac{\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_\varphi \cdot \varphi_{(1,n,h)} \quad (h=h_{1,n}^{wus}) \quad (\text{翼上側}) \quad (25-1)$$

$$\Delta\varphi_{1,n}^{A,sl} \equiv \kappa_X \cdot \frac{-\Delta A_Z^t}{|\Delta A_Z^t|} \cdot \lambda_\varphi \cdot \varphi_{(1,n,h)} \quad (h=h_{1,n}^{wls}) \quad (\text{翼下側}) \quad (25-2)$$

そして、全ての横断面機構A型  $n$  ( $1 \leq n \leq na_1$ ) 毎に最大操作量を用いて  $F_{(1,n,h),1}^{\varphi A}$  を次の通り設定する.

## 翼上側

$$(1 \leq h \leq h_{1,n}^{wus})$$

$$F_{(1,n,h),1}^{\varphi A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{h}{h_{1,n}^{wus}} \cdot \Delta\varphi_{1,n}^{A,su} \equiv F_5^A \quad (26-1)$$

$$(h_{1,n}^{wus} + 1 \leq h \leq 2(J_1 - 1))$$

$$F_{(1,n,h),1}^{\varphi A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{2(J_1 - 1) - h}{2(J_1 - 1) - h_{1,n}^{wus}} \cdot \Delta\varphi_{1,n}^{A,su} \equiv F_6^A \quad (26-2)$$

## 翼下側

$$(2J_1 - 1 \leq h \leq h_{1,n}^{wls})$$

$$F_{(1,n,h),1}^{\varphi A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{h - (2J_1 - 1)}{h_{1,n}^{wls} - 1 - (2J_1 - 1) + 1} \cdot \Delta\varphi_{1,n}^{A,sl} \equiv F_7^A \quad (26-3)$$

$$(h_{1,n}^{wls} + 1 \leq h \leq 4(J_1 - 1))$$

$$F_{(1,n,h),1}^{\varphi A}(\vec{\Delta A}^t, \mathbf{P}^f) = \frac{4(J_1 - 1) - h}{4(J_1 - 1) - h_{1,n}^{wls}} \cdot \Delta\varphi_{1,n}^{A,sl} \equiv F_8^A \quad (26-4)$$

$F_{(1,n,h),1}^{\varphi N}$  の設定

全ての横断面機構A型 $n$  ( $1 \leq n \leq na_1$ ) の全ての横関節 ( $1 \leq h \leq 4(J_1 - 1)$ ) に対し

$$F_{(1,n,h),1}^{\varphi N}(\vec{\Delta N}^t, \mathbf{P}^f) = 0 \quad (27)$$