機体固有の特性(3 軸制御なし)

2017(H29).2.24 片柳亮二

1. 縦系の特性

図 1.1 に, 縦系のブロック図(KMAP 線図)を示す.



図 1.1 縦系(制御なし)のブロック図(KMAP 線図)

この KMAP 線図は,最適ゲイン計算終了後に表示される「解析結果の表示」画面で「10」とキーイン/Enter すると Excel で表示できる.これは,インプットデータの制御則部分を順番に描いたもので,これを用いるとインプットデータの結線ミスを発見しやすくなる.

さて, KMAP105(以降のバージョン)を起動して,「0,2,13,99,330」とキー イン/Enter すると,インプットデータ例から「CDES.B777-200.オートパイロット演習 縦 0.Y170224.DAT」が呼び出される.(もちろん他の飛行機を選択してもよい)

なお, 表示画面の上端にカーソルを合わせて右クリックして,「プロパティ」に 入り,「レイアウト」タグの「画面バッファサイズ」の高さが 300 になっている 場合は, 9000 に変更しておくと, 画面を 9000 行戻れるようになります.

さて,画面には次が表示される.

5

ここで,自分用の新しいファイル名を入力します.もっとも簡単なのは「0」で す.ここでは「0」をキーイン/Enter すると,次の画面が表示される.

$\overline{\mathcal{O}}$	
**************************************	***
*(以下, 横・方向系は制御なし)(以下, 横・方向系は制御なし)	*
* 1010 : 縦系.制御なし	*
* 横・方向系.制御なし	*
*	*
* 1110 : 縦系. ピッチ角保持1 (θ比例積分 および q比例)	*
* 横・方向系.制御なし	*
*	*
* (以下省略)	*
**************************************	***
(不明時は0を入力)	
●上記の 0~を選択>	

ここで、「1010, 0, 0, 0, 0, 0, 0, 1, 7」とキーイン/Enter すると、エレ ベータ入力に対するピッチ角の応答の線形解析と、6 自由度運動方程式による 運動シミュレーション(3 軸の運動)が計算される. 解析が終了すると、次の「解 析結果の表示」の画面になる.

\$\$3	\$ \$ \$ \$	\$\$	\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$ 解析結果の表示 >\$\$\$	\$\$\$\$\$\$ (KMAP105) \$\$\$\$\$\$\$	\$\$
\$\$	0	1	: 結果表示 終了		\$\$
\$\$					\$\$
\$\$	1	÷	:安定解析図(f特,根軌跡) (Excelを立	ち上げてください)	\$\$
\$\$			(極・零点配置、根軌跡、周波数特性な	どの図が表示できます)	\$\$
\$\$			(極・零点の数値データは"9"(安定解	析結果)で確認できます)	\$\$
\$\$	2	÷	: シミュレーション図(KMAP(時歴)) (Excelを立つ	ち上げてください)	\$\$
\$\$			(40 秒または 200 秒のタイムヒストリー	図に表示できます)	\$\$
\$\$	3	÷	:機体3面図 (Excelを立つ	ち上げてください)	\$\$
\$\$	4	÷	: 飛行性能推算結果 (TES10. DAT)		\$\$
\$\$	5	÷	:空力係数推算結果 (TES5. DAT)		\$\$
\$\$	6	÷	: ナイキスト線図 (Excelを立つ	ち上げてください)	\$\$
\$\$	7	1	: シミュレーション図(KMAP(Simu)) (Excelを立っ	ち上げてください)	\$\$
\$\$			(Z191~Z200に定義した値をタイムヒス)	トリー図に表示できます)	\$\$
\$\$	8	÷	: 飛行特性解析結果(機体固有) (シミュレーション約	吉果:縱→81. 横方向→82)	\$\$
\$\$	88	÷	: 飛行特性解析結果(制御系含み)(シミュレーション約	吉果:縱→881.横方向→882)	\$\$
\$\$	9	÷	: 安定解析結果 (TES13. DAT)		\$\$
\$\$	10	÷	: KMAP 線図 (ブロック図 自動作画) やその他の Ex	cel図(Excelを立ち上げる)\$\$
\$\$	11	÷	: 運動アニメーションを実行(ただし, 飛行機	巻と水中ビークルのみ)	\$\$
\$\$			(アニメーション開始: [shift]+[S]. 終了: [shift]+[E])	\$\$
\$\$			(アニメーション表示モード変更:[shift]+[V])		\$\$
\$\$			(アニメーション機体拡大: [0]. 縮小: [A])		\$\$
\$\$			(アニメーション表示回転:[←], [↑], [→], [↓	1)	\$\$
\$\$	12	1	: 運動アニメーションの移動量を調節する		\$\$
\$\$	13	1	シミュレーションデータの保存と加工		\$\$
\$\$	14	÷	: 取り扱い説明書(pdf 資料),(15:インプットデータ	a表示),(16:Ap, B2 行列表示)	\$\$
\$\$	\$ \$ \$ \$	\$ \$ 3		\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$	\$\$
τΨ				* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	Ŧ Ŧ

●上記解析結果の表示 ⇒ 0~ を選択 -->

ここで、「9」とキーイン/Enter すると、「安定性解析結果」が数値で次のように表示される.

S = 0.42800E+03 (m2) CBAR = 0.79500E+01 (m) Hp = 0.15000E+04 (ft) W = 0.16100E+06 (kgf) qbarS= 0.19261E+06 (kgf) ROU = 0.11952E+00 (kgf \cdot s2/m4) V = 0.86778E+02 (m/s) VKEAS= 0.16500E+03 (kt) Iy = 0.29398E+07 (kgf·m·s2) θ = 0.37503E+01 (deg) α = 0.37503E+01 (deg) CG = 0.25000E+02 (%MAC) CD = 0.13050E+00 (-)CL= 0.83601E+00 (-) $CD \alpha = 0.83629E-02 (1/deg)$ (この CL, CD, CD α は初期釣合 G に必要な CL, CD, CD α です) T= 0.24905E+05 (kgf) δf = 0.20000E+02 (deg) δe =-0.18750E+01 (deg) 縦安定中正点 (neutral point) hn=(0.25-Cmα/CLα)*100= 0.48958E+02 (%MAC) 脚ΔCD= 0.20000E-01 (-), スピードブレーキΔCD= 0.40000E-01 (-) スピ[°]ート゛フ゛レーキ オーフ[°]ン, 初期フラッフ[°]角δfpilot= 0.20000E+02 (deg) 朏−DN. (微係数推算用フラップδf = 0.20000E+02 (deg))

(CG=25%)	(CG= 25.00%)	(プライムド有次元)
Cxu =-0.370589E+00	Cxu =-0.370589E+00	Xu =-0.352626E-01
$Cx\alpha = 0.622708E-02$	$Cx\alpha = 0.622708E-02$	$X\alpha = 0.744775E-01$
Czu = 0.00000E+00	Czu = 0.00000E+00	Zu' =-0.149163E+00
$CL\alpha = 0.107158E+00$	$CL\alpha = 0.107158E+00$	Zα' =-0.844379E+00
CLδe= 0.578192E-02	$CL\delta e = 0.578192E-02$	Zδe' =-0. 447613E-01
CL8f= 0.214867E-01	CLδf = 0.214867E-01	Zδf' =-0. 166341E+00
Cmu = 0.00000E+00	Cmu = 0.00000E+00	Mu' = 0.318527E-01
$Cm\alpha = -0.256726E - 01$	$Cm\alpha 1 = -0.256726E - 01$	Mα' =-0.585919E+00
Cm&e=-0.220535E-01	Cmδe1=-0.220535E-01	Mδe'=-0.648655E+00
Cm&f=-0.624090E-02	Cm&f1=-0.624090E-02	M&f'=-0.150746E+00
Cmq =-0.292030E+02	Cmq = -0.292030E+02	Mq' =-0.910313E+00
$Cm\alpha D = -0.894998E + 01$	$Cm\alpha D = -0.894998E+01$	$M\Theta' = 0.157725E-02$
(Mu = 0.00000E+00)	$(M\alpha = -0.766230E+00)$	(Mδe =-0.658213E+00)
$(M\delta f = -0.186267E + 00)$	(Mq = -0.696770F+00)	$(M_{\alpha}D = -0.213543F + 00)$

(NAER0=110) 縦 δ e 閉ループシステム解析 ●出力キーイン: i=4:u, 5:ALP, 6:q, 7:THE (不明なら7入力) **** POLES AND ZEROS ***** POLES(6), EIVMAX= 0.5000D+02 REAL IMAG Ν -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.34999999D+02 1 0.35707143D+02 周期 P(sec)= 0.1760E+00 2 -0.34999999D+02 -0.76908940D+00 [0.7544E+00, 0.1172E+01] 3 -0.88391783D+00 4 -0.88391783D+00 0.76908940D+00 周期 P(sec)= 0.8170E+01 -0.11059201D-01 -0.11807618D+00 [0.9325E-01, 0.1186E+00] 5 6 -0.11059201D-01 0.11807618D+00 周期 P(sec)= 0.5321E+02 ZEROS (2), II/JJ=7/1, G=-0.1622D+04 IMAG Ν REAL

 1
 -0. 78899010D+00
 0. 0000000D+00

 2
 -0. 50218996D-01
 0. 0000000D+00

(注 1) 空中では初期速度が 10kt を超え,かつ,インプットデータで脚下げ指定 の場合は脚 DN およびスピードブレーキオープンとしてトリム計算する.

(注 2)空中では初期速度が 10kt 以下の場合は, フラップと連動して,フラップ 5°以上で脚 DN とする.

(注 3) 滑走中は脚は常に DN, また, スピードブレーキは初期速度が 10kt を超える 場合にオープン. 次に「解析結果の表示」画面で「1」とキーイン/Enter すると、極・零点の 図を Excel で表示させことができる.



図 1.2 q/U1 の極・零点

次に「解析結果の表示」画面で「3」とキーイン/Enter すると,「KMAP(機体図)8.xls」を用いて機体3面図を表示させることができる.



図 1.3 機体 3 面図

なお,これらの Excel 図を Word に貼り付けるには,当該部分の領域を選択し, Word の「編集」タグから「形式を選択して貼り付け」を実施すると,上記のように精度よく図を貼り付けることができる.

次に「解析結果の表示」画面で「4」とキーイン/Enter すると、「飛行性能推算結果」を表示させることができる.

表(a) 計算条件 乗員·乗客数 Npassen= 400 (名) ペイロード Wpay= 0.8490E+01 (tf) 離陸重量 Wto= 0.2470E+03 (tf) 自重比の統計値増加量= 0.0000E+00(%) 主翼面積 S= 0.4280E+03 (m2) スパン b = 0.6090E + 02 (m) 平均空力翼弦 CBAR= 0.7950E+01 (m) アスペクト比 A= 0.8665E+01 (-)先細比(主翼) $\lambda = 0.2300E+00$ (-) 前縁後退角 $\Lambda LE = 0.3500E+02$ (deg) 上反角 $\Gamma = 0.6000E+01$ (deg) 胴体長さ LB= 0.6370E+02 (m) 翼面荷重 Wto/S= 0.5771E+03 (kgf/m2) bJ= 0.5600E+00 (kgf/hr)巡航燃費 巡航推力比 ET0= 0.2720E+00 (-) 巡航条件 0.3500E+05(ft), 0.8400E+00(M) (VEAS = 0.2695E + 03 (kt), Vcr = 0.2491E + 03 (m/s))表(b) 重量の内訳 自重比 Wempty/Wto= 0.4342E+00 (-) 人+ ペィロード比 Wfixed/Wto= 0.1963E+00 (-) 燃料重量比 Wfuel/Wto= 0.3695E+00 (-) 自重(入力值) Wempty= 0.1072E+03 (tf) 着陸重量 WLD= 0.1610E+03 (tf) 燃料重量 Wfuel= 0.9126E+02 (tf) (入力值 0.1170E+03⇒ 0.1170E+03(キロL)*0.78) 表(c) 飛行性能(計算結果) 航続距離 R3 = 0.10097E + 05 (km) 人・km/燃料 1 リットル= 0.34521E+02 (人・km/L) 航続時間 E3= 0.11260E+02 (hr) 離陸滑走路長 sT0= 0.22495E+04 (m) 〃 滑走距離 s0= 0.13041E+04 (m) 11 CLmaxT0= 0.15437E+01 (-) 離陸速度 VLO= 0.16543E+03 (kt) 着陸滑走路長 Ld = 0.14760E + 04 (m) LO= 0.59041E+03 (m) 〃 滑走距離 CLmaxLD= 0.22933E+01 (-) 11 接地速度 VTD= 0.11450E+03 (kt) 離陸推力 Tto= 0.70000E+02 (tf) 巡航に必要な推力= 0.14073E+02 (tf) 表(d) 巡航時の空力特性 有害抗力係数 CD0= 0.18713E-01 (一) 誘導抗力の係数 k= 0.41535E-01 (一) $\alpha = 0.27860E+01$ (deg) 巡航時迎角 CL = 0.45686E + 00 (-) 揚力係数 CD= 0.27382E-01 (-) 抗力係数 揚抗比 CL/CD = 0.16685E+02 (-)--<以下はブレゲー最適巡航条件(CL,V一定)>--最適巡航迎角 $\alpha = 0.28939E+01$ (deg)(参考) 最適揚力係数 CL= 0.47455E+00 (一) (参考) CD= 0.28066E-01 (-) (参考) 最適抗力係数 最適揚抗比 CL/CD= 0.16908E+02 (一) (参考) 最適巡航速度 Vcr= 0.24440E+03 (m/s)(参考)

なお,シミュレーションの結果は,次の横・方向系の結果と併せて最後に示す.

2. 横・方向系の特性

図 2.1 に, ロールダンパ 1(p 比例)/ヨーダンパ 1(r ハイパス)制御のブロック 図(KMAP 線図)を示す.



図 2.1 横・方向系(制御なし)のブロック図(KMAP 線図)

ピッチダンパの最適ゲイン計算後に表示された「解析結果の表示」画面において、「0」とキーイン/Enter すると、次が表示される.

●解析を続けるか終了か ⇒ 1, 2, 3, 9を選択 -->

ここで、「1,0,0,0,0,0,0,2,6」とキーイン/Enter すると、エルロン入 カに対するロール角の応答の線形解析と、6 自由度運動方程式による運動シミ ュレーション(3 軸の運動)が計算される.解析が終了すると、同様に「解析結 果の表示」の画面になる.

ここで、「9」とキーイン/Enter すると、U2の入力に対するロール角 φの「安 定性解析結果」が数値で次のように表示される.

```
......(釣り合い飛行時のデータ)..
                      CBAR = 0.79500E+01 (m)
S = 0.42800E+03 (m2)
                                                 Hp = 0.15000E+04 (ft)
                       qbarS = 0.19261E+06 (kgf) ROU = 0.11952E+00 (kgf·s2/m4)
W = 0.16100E+06 (kgf)
                       VKEAS= 0.16500E+03 (kt)
                                                 b = 0.60900E+02 (m)
V = 0.86778E+02 (m/s)
Ix = 0.11942E + 07 ~(\Rightarrow)
                           = 0.39273E+07 (⇒)
                                                 Ixz = 0.11942E+06 (kgf·m·s2)
                       Ιz
CL= 0.83601E+00 (-)
                          = 0.37503E+01 (deg) CG = 0.25000E+02 (%MAC)
                       α
(この CL は初期釣合 G に必要な CL です)
T= 0.24905E+05 (kgf) \delta f = 0.20000E+02 (deg) \delta e =-0.18750E+01 (deg)
CL\alpha = 0.1072E+00 (1/deg) Cm\alpha = -0.2567E-01 (1/deg)
 縦安定中正点 (neutral point) hn=(0.25-Cmα/CLα)*100= 0.48958E+02 (%MAC)
```

脚 △ CD= 0.20000E-01 (一),	スピードブレーキ∆CD= 0.40000E-01	(-)
脚-DN, スピードブレーキ オープン,	初期フラップ角δfpilot= 0.20000E+02	(deg)
(微係数推算用フラップδ f = 0.	.20000E+02 (deg))	

(CG=25%)	(CG= 25.00%) (プライムド有次元)	
Сув =-0.133535Е-01	CyB =-0.133535E-01 YB' =-0.103377E+00	
Cyδr= 0.267723E-02	$Cy\delta r = 0.267723E-02$ $Y\delta r' = 0.207260E-01$	
CIB =-0.378107E-02	CIB =-0.378107E-02 LB' =-0.210500E+01	
CIδa=-0. 188835E-02	CISa =-0. 188835E-02 LSa' =-0. 106513E+01	
Clδr= 0.116085E-03	$C \mid \delta r = 0.116085E - 03$ $L \delta r' = 0.436306E - 01$	
Clp =-0.442459E+00	Clp =-0.442459E+00 Lp' =-0.152915E+01	
CIr = 0.266422E+00	Clr = 0.266422E+00 Lr' = 0.898423E+00)
CnB = 0.172059E-02	CnB1 = 0.172059E-02 NB' = 0.230457E+00	
Cnδa= 0.526224E-04	Cnδa = 0.526224E-04 Nδa' =-0.233829E-01	
Cnδr=−0.127591E−02	Cnδr1=-0.127591E-02 Nδr'=-0.217036E+00	
Cnp = 0.458712E-02	Cnp = 0.458712E-02 Np' =-0.416913E-01	
Cnr =-0.215221E+00	Cnr =-0.215221E+00 Nr' =-0.198243E+00)
******	***********	
(NAER0=210) 横 δ a 閉ル	レープシステム解析	
●出力キーイン:i=3∶BETA,	4:p, 5:r, 6:PHI(不明なら 6 入力)	
***** POLES AND ZERO	\$ ****	
POLES(8), EIVMAX=0	5000D+02	
N REAL	IMAG	
N REAL 1 -0.34999999D+02	IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02]	
N REAL 1 -0.34999999D+02 2 -0.34999999D+02	IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02]	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999900+02 3 -0.349999900+02	IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02 周期P(sec)= 0.1760E+00	
N REAL 1 -0.34999999D+02 2 -0.34999999D+02 3 -0.34999999D+02 4 -0.34999999D+02	IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02 周期 P(sec)= 0.1760E+00 0.35707143D+02 周期 P(sec)= 0.1760E+00	
N REAL 1 -0.34999999D+02 2 -0.34999999D+02 3 -0.34999999D+02 4 -0.34999999D+02 5 -0.15543436D+01	IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02 周期 P(sec)= 0.1760E+00 0.35707143D+02 周期 P(sec)= 0.1760E+00 0.0000000D+00	
N REAL 1 -0.34999999D+02 2 -0.34999999D+02 3 -0.34999999D+02 4 -0.34999999D+02 5 -0.15543436D+01 6 -0.12361512D+00	IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02 周期 P(sec)= 0.1760E+00 0.35707143D+02 周期 P(sec)= 0.1760E+00 0.0000000D+00 -0.65973228D+00 [0.1842E+00, 0.6712E+00]	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.349999990+02 4 -0.349999990+02 5 -0.155434360+01 6 -0.123615120+00 7 -0.12361512D+00	IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 0000000D+00 -0. 65973228D+00 [0. 1842E+00, 0. 6712E+00] 0. 65973228D+00 周期 P(sec) = 0. 9524E+01	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.349999990+02 4 -0.349999990+02 5 -0.155434360+01 6 -0.123615120+00 7 -0.123615120+00 8 -0.29192051D-01	IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 0000000D+00 -0. 65973228D+00 [0. 1842E+00, 0. 6712E+00] 0. 65973228D+00 周期 P(sec) = 0. 9524E+01 0. 0000000D+00	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.349999990+02 4 -0.349999990+02 5 -0.155434360+01 6 -0.123615120+00 7 -0.123615120+00 8 -0.29192051D-01 ZEROS(4), II/JJ=6/	IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 0000000D+00 -0. 65973228D+00 [0. 1842E+00, 0. 6712E+00] 0. 65973228D+00 周期 P(sec) = 0. 9524E+01 0. 0000000D+00 1, G=-0. 2667D+04	
N REAL 1 -0.34999999D+02 2 -0.34999999D+02 3 -0.34999999D+02 4 -0.34999999D+02 5 -0.15543436D+01 6 -0.12361512D+00 7 -0.29192051D-01 ZEROS(4), II/JJ= 6/ N REAL	IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02 周期 P(sec) = 0.1760E+00 0.35707143D+02 周期 P(sec) = 0.1760E+00 0.0000000D+00 -0.65973228D+00 [0.1842E+00, 0.6712E+00] 0.65973228D+00 周期 P(sec) = 0.9524E+01 0.0000000D+00 1, G=-0.2667D+04 IMAG	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.349999990+02 4 -0.349999990+02 5 -0.155434360+01 6 -0.123615120+00 7 -0.123615120+00 8 -0.29192051D-01 ZEROS (4), II/JJ= 6/ N N REAL 1 -0.34999990+02	IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02 周期 P(sec) = 0.1760E+00 0.35707143D+02 周期 P(sec) = 0.1760E+00 0.0000000D+00 -0.65973228D+00 [0.1842E+00, 0.6712E+00] 0.65973228D+00 周期 P(sec) = 0.9524E+01 0.0000000D+00 1, G=-0.2667D+04 IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02]	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.349999990+02 4 -0.349999990+02 5 -0.155434360+01 6 -0.123615120+00 7 -0.123615120+00 8 -0.29192051D-01 ZEROS (4), II/JJ= 6/ N N REAL 1 -0.34999990+02 2 -0.34999990+02	IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02 周期 P(sec) = 0.1760E+00 0.35707143D+02 周期 P(sec) = 0.1760E+00 0.0000000D+00 -0.65973228D+00 [0.1842E+00, 0.6712E+00] 0.65973228D+00 周期 P(sec) = 0.9524E+01 0.0000000D+00 1, G=-0.2667D+04 IMAG -0.35707143D+02 [0.7000E+00, 0.5000E+02] 0.35707143D+02	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.349999990+02 4 -0.349999990+02 5 -0.155434360+01 6 -0.123615120+00 7 -0.123615120+00 8 -0.29192051D-01 ZEROS(4), II/JJ=6/ N REAL 1 -0.349999900+02 2 -0.349999900+02 3 -0.160249220+00	IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 0000000D+00 -0. 65973228D+00 [0. 1842E+00, 0. 6712E+00] 0. 65973228D+00 周期 P(sec) = 0. 9524E+01 0. 0000000D+00 1, G=-0. 2667D+04 IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] 0. 35707143D+02 [0. 2926E+00, 0. 5476E+00]	
N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.349999990+02 4 -0.349999990+02 5 -0.155434360+01 6 -0.123615120+00 7 -0.123615120+00 8 -0.29192051D-01 ZEROS(4), II/JJ=6/ N REAL 1 -0.349999990+02 2 -0.349999990+02 3 -0.160249220+00 4 -0.160249220+00	IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 35707143D+02 周期 P(sec) = 0. 1760E+00 0. 0000000D+00 -0. 65973228D+00 [0. 1842E+00, 0. 6712E+00] 0. 65973228D+00 周期 P(sec) = 0. 9524E+01 0. 0000000D+00 1, G=-0. 2667D+04 IMAG -0. 35707143D+02 [0. 7000E+00, 0. 5000E+02] 0. 35707143D+02 [0. 2926E+00, 0. 5476E+00] 0. 52366126D+00 [0. 2926E+00, 0. 5476E+00]	

 (注 1)空中では初期速度が 10kt を超え,かつ,インプットデータで脚下げ指定の場合は脚 DN およびスピードブレーキオープンとしてトリム計算する.
 (注 2)空中では初期速度が 10kt 以下の場合は、フラップと連動して,フラップ 5°以上で脚 DN とする.

(注 3) 滑走中は脚は常に DN, また, スピードブレーキは初期速度が 10kt を超える 場合にオープン.

次に「解析結果の表示」画面で「1」とキーイン/Enter すると、横・方向系の極・零点の図を Excel で表示させことができる.



次に、「解析結果の表示」画面で「2」とキーイン/Enter すると、シミュレーション図を次のように Excel 表示させることができる.

