

JAERI-M

6 4 5 1

大型核融合装置のポロイダル磁場コイル  
配置の最適設計

(臨界プラズマ試験装置設計報告:XVI)

1976年3月

小林 朋文<sup>\*</sup>・谷 啓二・竹田 辰興・小林 哲郎<sup>\*\*</sup>  
嶋田 隆一・田村 早苗・吉田 吉一<sup>\*\*\*</sup>

日本原子力研究所  
Japan Atomic Energy Research Institute

この報告書は、日本原子力研究所が JAERI-M レポートとして、不定期に刊行している研究報告書です。入手、複製などのお問合わせは、日本原子力研究所技術情報部（茨城県那珂郡東海村）あて、お申しこしください。

JAERI-M reports, issued irregularly, describe the results of research works carried out in JAERI. Inquiries about the availability of reports and their reproduction should be addressed to Division of Technical Information, Japan Atomic Energy Research Institute, Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken, Japan.

大型核融合装置のポロイダル磁場コイル配置の最適設計

(臨界プラズマ試験装置設計報告・XVI)

日本原子力研究所東海研究所核融合研究部

小林朋文<sup>\*</sup>・谷 啓二・竹田辰興・小林哲郎<sup>\*\*</sup>

嶋田隆一・田村早苗・吉田吉一<sup>\*\*\*</sup>

(1976年2月9日受理)

大型核融合装置のポロイダル磁場コイルの配置を決める方法として、非線形計画法の一つ simplex 法を用いる手法を開発し、臨界プラズマ試験装置（トカマク型）の設計に応用した。この手法には二つの機能、(1) (R, Z) 2次元空間内でコイル位置を探索する、(2)複数個のコイルの相対位置が変わらないように動きうる、が備わっている。これによってポロイダル磁場コイルの配置不能な禁止領域がいかなるものでも、その制限下での最適化が可能である。

\* 外来研究員: 日立製作所原子力研究所

\*\* 外来研究員: 富士電機製造

\*\*\* 特別研究生: 東北大学

JAERI-M 6451

Optimum Design of the Poloidal Field Coils of a  
Large Fusion Device

Tomofumi KOBAYASHI\*, Keiji TANI, Tatsuoki TAKEDA,  
Tetsuro KABAYASHI\*\*, Ryuiti SHIMADA,  
Sanae TAMURA, and Yoshikazu YOSHIDA\*\*\*

Division of Thermonuclear Fusion Research, Tokai, JAERI  
(Received February 9, 1976)

A numerical method to determine optimum configuration  
of the poloidal field coils of a large tokamak is  
described.

A simplex method of non-linear programming is used for  
optimization calculation. To meet various requirements  
in design of the tokamak, the optimization procedure in  
an arbitrary area in the two-dimensional space is  
developed. It is also applicable to the case where the  
relative position of a specific group of coils must be  
fixed in a given area.

---

\* Atomic Energy Research Laboratory, Hitachi, Ltd.

\*\* Fuji Electric Co. Ltd.

\*\*\* Tohoku University

## 目 次

1. はじめに.....	1
2. 計算方法.....	1
3. 計算結果.....	4
4. まとめ.....	16
5. 参考文献.....	17
付 錄.....	18
インプット・マニュアルおよびプログラムリスト.....	22

## 1. はじめに

トカマク型装置のポロイダル磁場コイルの配置を決定する方法として、線形計画法を用いる方法、Zakharov の方程式を解く方法<sup>1)</sup>および非線形計画法を用いる方法<sup>2)</sup>がすでに開発された。線形計画法を用いる方法は、コイル位置を固定し、所要の磁場配位を得るためにそのコイルに流すべき電流値を決めるものであり、一般に各コイルに流れる電流比が整数比にならない（実際の装置では各位置相互間の電流比はコイル巻数比になるため、整数比になるべきである）。このため、線形計画法を用いて得られる結果を整数比になるよう電流値を丸める際に、不整磁場が大きくなるという欠点を持っている。これに対し、Zakharov の方法は、コイルを配置すべき閉路 C を指定し、閉路 C で囲まれた空間に所要の磁場を与える、閉路 C 上の面電流分布を求め、この面電流分布を与えられた巻数比の重みに従って分割し、コイル配置を決定するものである。したがって、Zakharov の方法により得られる各コイルの電流値は整数比になつてゐるもの、位置が自動的に決定されるため装置に必要な観測孔や入射孔などを設けるための禁止領域（ポロイダル磁場コイルの配置できない空間）にコイルが配置される場合がある。また、2)の非線形計画法を用いて最適化する方法では、探索する空間がポロイダル面での閉路 C の一部である一次元空間として設定する。禁止領域が多くなると一次元空間で探索するかぎり、所要の磁場から大きくずれた状態で解が収束してしまう。これらの欠点を除き、指定した 2 次元空間内で最適なコイル配置を探索できる方法を開発する必要が、設計作業が進行するにつれて強くなってきた。この方法に要求される機能は、1) コイルの動きうる空間は (R, Z) 2 次元 (Z 軸はトーラス中心軸) 空間にであること、2) 複数個の線電流の相対位置が変わらないように動きうること、などである。1)の機能は、最適化を行なうにあたって探索する空間をコイル設置可能な許容空間内でできるだけ広くとるために必要であり、2)の機能は複数個のコイルを 1 ケ所に巻く場合に電流値そのものを巻数倍するよりは現実に近いモデルで最適化するのに必要な機能である。

本報告は上述の要求を満たすべく開発した非線形計画法 - simplex<sup>3)</sup> 法によるポロイダル磁場コイル配置の最適設計法に関するものである。2) 計算方法を述べ、この方法で臨界プラズマ試験装置の設計に応用した結果を 3) で述べる。

## 2. 計 算 方 法

simplex 法そのものについてはごく簡単な説明にとどめる。simplex 法はいわゆる非線形計画法の一つであり、非線形な評価関数と、線形および非線形な制約条件を与え、制約条件を満たす範囲で評価関数を最小化する手法である。すなわち  $n$  次元空間で  $n + 1$  ケの頂点を持つ多面体面を構成し、それぞれの頂点を、反射、伸縮、回転などの操作を、ある規則性を持たせながら繰返し、評価関数を最小にする頂点を探し出す手法である。この方法は最大勾配法と異なり評価関数の一次導関数を与える必要がなく、比較的簡単に定式化することができる。この

## 1. はじめに

トカマク型装置のポロイダル磁場コイルの配置を決定する方法として、線形計画法を用いる方法、Zakharov の方程式を解く方法<sup>1)</sup>および非線形計画法を用いる方法<sup>2)</sup>がすでに開発された。線形計画法を用いる方法は、コイル位置を固定し、所要の磁場配位を得るためにそのコイルに流すべき電流値を決めるものであり、一般に各コイルに流れる電流比が整数比にならない（実際の装置では各位置相互間の電流比はコイル巻数比になるため、整数比になるべきである）。このため、線形計画法を用いて得られる結果を整数比になるよう電流値を丸める際に、不整磁場が大きくなるという欠点を持っている。これに対し、Zakharov の方法は、コイルを配置すべき閉路 C を指定し、閉路 C で囲まれた空間に所要の磁場を与える、閉路 C 上の面電流分布を求め、この面電流分布を与えられた巻数比の重みに従って分割し、コイル配置を決定するものである。したがって、Zakharov の方法により得られる各コイルの電流値は整数比になっているものの、位置が自動的に決定されるため装置に必要な観測孔や入射孔などを設けるための禁止領域（ポロイダル磁場コイルの配置できない空間）にコイルが配置される場合がある。また、2)の非線形計画法を用いて最適化する方法では、探索する空間がポロイダル面での閉路 C の一部である一次元空間として設定する。禁止領域が多くなると一次元空間で探索するかぎり、所要の磁場から大きくずれた状態で解が収束してしまう。これらの欠点を除き、指定した 2 次元空間内で最適なコイル配置を探索できる方法を開発する必要が、設計作業が進行するにつれて強くなってきた。この方法に要求される機能は、1) コイルの動きうる空間は (R, Z) 2 次元 (Z 軸はトーラス中心軸) 空間にであること、2) 複数個の線電流の相対位置が変わらないように動きうること、などである。1)の機能は、最適化を行なうにあたって探索する空間をコイル設置可能な許容空間内でできるだけ広くとるために必要であり、2)の機能は複数個のコイルを 1 ケ所に巻く場合に電流値そのものを巻数倍するよりは現実に近いモデルで最適化するのに必要な機能である。

本報告は上述の要求を満たすべく開発した非線形計画法 - simplex<sup>3)</sup> 法によるポロイダル磁場コイル配置の最適設計法に関するものである。2)で計算方法を述べ、この方法で臨界プラズマ試験装置の設計に応用した結果を 3) で述べる。

## 2. 計算方法

simplex 法そのものについてはごく簡単な説明にとどめる。simplex 法はいわゆる非線形計画法の一つであり、非線形な評価関数と、線形および非線形な制約条件を与え、制約条件を満たす範囲で評価関数を最小化する手法である。すなわち n 次元空間で n + 1 ケの頂点を持つ多面体面を構成し、それぞれの頂点を、反射、伸縮、回転などの操作を、ある規則性を持たせながら繰返し、評価関数を最小にする頂点を探し出す手法である。この方法は最大勾配法と異なり評価関数の一次導関数を与える必要がなく、比較的簡単に定式化することができる。この

計算では著者の一人竹田が文献 3)を基にして作成したプログラムをほとんどブラックボックスとして使用した。

非線形計画法の問題として、コイルの最適配置を定式化する場合に、評価関数のとり方と、変数の選び方がポイントになる。線形計画法を用いた方法では、評価関数としてはあるメッシュでの目標とする磁場からのズレを、変数としては各位置での電流値を選んだ。ここではプログラムに備えさせなければならない最大の機能は、コイル位置を  $(R, Z)$  2次元空間で探索できることである。したがって、変数としては、ある標準位置からの  $(R, Z)$  空間内でのズレ  $\delta R$ ,  $\delta Z$  をとることにした。評価関数としては、線形計画法による最適化手法を開発したときの経験から、プラズマ表面か、あるいは水平面（トーラス対称面）上での目標とする磁場からのズレをとる。空心変流器コイルの配置を線形計画法で決める際に評価関数として、水平面上での磁場のみを対象とすると、確かに水平面上での漏洩磁場は小さくなるが、プラズマ領域の上下の境界で大きな漏洩磁場が生じる結果になった。このため、空心変流器コイルのようにおたがいの電流が作る磁場の微妙なバランスによって漏洩磁場を小さくする場合には、水平面上の磁場ではなく、プラズマ境界上の磁場を評価関数とすべきであり、一般にプラズマ領域での漏洩磁場は境界でのそれよりは小さくなる。

コイルの最適位置を決める変数として、初期値として与えるコイル位置  $(R_1^0, Z_1^0)$  からのズレ  $\delta R_1$ ,  $\delta Z_1$  をとる。図 1 に示す 4 本の直線で囲まれた空間をコイルが動き得る許容空間とすれば、制約条件は、

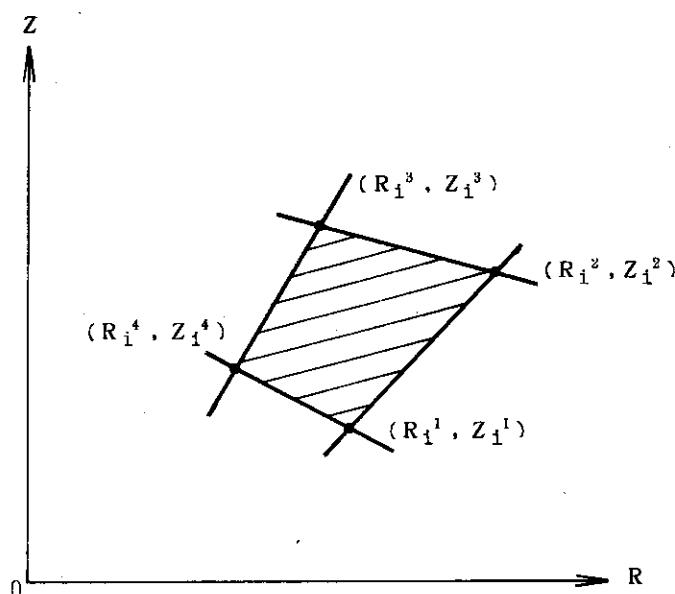


図 1 コイルが動きうる許容空間（斜線部）の指定

$$\begin{aligned}
 & (Z_1^1 - Z_1^2) \delta R_i - (R_i^1 - R_i^2) \delta Z_i + (Z_1^1 - Z_1^2) (R_i^0 - R_i^2) - (R_i^1 - R_i^2) (Z_i^0 - Z_i^2) \geq 0 \\
 & (Z_1^2 - Z_1^3) \delta R_i - (R_i^2 - R_i^3) \delta Z_i + (Z_1^2 - Z_1^3) (R_i^0 - R_i^3) - (R_i^2 - R_i^3) (Z_i^0 - Z_i^3) \geq 0 \\
 & (Z_1^3 - Z_1^4) \delta R_i - (R_i^3 - R_i^4) \delta Z_i + (Z_1^3 - Z_1^4) (R_i^0 - R_i^4) - (R_i^3 - R_i^4) (Z_i^0 - Z_i^4) \geq 0 \\
 & (Z_1^4 - Z_1^1) \delta R_i - (R_i^4 - R_i^1) \delta Z_i + (Z_1^4 - Z_1^1) (R_i^0 - R_i^1) - (R_i^4 - R_i^1) (Z_i^0 - Z_i^1) \geq 0 \\
 & \quad (i = 1, 2, \dots, n)
 \end{aligned} \tag{1}$$

である。ここで不等号の向きは、 $\delta R_i = \delta Z_i = 0$  のときの左辺の値と同符号になるようにとればよい。以上のように、制約条件はすべて、変数  $\delta R_i$ ,  $\delta Z_i$  に対して線形な制約条件のみである。

最小にすべき許容関数  $F$  は

$$F = \int_{\ell} [B(\ell') - B^0(\ell')]^2 d\ell' \tag{2}$$

あるいは

$$F = \max_{\ell' \in \ell} [B(\ell') - B^0(\ell')]^2 \tag{3}$$

のいづれかをとる。ここで  $\ell$  はプラズマ境界かプラズマの水平面上にとり、 $B^0(\ell)$  は実現すべき目標となる磁場分布である。空心変流器コイルの場合  $B^0(\ell) \equiv 0$ 、垂直磁場コイルの場合  $B^0(\ell) \neq 0$  の平衡解が得られるときの外部磁場になる。

ポロイダル磁場コイル系は、複数個の同軸環状コイルから成る。環状線電流の中心軸（トーラス中心軸）を  $Z$  軸とする円柱座標系  $(r, \theta, z)$  を用いれば、 $(R_i, Z_i)$  にある  $I$  なる環状線電流が点  $(r, z)$  に作る磁場は、

$$\left. \begin{aligned}
 B_r(r, z; R_i, Z_i) &= \frac{\mu_0 I}{2\pi \sqrt{(r+R_i)^2 + (z-Z_i)^2}} \frac{z-Z_i}{r} \\
 &\times \left\{ K(k) + \frac{r^2 + R_i^2 + (z-Z_i)^2}{(r-R_i)^2 + (z-Z_i)^2} E(k) \right\} \\
 B_z(r, z; R_i, Z_i) &= \frac{\mu_0 I}{2\pi \sqrt{(r+R_i)^2 + (z-Z_i)^2}} \\
 &\times \left\{ K(k) - \frac{r^2 - R_i^2 + (z-Z_i)^2}{(r-R_i)^2 + (z-Z_i)^2} E(k) \right\} \\
 k^2 &= \frac{4rR_i}{(r+R_i)^2 + (z-Z_i)^2}
 \end{aligned} \right\} \tag{4}$$

で与えられる。ここで  $K(k)$ ,  $E(k)$  はそれぞれ第一種および第二種完全橿円積分である。式(4)を用いれば、複数個の環状線電流が任意の点  $(r, z)$  に作る合成磁場が計算できる。したがって、制約条件(1)を満たす  $\delta R_i$ ,  $\delta Z_i$  のもとで  $R_i = R_i^0 + \delta R_i$ ,  $Z_i = Z_i^0 + \delta Z_i$  にあるコイル群の作る合成磁場  $B(\ell)$  を式(4)により計算し、式(2)ないし式(3)で与えられる評価関数値が得られる。

以上で simplex 法の問題としての定式化ができる、1章で要求される機能として述べた2つの機能のうち 1) の、コイルが動き得る空間が  $(R, Z)$  2 次元空間であること、は満たされる。また 2) の、複数個の線電流の相対位置が変わらないように動きうる機能は、基準とする線電流位置からのズレ  $(\delta \rho_i^j, \delta \xi_i^j)$  を記憶し、磁場計算に際し  $(R_i + \delta \rho_i^j, Z_i + \delta \xi_i^j)$  ( $j = 1, 2, \dots, k^1$ ) なる線電流が  $k^1$  ケであるとして計算すれば、 $i$  番目の線電流に対して、 $k^1$  ケの線電流が相対位置を変えずに動くことになり、満たされる。

### 3. 計 算 結 果

臨界プラズマ試験装置（以下 JT-60 と略す）の設計が進み、ポロイダル磁場コイルの設置誤差や真空容器の熱膨脹などに関する定量的な検討結果を考慮すると、観測孔を設けるためのスペンスとして当初予定したスペースに大きな不足を生じることが分った。たとえば、50% の観測孔を設けるためには、当初の予定よりはるかに大きな 150% の空間を必要とすることが判明した。JT-60 では縦方向に 6 本の観測孔を設ける予定である。このためプラズマ断面の 2 メートルのうち、約半分 0.9 メートルはポロイダル磁場コイルが配置できない空間となる。このように、多くの禁止領域がある場合には、Zakharov の方法で電流値の重み（あるいは巻数）を変えても禁止領域を避けてコイル配置を求めるることはほとんど不可能である。図 2 に JT-60 のポロイダル断面図を示す。斜線部は、ポロイダル磁場コイルの設置が不可能な禁止領域である。空心変流器コイルの巻数を 60（あるいはその整数倍）とし、Zakharov の方法〔閉路 C としては橿円を選び、中心 3.32m, 短軸（垂直軸）1.6m, 長軸（水平軸）1.8m とした。〕により 60 に等分割した場合のコイル位置を 1 から 30 までの番号をつけて示してある。これまでの設計では、25 番以降のコイルはそのままにし、1 番から 24 番までのコイルは 3 点をまとめて 2 つに分割した位置を採用している。図 2 から明らかなように、20, 21, 23, 25, 27 番のコイル位置は禁止領域に入り込んでいるし、29 番のコイル位置は垂直磁場コイル（図 2 で V と記してあるコイル）と近接しすぎているため、コイル断面を考えると、変流器コイルと垂直磁場コイルとを実際に設置することができない。simplex 法で最適化するためには、初期値としてのブロック（以下いくつかのコイルをまとめて 1 つと数える場合にブロックと呼ぶことにする）位置と、電流値（あるいは巻数）を決めなければならない。ブロック位置と巻数の与え方が漏洩磁場の大きさを決定すると言っても過言ではなく、慎重に決めなければならない。そのため、Zakharov の方法によって、禁止領域をできるだけ避けうる各点での巻数を求める。図 2 に示した 1 ~ 30 番のコイル位置を適当にまとめて禁止領域を避けることを考える。まず 1 ~ 14 番までは、ブロック位置の数を半分にし、各点に 2 ターン巻いて 1 ブロックとする。また 15, 16, 17 番の 3 コイル、18, 19, 20 番の 3 コイルおよび 21, 22,

で与えられる。ここで  $K(k)$ ,  $E(k)$  はそれぞれ第一種および第二種完全橿円積分である。式(4)を用いれば、複数個の環状線電流が任意の点  $(r, z)$  に作る合成磁場が計算できる。したがって、制約条件(1)を満たす  $\delta R_i$ ,  $\delta Z_i$  のもとで  $R_i = R_i^0 + \delta R_i$ ,  $Z_i = Z_i^0 + \delta Z_i$  にあるコイル群の作る合成磁場  $B(\ell)$  を式(4)により計算し、式(2)ないし式(3)で与えられる評価関数値が得られる。

以上で simplex 法の問題としての定式化ができ、1章で要求される機能として述べた2つの機能のうち1)の、コイルが動き得る空間が  $(R, Z)$  2次元空間であること、は満たされる。また2)の、複数個の線電流の相対位置が変わらないように動きうる機能は、基準とする線電流位置からのズレ  $(\delta \rho_i^j, \delta \xi_i^j)$  を記憶し、磁場計算に際し  $(R_i + \delta \rho_i^j, Z_i + \delta \xi_i^j)$  ( $j = 1, 2, \dots, k^1$ ) なる線電流が  $k^1$  ケであるとして計算すれば、 $i$  番目の線電流に対して、 $k^1$  ケの線電流が相対位置を変えずに動くことになり、満たされる。

### 3. 計算結果

臨界プラズマ試験装置（以下 JT-60 と略す）の設計が進み、ポロイダル磁場コイルの設置誤差や真空容器の熱膨脹などに関する定量的な検討結果を考慮すると、観測孔を設けるためのスペンスとして当初予定したスペースに大きな不足を生じることが分った。たとえば、50% の観測孔を設けるためには、当初の予定よりはるかに大きな 150% の空間を必要とすることが判明した。JT-60 では縦方向に 6 本の観測孔を設ける予定である。このためプラズマ断面の 2 メートルのうち、約半分 0.9 メートルはポロイダル磁場コイルが配置できない空間となる。このように、多くの禁止領域がある場合には、Zakharov の方法で電流値の重み（あるいは巻数）を変えても禁止領域を避けてコイル配置を求めるることはほとんど不可能である。図 2 に JT-60 のポロイダル断面図を示す。斜線部は、ポロイダル磁場コイルの設置が不可能な禁止領域である。空心変流器コイルの巻数を 60（あるいはその整数倍）とし、Zakharov の方法〔閉路 C としては橿円を選び、中心 3.32m, 短軸（垂直軸）1.6m, 長軸（水平軸）1.8m とした。〕により 60 に等分割した場合のコイル位置を 1 から 30 までの番号をつけて示してある。これまでの設計では、25 番以降のコイルはそのままにし、1 番から 24 番までのコイルは 3 点をまとめて 2 つに分割した位置を採用している。図 2 から明らかなように、20, 21, 23, 25, 27 番のコイル位置は禁止領域に入り込んでいるし、29 番のコイル位置は垂直磁場コイル（図 2 で V と記してあるコイル）と近接しすぎているため、コイル断面を考えると、変流器コイルと垂直磁場コイルとを実際に設置することができない。simplex 法で最適化するためには、初期値としてのブロック（以下いくつかのコイルをまとめて 1 つと数える場合にブロックと呼ぶことにする）位置と、電流値（あるいは巻数）を決めなければならない。ブロック位置と巻数の与え方が漏洩磁場の大きさを決定すると言っても過言ではなく、慎重に決めなければならない。そのため、Zakharov の方法によって、禁止領域をできるだけ避けうる各点での巻数を求める。図 2 に示した 1 ~ 30 番のコイル位置を適当にまとめて禁止領域を避けることを考える。まず 1 ~ 14 番までは、ブロック位置の数を半分にし、各点に 2 ターン巻いて 1 ブロックとする。また 15, 16, 17 番の 3 コイル、18, 19, 20 番の 3 コイルおよび 21, 22,

23番の3コイルをそれぞれまとめて各点に3ターン巻くとすれば、各ブロックの中心位置としては、16, 19, 22番の各点が残り、禁止領域にある。20, 21, 23番の各点は処理できる。25番と26番をまとめて2ターンとする。これ以外のコイル位置ではそれぞれ1ターンとする。このように、32分割にしそれぞれ各点での巻数を決めた結果、Zakharov の方法によって得られるコイル配置（変流器コイルのアンペア・ターンは9.6 MAT に規格化する）がプラズマ領域（主半径3.1m, 副半径1.0mの円形領域）に作る漏洩磁場は最大51.8Gである。しかし、27番, 29番のコイルは設置できない位置にある。したがって、simplex法によつ最適化しなければならない。最適化のための評価関数は式(3)を採用し、観測点とはプラズマ境界とした。その結果、プラズマ領域での漏洩磁場の最大が12.9G, 平均で2.6Gと十分小さくなつた。そのときの配置を図3に示す。最適化のために動かすブロックとして指定したのは8～16番である。各ブロックの断面内のカッコつきの数字はそれぞれの巻数を示し、コイル断面積は、スペースファクター0.7とし最大電流密度を20A/mm<sup>2</sup>として決めた。図3に示したコイル配置での磁力線と等磁束密度線を図4, 図5に示す。

図3に示した配置は、各位置の電流比を巻数比にし各ブロックの中心に1本の線電流を置いて、漏洩磁場を最小にする最適化を行つた結果である。しかし、1ターン1線電流として、図3の配置で漏洩磁場を計算すると、プラズマ領域での漏洩磁場は最大で70.9G, 平均で15.3Gとかなり大きなものになる。したがって、1ターンあたり1線電流として複数個のコイル位置の相対位置が変わらぬようにこれを1ブロックとして扱い最適化を行なわなければならない。図6は1ターン1線電流とし巻数60の場合に最適化した結果を示したものである。たとえば、9番のブロックには3ターンのコイルがひとまとめになつておつり、これら3ヶのコイルの相対位置は変化させずに最適な位置を求めたものである。なお図6ではスペースファクター0.7, 最大電流密度20A/mm<sup>2</sup>として、コイル断面形状を115mm×100mmに設計した。最適化のため動かしたコイルは8～16番のコイル群である。図6に示した配置での磁力線と等磁束密度線を図7, 図8に示す。漏洩磁場は、プラズマ領域で最大26.4G, 平均4.6Gと十分小さくなつてゐる。巻数80の場合についての結果を図9～図14に示す。図9は1ブロック1線電流として最適化した結果であり、その場合の磁力線と等磁束密度線を図10, 図11に示す。図12は1ターン1線電流として最適化したものである。図12の配置が作る磁力線と等磁束密度線を図13, 図14に示す。

以上種々の計算ケースで得られる変流器コイルがプラズマ領域に作る漏洩磁場を表1にまとめた。

表 1. 種々の計算によって得られる変流器コイルが  
作る漏洩磁場 (9.6 MAT)

巻数	計算ケース	プラズマ領域での漏洩磁場	
		最大磁場	平均磁場
60	ケース 1	12.9 G	2.6 G
	ケース 2	70.9 G	15.3 G
	ケース 3	26.4 G	4.6 G
	ケース 4	51.8 G	16.5 G
	ケース 5	18.9 G	9.6 G
80	ケース 1	10.4 G	2.1 G
	ケース 3	29.8 G	6.9 G
	ケース 4	95.3 G	27.0 G
	ケース 5	10.5 G	5.4 G

ケース 1 : 1 ブロック 1 線電流として最適化した場合

ケース 2 : ケース 1 によって得られた配置で 1 ターン 1 線電流として  
計算した場合

ケース 3 : 1 ターン 1 線電流として最適化した場合

ケース 4 : ケース 1 と同じ巻数比によって Zakharov の方法で得ら  
れる配置

ケース 5 : 巻数個の分割数で Zakharov の方法により得られる配置

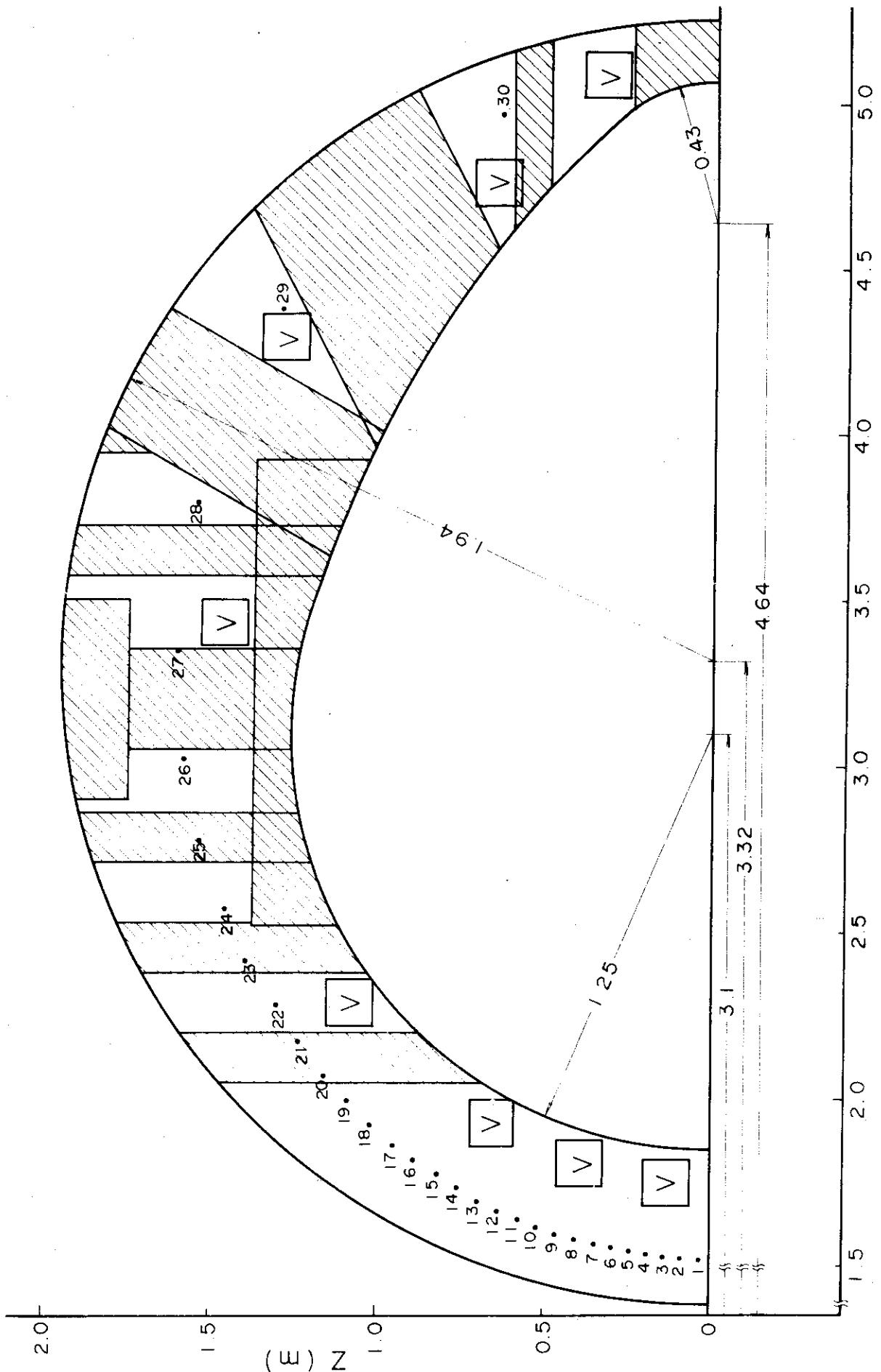


図2 JT-60 のポロイダル面 (1~30はZakharovの方法により60に等分割した結果)

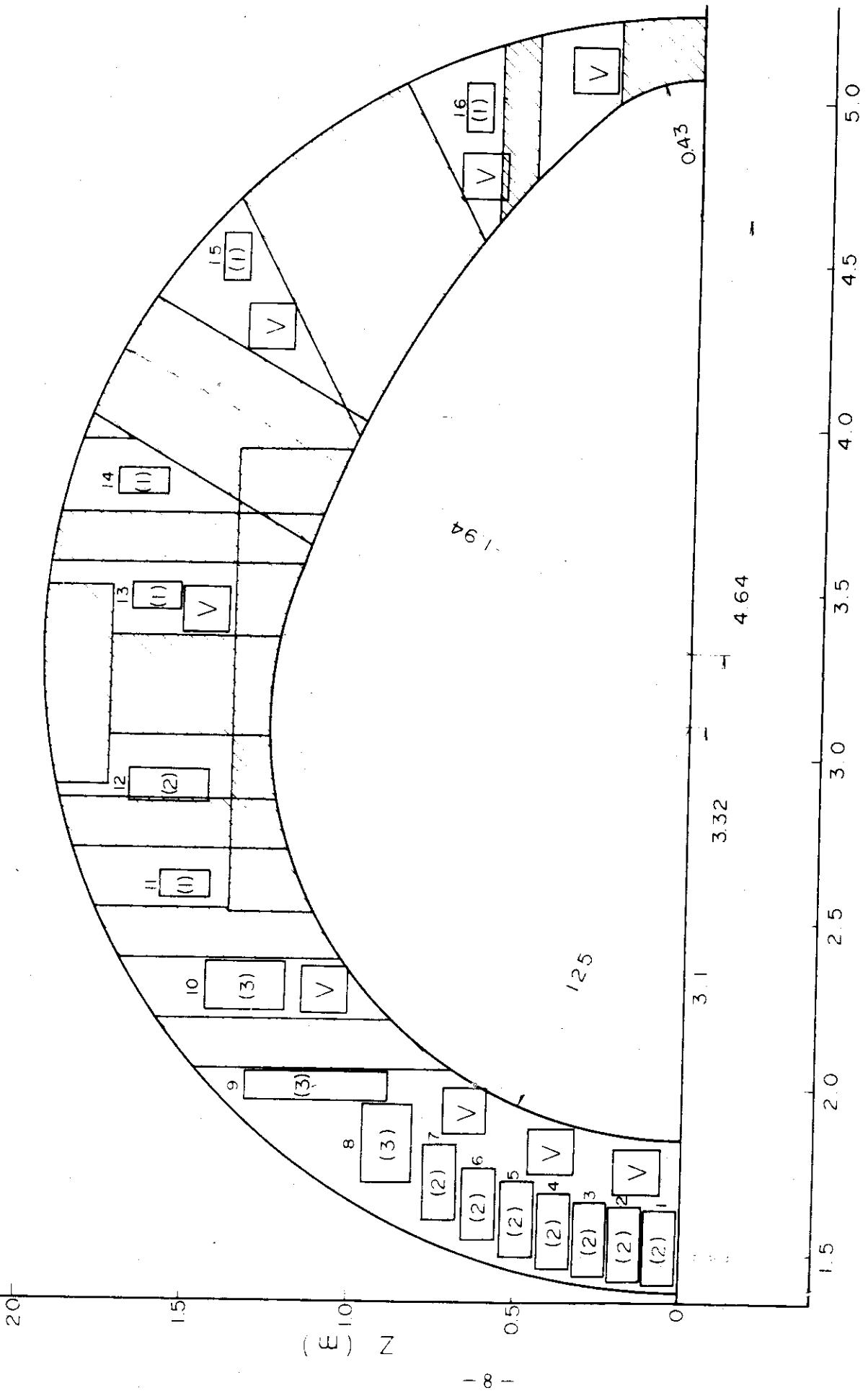


図3 巻数60の場合に1ブロック1線電流として最適化した変流器コイルの配図  
(カッコつき数字は巻数)

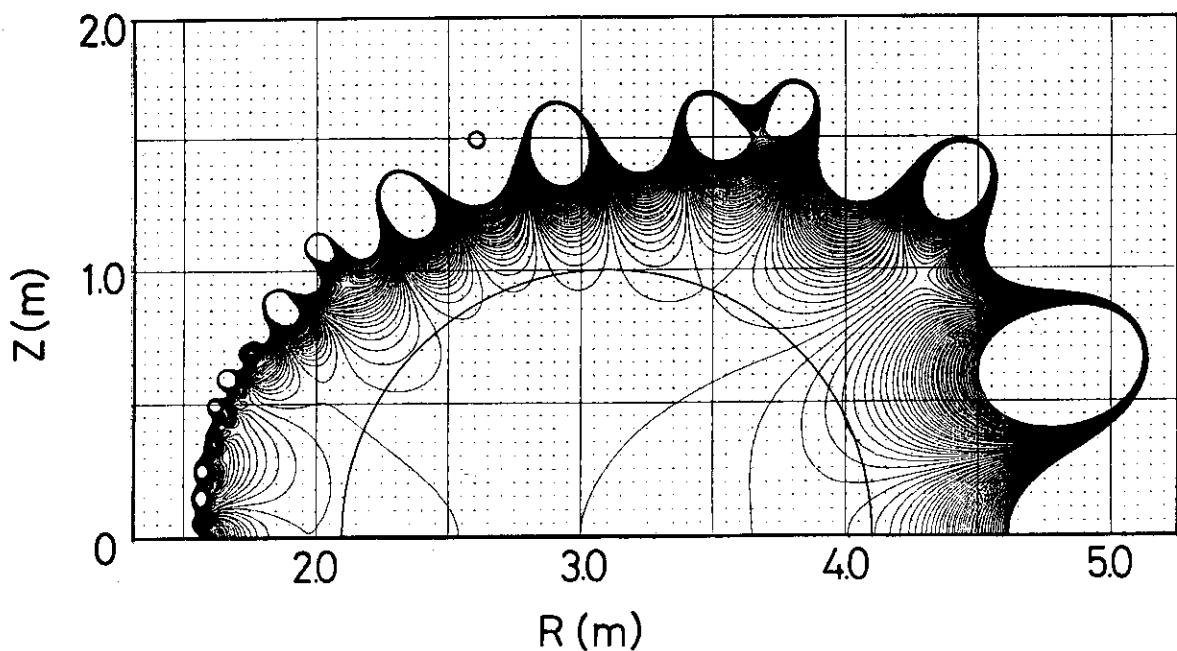


図4 図3の変流器コイルが作る磁力線分布

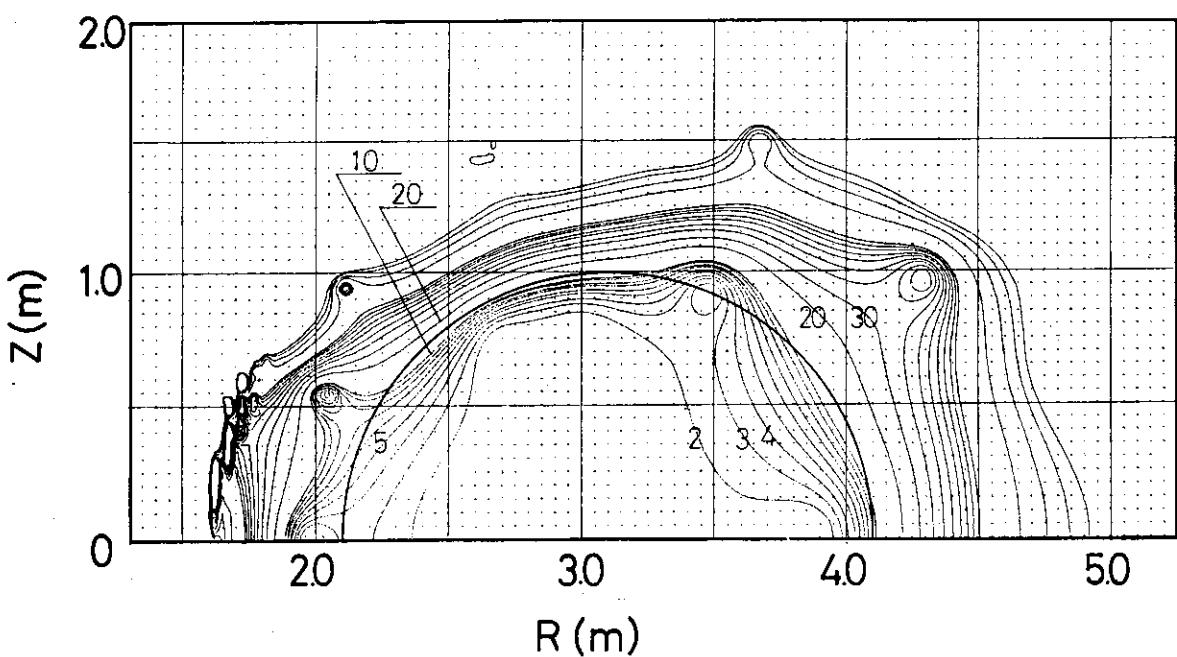


図5 図3の変流器コイルが作る等磁束密度線分布(図中の数字は磁束密度G)

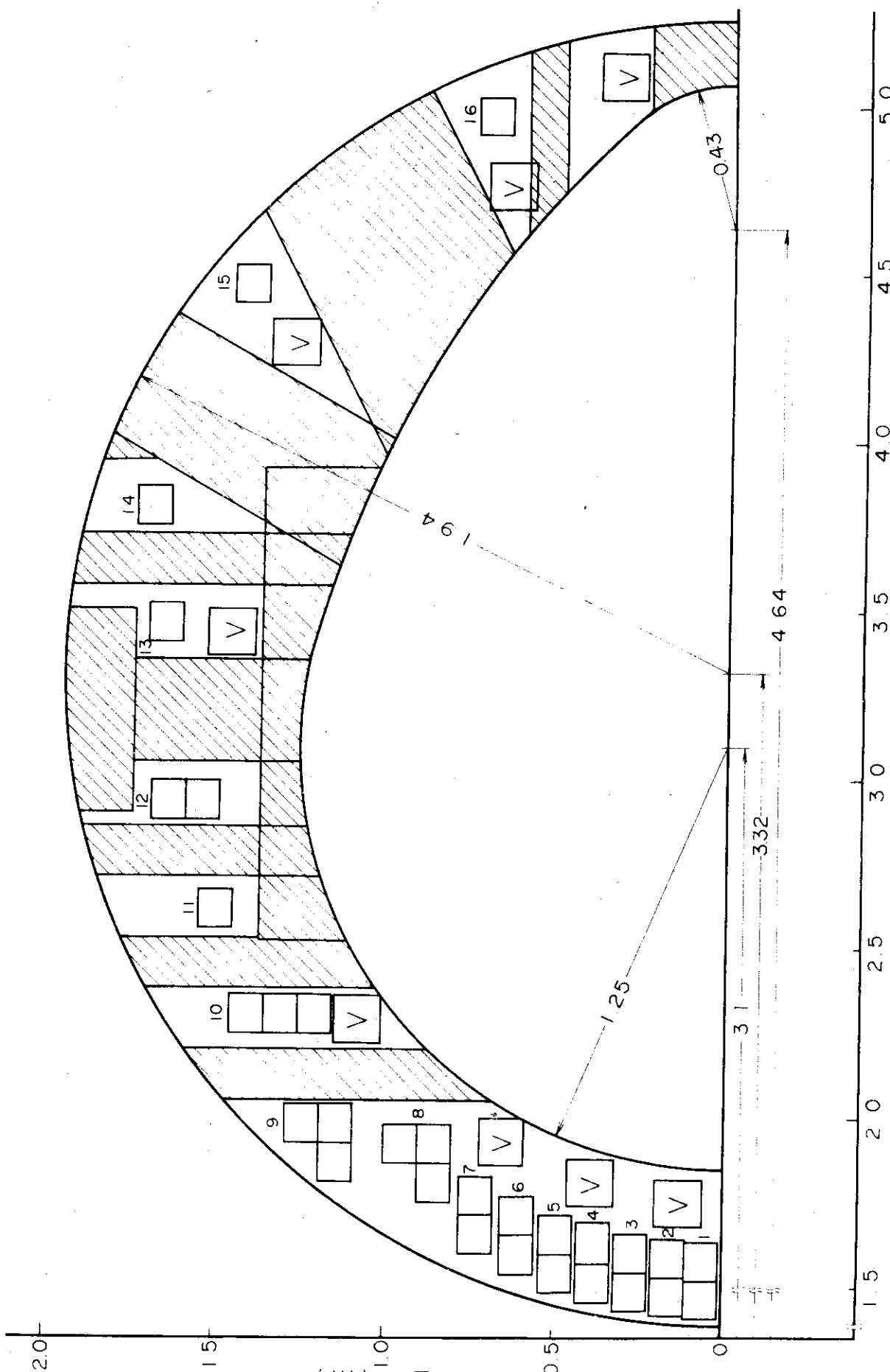


図 6 卷数 60 の場合 1 ターン 1 線電流として最適化した変流器コイル配置

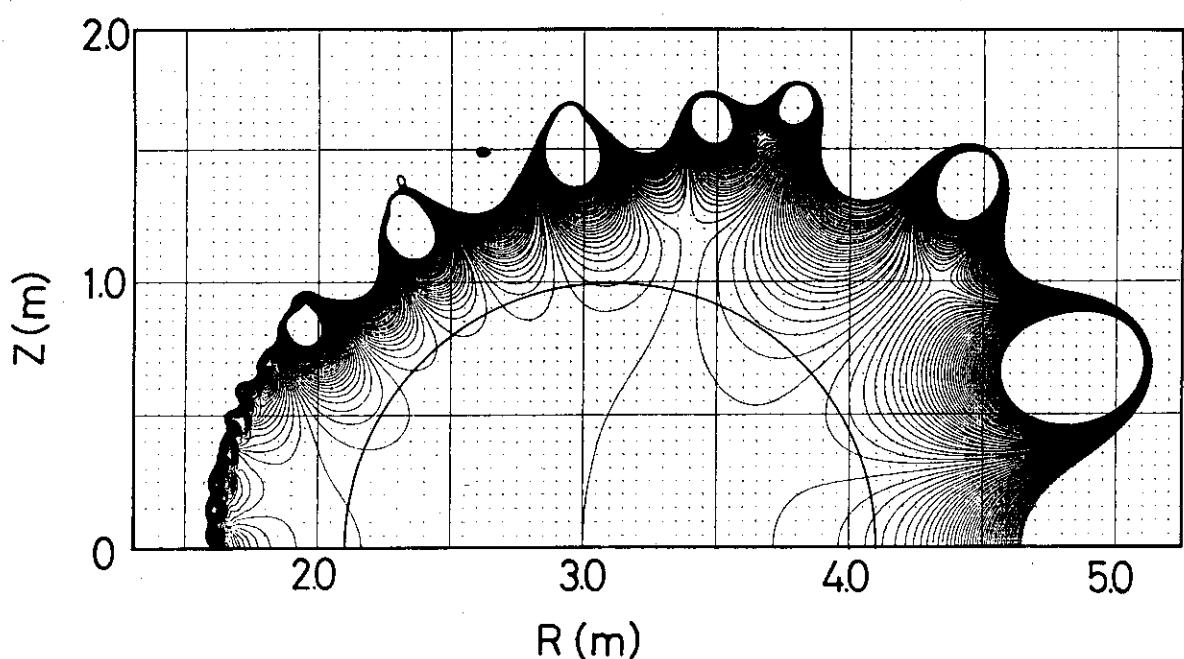


図7 図6の変流器コイルが作る磁力線分布

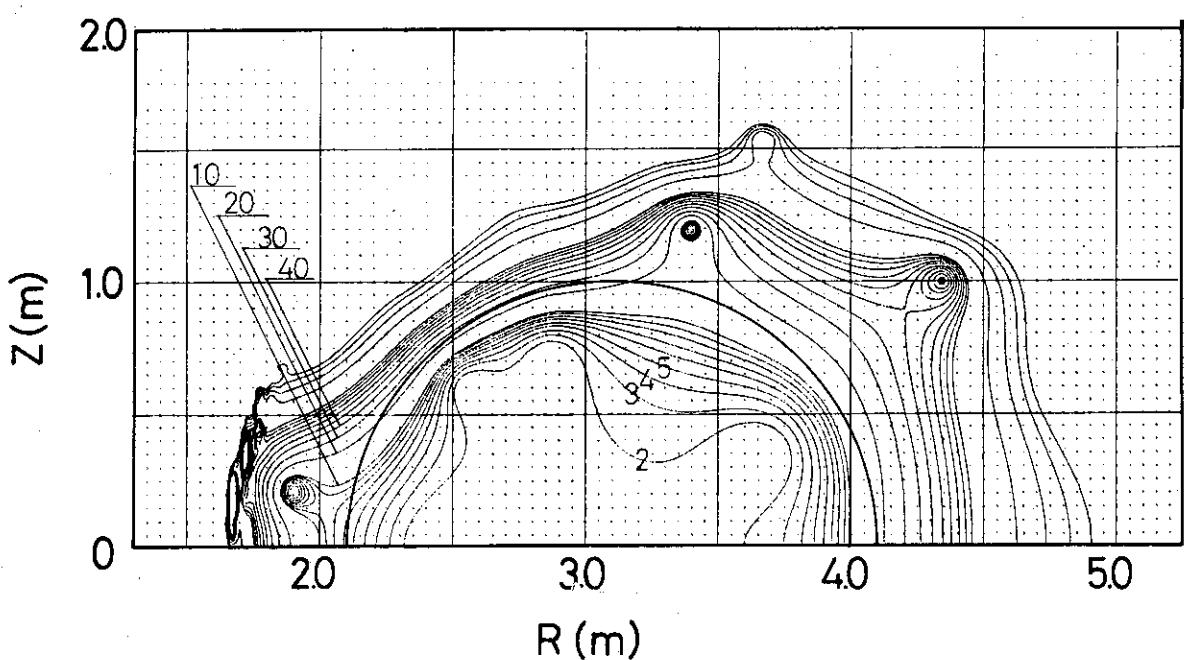


図8 図6の変流器コイルが作る等磁束密度線分布（図中の数字は磁束密度G）

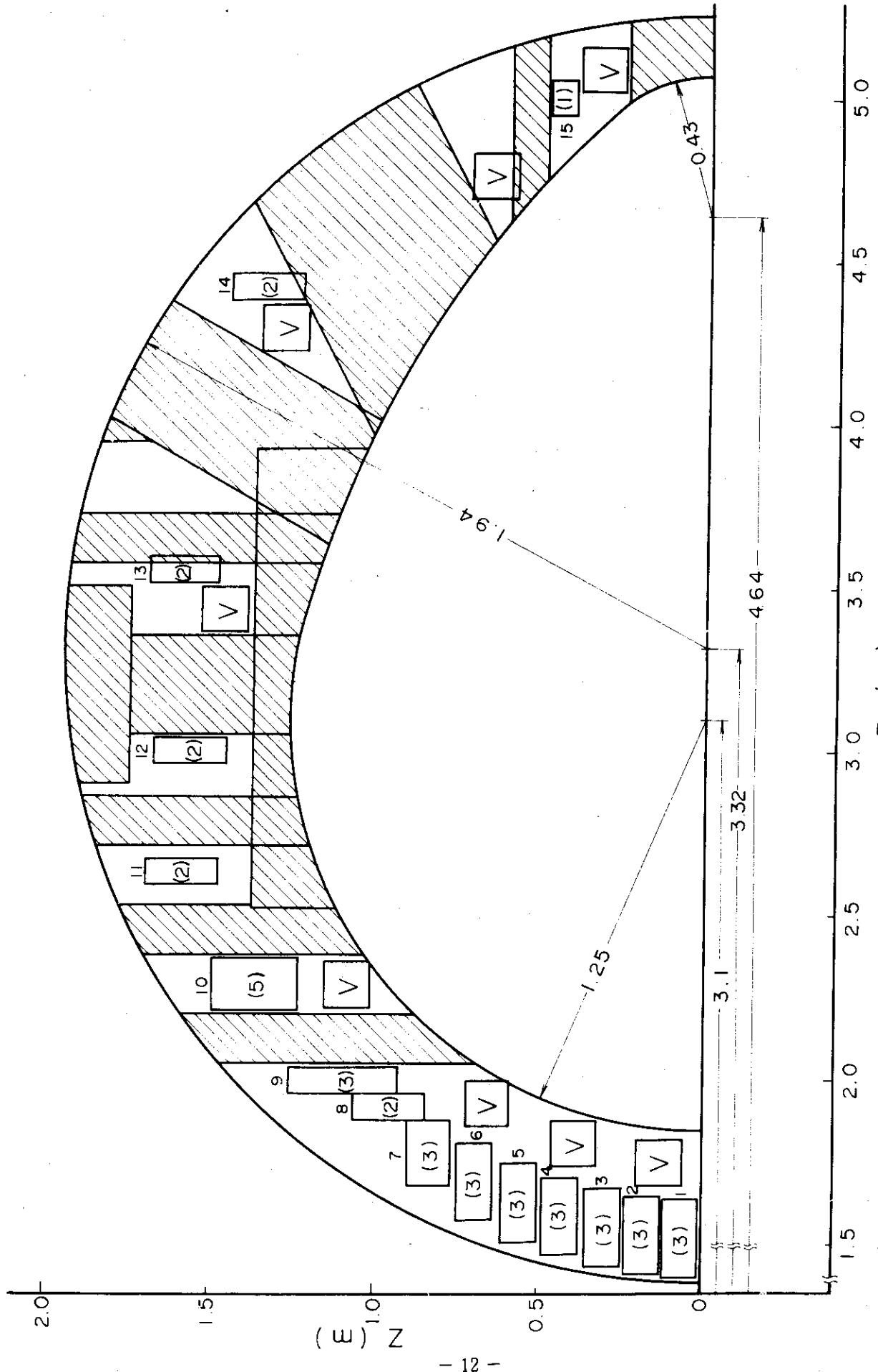


図 9 卷数 80 の場合 1 ブロック 1 線電流として最適化した変流器コイルの配置  
(カッコつき数字は巻数)

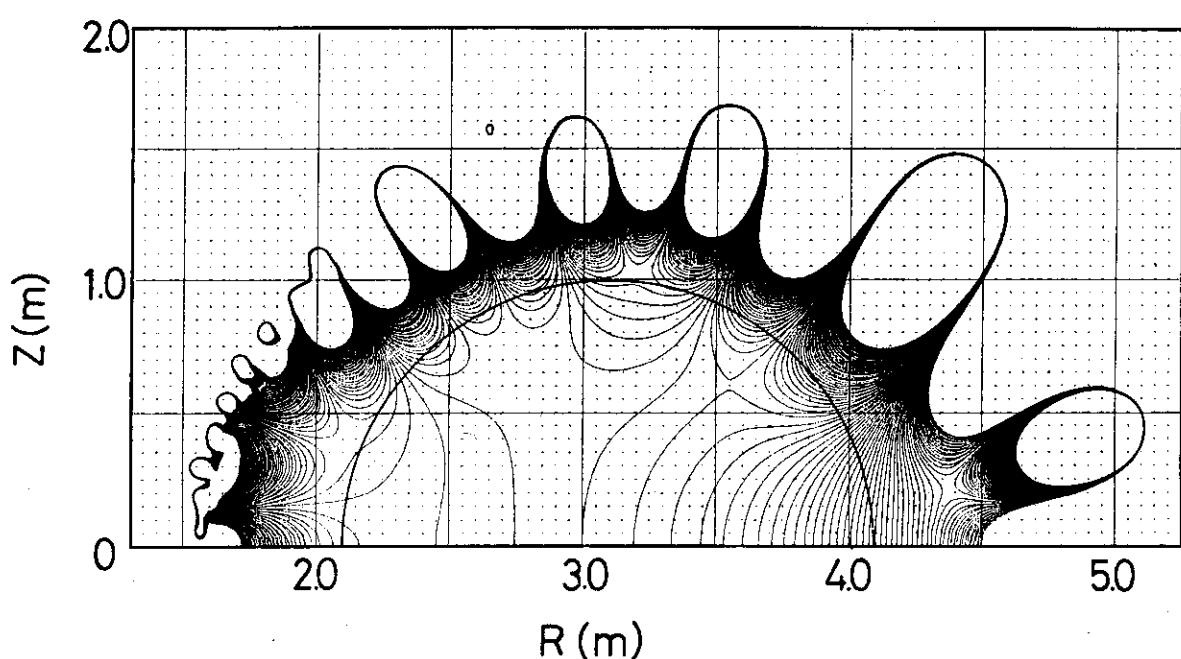


図 1 0 図 9 の変流器コイルが作る磁力線分布

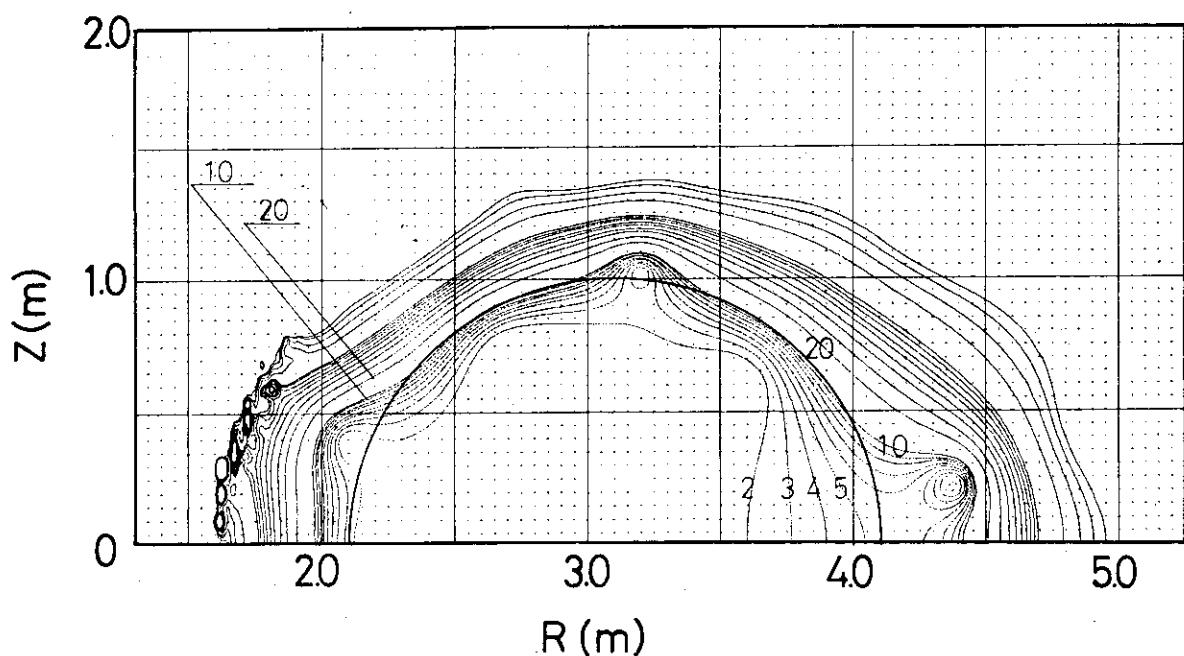


図 1 1 図 9 の変流器コイルが作る等磁束密度線分布 (図中の数字は磁束密度 G)

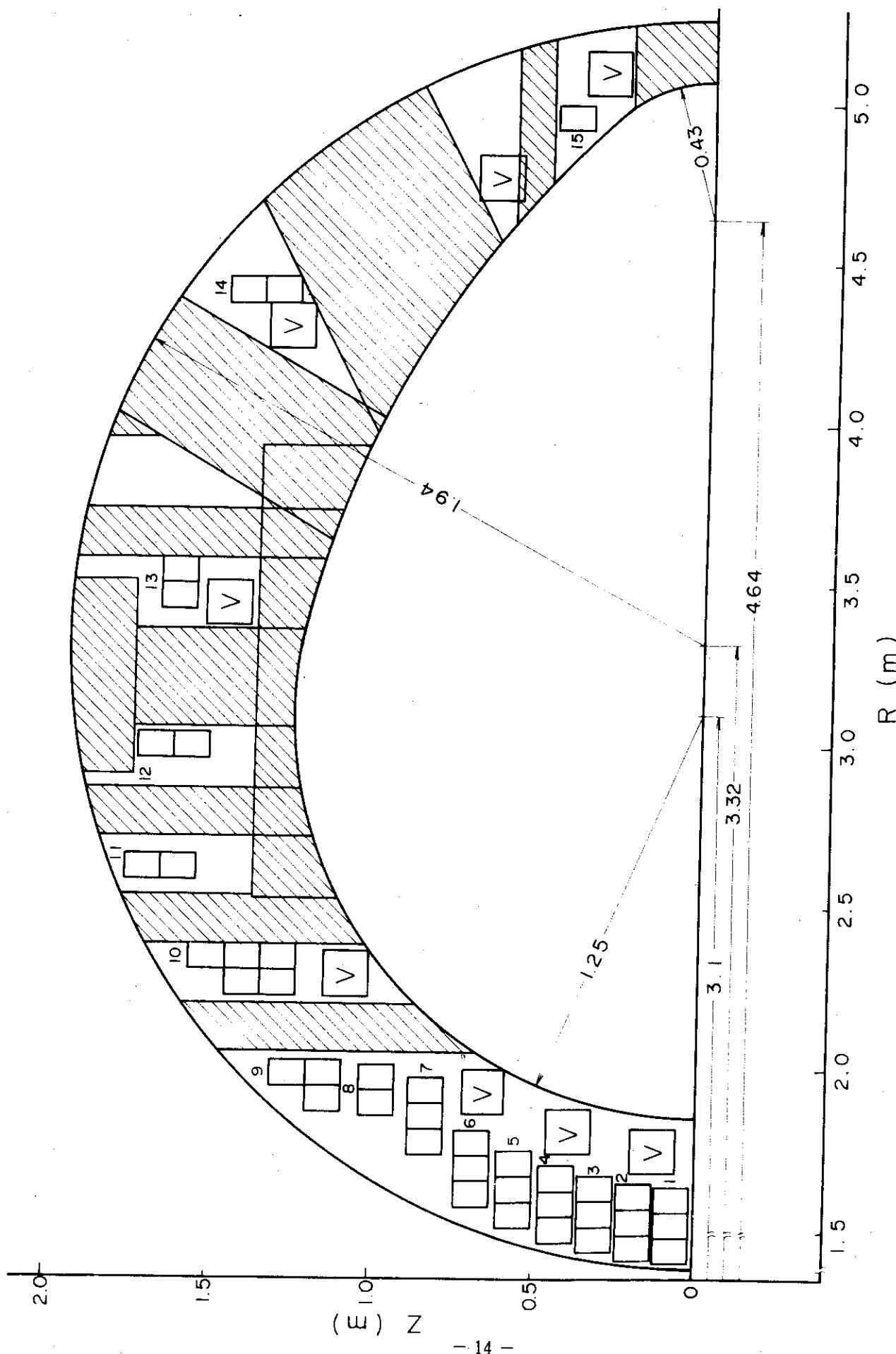


図 1 2 卷数 80 の場合 1 ターン 1 線電流として最適化した変流器コイルの配置

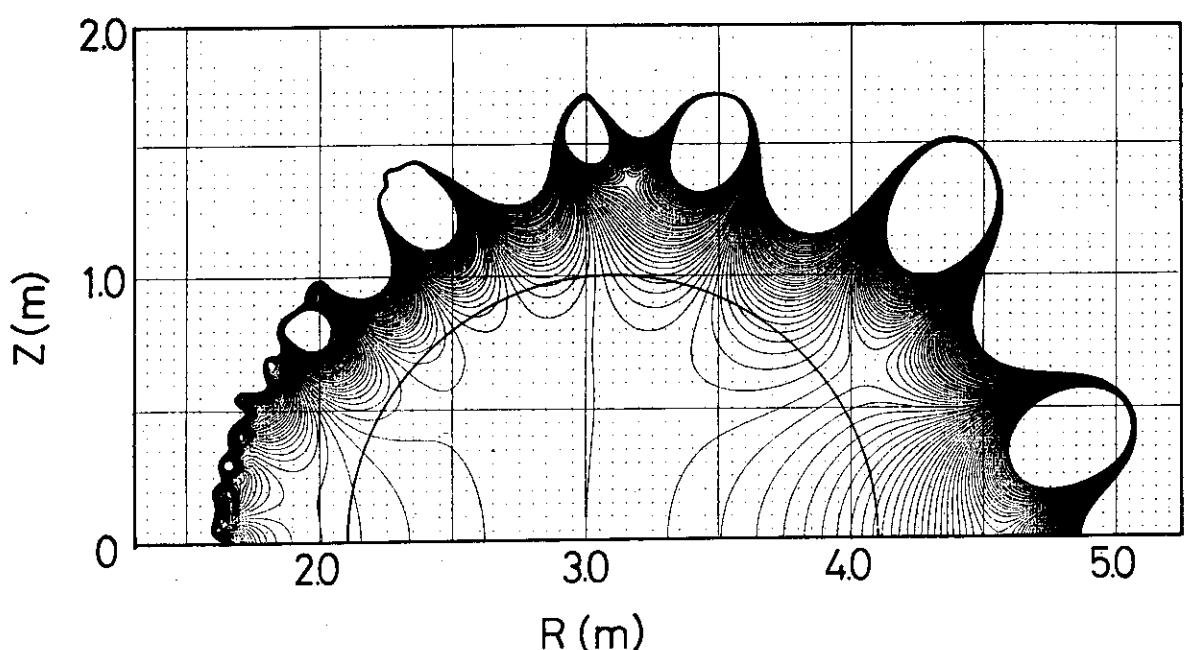
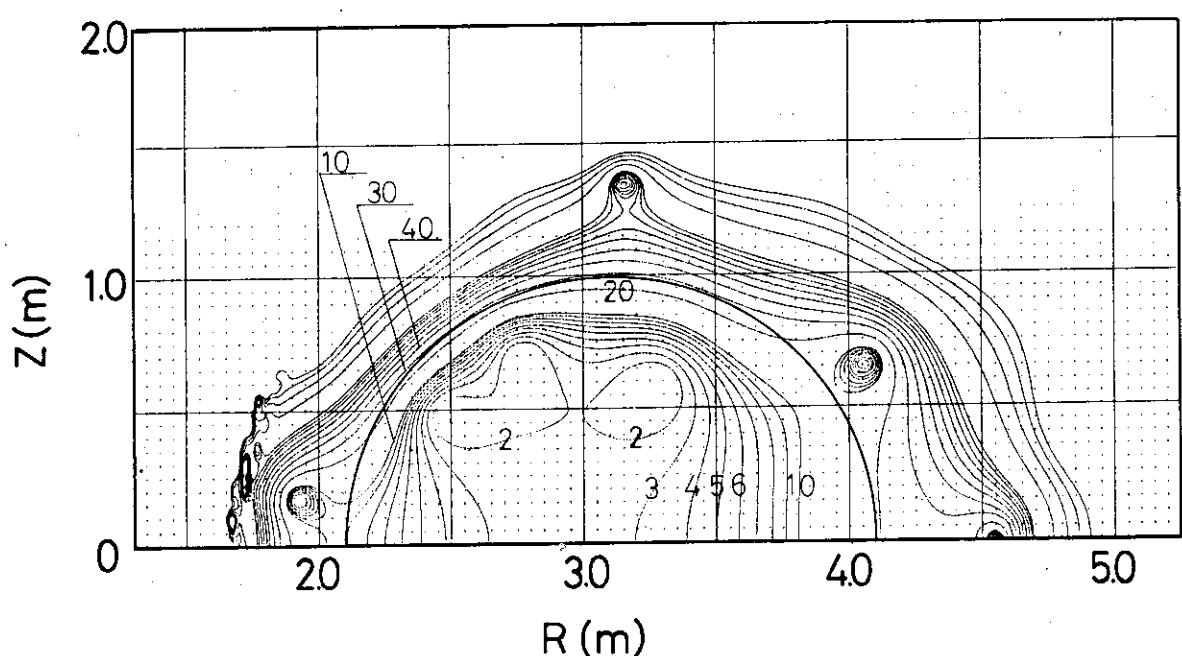


図 1-3 図 1-2 の変流器コイルが作る磁力線分布

図 1-4 図 1-2 の変流器コイルが作る等磁束密度線分布（図中の数字は磁束密度  $G$ ）

#### 4. まとめ

ポロイダル磁場コイルの配置を、所要の磁場を実現するように決める方法は、半解析的な Zakharov の方法と、数理計画法を利用して探索する方法など本質的には試行錯誤で最適点を求める方法に大きく分類できる。半解析的な Zakharov の方法では、ポロイダル面での閉路 C に囲まれた領域内に所要の磁場を実現すべき閉路 C 上の面電流分布を求め、その面電流分布を巻数の重みをつけながら分割するという操作をとる。したがって、第 1 次近似としての配置を求めたり、禁止領域を避けるための最適な各ブロックの巻数比を決めるためには有効な手段である。実際には Zakharov の方法によって得られる結果から、simplex 法を用いるために必要な初期条件（各ブロックの巻数比やコイル位置）や制約条件（コイルの動き得る許容空間の指定）の選定を行ない、simplex 法によって許容空間内のコイルの最適な位置を探索する。この際 simplex 法に備えさせた 2 つの機能、(1) (R, Z) 2 次元空間内でコイル位置を探索する、(2) 複数個のコイルの相対位置が変わらないように動きうる、によってここに述べた手法はポロイダル磁場コイル配置の最適化問題に対処する手法としてほぼ完成されたものになったと言える。(1)の機能によって、いかなる禁止領域が与えられても、その制限のもとで最適化が可能である。また(2)の機能は、より現実に近いモデルでの最適化を可能にする。表 1 に示した、巻数 60 の場合のケース 1 とケース 2 を比較から明らかのように、1 ブロック 1 線電流として最適化した結果では、最大漏洩磁場が 12.9G であるにもかかわらず、1 ターン 1 線電流として同一の配置のもとで計算するとそれが 70.9G とかなり大きくなり、少なくとも 1 ターン 1 線電流として最適化しなければならないことが分る。また、1 ターンに複数個の線電流を与えて計算することも可能であるが、それが現実により近いかどうかは自明ではない。なぜなら、実際には、コイルに流れる電流同志の近接効果や渦電流効果などによる、コイル内の電流分布を考慮する必要がある。なお、本報告では、空心変流器コイルの配置のみを論じたが、一般にいかなるポロイダル磁場コイルに対しても所要の磁場がはっきりしているかぎり、同じ手法が使える。

以上述べた手法は、半解析的であるため見通しはよいが与えられた制限を完全に処理するための自由度が少ない Zakharov の方法と、数理計画法を利用しているため見通しはきかないが、いかなる制限にも対処できる simplex 法とを、おたがいの欠点を補いあつた形で利用したものであり、この手法によってポロイダル磁場コイル配置を最適化する手法は一応完成したと言えよう。なお、グラフィク・ディスプレイを用いたダイアログ形式の計算コードによる設計法<sup>4)</sup>も実際的な有効性を持っており、本報告に述べた手法と組合わせて用いることにより、ポロイダル磁場コイルの最適配置を必要な精度で求めることが可能である。

最後に、吉川允二氏をはじめとして、議論、御指導いただいた大型トカマク開発室の各氏に感謝いたします。

## 5. 参考文献

- 1) 小林朋文, 田村早苗, 谷啓二; JAERI-M 5898 (1974年11月)
- 2) Toi, K. & Takeda, T.; JAERI-M 6018 (1975年2月)
- 3) Nelder, J.A. & Mead, R.; The Computer Journal 7 (1965) p 308
- 4) 亀有昭久, 二宮博正, 相川裕史, 鈴木康夫; JAERI-M 6324 (1975年11月)

## 付録 インプット・マニュアルおよびプログラムリスト

• title カード (1-72) 2枚

• Section 001 (2413)

NGC1 (1-3)	正のとき観測点はプラズマ境界 負のとき観測点は水平面上
= 1	評価関数 $\int B^2 d\ell$
= 2	$\max B^2$
= 3	$\int (B - B^0)^2 d\ell$
= 4	$\max (B - B^0)^2$
= 5	$\int (B - B^0)^2 d\ell$
= 6	$\max (B - B^0)^2$

5, 6 の場合は,  $j = \text{NGC } 2 / 2$  のメッシュ点での  $B_j$  を  $B_j^0$  となるようにコイル電流を規格化しなおす。(  $B^0$  は section 007, 008 で入力する )

NGC2 (4-6)	観測点の数 ( プラズマ境界の場合は $0 \leq \theta \leq \pi$ )
NGC3 (7-9)	simplex による最適化の繰返し数
NGC4 (10-12)	$\neq 0$ コイル位置を DISK から読み込む RECORD 番号
NGC5 (13-15)	$\neq 0$ コイル位置を各繰返しごとに DISK に書き込む 最初の最適化によるコイル位置を書き込む RECORD 番号
NGC6 (16-18)	R 方向メッシュ数
NGC7 (19-21)	Z 方向メッシュ数 ( いづれかが零の場合は磁場計算せず )
NGC8 (22-24)	
NGC9 (25-27)	
NGC10 (28-30)	
NGC11 (31-33)	$\psi$ , = 1 edit, = 2 edit & plot, = 3 plot
NGC12 (34-36)	$B_r$ , = 1 edit
NGC13 (37-39)	$B_z$ , = 1 edit
NGC14 (40-42)	$B_r$ , = 1 edit, = ±2 edit & plot ( 正の場合は G, 負の 場合は Wb/m <sup>2</sup> 単位 ), = ±3 plot
NGC15 (43-45)	I RM1
NGC16 (46-48)	I RM0
NGC17 (49-51)	I RM2
NGC18 (52-54)	J ZM0
NGC19 (55-57)	= 1 $B_r$ , $B_p$ , $B_r$ edit ; = 2 $B_p$ , $B_r$ edit = 3 $B_r$ , $B_p$ edit ; = 4 $B$ edit
NGC20 (58-60)	

NGC 21 (61-63) NEWI:  $\theta$  方向分割数  
 NGC 22 (64-66) r 方向(副半径方向)分割数  
 NGC 23 (67-69) 分布関数を求めるときの区切り幅 = 50 G/NGC 23  
 NGC 24 (70-72) ≠ 0 統計処理をする

• Section 002 (6 E 1 2.5)

コイル位置および電流値の入力

$(RC(I), ZC(I), I=1, IC)$  } この組を group 数だけ入力  
 $(CURR(I), I=1, IC)$

- コイル位置の区切りは blank field で識別
- この Section の区切りは blank card で識別
- この Section で入力するコイル位置は上半分(上下対称であることを前提としている)
- 制限 コイル総数  $\leq 100$
- group 数  $\leq 50$

• Section 003 (6 E 1 2.5)

RO (1-12)	R 方向第 1 メッシュ点の値
ZO (13-24)	Z 方向第 1 メッシュ点の値
DR (25-36)	R 方向メッシュ幅
DZ (37-48)	Z 方向メッシュ幅
EO (49-60)	

• Section 004 (6 E 1 2.5)

RT (1-12)	プラズマ主半径(m)
RP (13-24)	プラズマ副半径(m)

• Section 005

変数として扱うコイルの指定およびコイルの動きうる領域の指定

card 1 (24 I 3)

$(NOCOL(I), I=1, NDCL)$

最適化の際変数として扱うコイル番号

- 正の場合は  $(R, Z)$  2 次元空間内を動く
- 負の場合は直線上で動く

card 2 (4 E 1 2.5)

RBD1 <sub>i</sub> (1-12)	} 可動領域を指定する 4 点の R 座標
RBD2 <sub>i</sub> (13-24)	
RBD3 <sub>i</sub> (25-36)	
RBD4 <sub>i</sub> (37-48)	

## card 3 (4 E 1 2.5)

ZBD1 <sub>i</sub>	(1-1 2)	可動領域を指定する4点のZ座標
ZBD2 <sub>i</sub>	(1 3-2 4)	
ZBD3 <sub>i</sub>	(2 5-3 6)	
ZBD4 <sub>i</sub>	(3 7-4 8)	

card 2とcard 3の組をNDCLケ線返す。コイル番号がNOCOL<sub>i</sub>なるコイルは  
 (RBD1<sub>i</sub>, ZBD1<sub>i</sub>), (RBD2<sub>i</sub>, ZBD2<sub>i</sub>), (RBD3<sub>i</sub>, ZBD3<sub>i</sub>), (RBD4<sub>i</sub>,  
 ZBD4<sub>i</sub>) の4点で囲まれる凸領域で動く。

## • Section 006

simplex法そのもののための入力

## • card 1 (2 4 I 3)

IMAX (1-3) simplex法の中で最適な点を探索するのに要する繰返す回数

INIT (4-6) 初期の simplex のタイプ

=0 axial simplex  
 =1 regular simplex  
 =2 irregular simplex

IRIT (7-9) 出力コントロール

=0 edit せず  
 =1 FFH, FFS, FFL, FF, XH, XS, XL  
 =2 FFH, FFS, FFL, FF, XH, XS, XL, all F, and all X

IPSKP (10-12) IPSKP の倍数と繰返し回数とが一致したとき出力する  
 (IPSKP≤0 の場合は IPSKP=1 とする)

## • card 2 (2 4 I 3)

(NFHH(I), I=1, N) 初期の simplex の枝の長さを指定する最大長に対する割合(%)

## • card 3 (6 E 1 2.5)

FNOM (1-1 2) : 評価関数に対する規格化定数

EPSF (1 3-2 4) : 収束判定のための値  
 (EPSF≤0 の場合は EPSF=1.0<sup>-8</sup>)

ALP (2 5-3 6) : 反射係数 (ALP≤0 の場合は ALP=1.0)

BET (3 7-4 8) : 短縮係数 (BET≤0 の場合は BET=0.5)

GAM (4 9-6 0) : 伸長係数 (GAM≤0 の場合は GAM=2.0)

PENMLT (6 1-7 2) : ペナルティ係数

(PENMLT≤0 の場合は PENMLT=100)

## • Section 007

コイル位置および電流値の入力, Section 002と同じformat

ただし, このSectionでは, コイル位置は上下対称であることを前提としていない。

このSectionで入力したコイルによって作られる磁場を  $B^0$  とする。

## 制限

コイル総数  $\leq 100$ group 数  $\leq 50$ 

## • Section 008 (6E125)

BZO (1-12) プラズマ中心での  $B_z$ 

VALN (13-24) " n-value

GRAD (25-36) "  $B_z$  の傾き

水平面上での、この Section の入力パラメーターで指定される  $B_z$  を  $B^0$  とする。VALN が零の場合は GRAD が用いられる。

## • Section 009

ブロック内での各コイルの相対位置を指定する

card 1 (2413)

(NDEL(I), I=1, MDEL)

コイル位置を相対位置で指定する際基準となるコイル番号

card 2 (6E125)

(DRC(I), DZC(I), I=1, MC) } MDEL 組織返す  
(DCR(I), I=1, MC)

- コイル位置は、 $(R_{NDEL_i} + DRC_{NDEL_i}^i, Z_{NDEL_i} + DZC_{NDEL_i}^i)$   
電流は  $CURR_{NDEL_i} \times DCR_{NDEL_i}^i$  となる。これらのコイル ( $MC^i$  ケ) の相対位置を変えずに最適化する。

- (DRC, DZC) の区切りは blank field で示す

- この Section の区切りは blank card で示す

- 制限

相対位置で示すコイル総数  $\leq 100$ MDEL  $\leq 50$ 

## • Section 999 (終り)

SOURCE STATEMENT \*

```

* SOURCE STATEMENT CFTMAIN 2*  

      FACCOM 230-15 UNIT FORTRAN-V -750715- V06-L02 76.01.14 PAGE 2  

      * IMAX*IMX*JMX)  

      51   160 CONTINUE  

      52   IF(NGC(21).LE.0) GO TO 170  

      53   CALL SETS(3)  

      54   IF(K6.GT.MEMORY) GO TO 992  

      55   NEL=NGC(21)  

      56   IMXC=NGC(22)  

      57   IMXC=NEL*IMXC  

      58   KMAX=NEL*IMXC*(IMXC-1)/2*IMXC  

      59   CALL VALUE(IMXC,JMX,KMAX,RC,ZL,CURR,  

           A(K1),A(K2),A(K3),A(K4),A(K5))  

      * 170 CONTINUE  

      60   GO TO 100  

      61   940 CONTINUE  

      62   WRITE(CIOUT,1020) K16  

      63   GO TO 100  

      64   991 CONTINUE  

      65   WRITE(CIOUT,1030) K7  

      66   GO TO 100  

      67   992 CONTINUE  

      68   WRITE(CIOUT,1040) K6  

      69   GO TO 100  

      70   993 CONTINUE  

      71   STOP  

      72   1000 FORMAT(1B4)  

      73   1010 FORMAT(1I1,1B4)  

      74   1011 FORMAT(1I1,1B4)  

      75   1020 FORMAT(1H0,1B0(1H*)) ! MEMORY OVER FOR OPTIMIZATION (*16 )  

      76   1030 FORMAT(1H0,1B0(1H*)) ! MEMORY OVER FOR FIELD (*16 )  

      77   1040 FORMAT(1H0,1B0(1H*)) ! MEMORY OVER FOR VALUE (*16 )  

      78   END  

      79

```

```

* SOURCE STATEMENT *
FACLM 240-75 (M7) FURTHER-D -750745- VCO-L03 76.01.14 PAGE 3
      SUBROUTINE INP1RC,ZC,CURR)
  2      COMMON /DEVCE/ 104,100
  3      COMMON /IPOS/ 1111,1112(48),NGC(48),1JMN(51),JCMX(50),NGRP,
     UN,0,20,OK,DZ,EU,PAI,ISAT
  4      COMMON /ESM/ KT,KP
  5      COMMON /FACT/ FNOM
  6      COMMON /MDVY/ NOCOL(70),RBUS(4,70),ZBU(4,70),NDCL,
     C(35000)
  7      COMMON /VAR1/ A(35000)
  8      COMMON /SIZE/ N(1),NN(1),OPEN1PENN,IMAX,NMAX
  9      COMMON /SDH/ KPO(500),BS1(500)
 10      COMMON /SOFT/ NMAX,NINT,IRIT,IPSKP,EPSF,ALP,BET,GIA,PENMLT,
     NFHMKL400
 11      COMMON /DELC/ MDEL,INDEL(50),MCMN(51),MCMX(50),
     DRC(100),DZC(100),ICR(100)
 12      DOUBLE PRECISION PADM,R,KB,ZBU,RC,ZC,KRO,BST,ALF,dET,GAM,PEMLT
 13      DOUBLE PRECISION EPSF,FNOM
 14      DOUBLE PRECISION URC1DZC
 15      DIMENSION RUC1(2),ZC(1),CURR(1)
 16      K1=1
 17      K2=1+2*100
 18      K3=K2+2*100
 19      K=K3+
 20      KS=K+
 21      KE=K+
 22      DU=100 J=1,200
 23      KROLL=0.000
 24      BST1D=0.000
 25      150 CONTINUE
 26      140 CONTINUE
     ALG101N,1020) NTYP
 27      WRITE(C101N,1030) NTYP
 28      IF(NTYP==999) 120500,999
 29      150 CONTINUE
 30      GO TO 1160,1170,1180,1190,200,220,230,240,250) *HTYP
 31      1160 CONTINUE
 32      HEAD101N,1020, ((GC((1,1=1,24)
 33      WRITE(C101N,1040) ((1,1=1,24)
 34      WRITE(C101N,1050) ((GC((1,1=1,24)
 35      N=4*PGC(2)
 36      GO TO 140
 37      170 CONTINUE
 38      CALL COUNT(GKCP,IMAX,RC,ZC,CURR,1JMN,1CMX)
 39      GO TO 140
 40      160 CONTINUE
 41      KPAU101N,1060) R0,20,UR,DZ,E0
 42      WRITE(C101N,1120) R0,ZD,DR,DZ,E0
 43      GO TO 140
 44      190 C,ATINUR
 45      MEAD101N,1060) R1,RP
 46      WRITE(C101N,1120) R1,ZD,DR,DZ,E0
 47      IF(UNGCC(1,1)=0) GO TO 140
 48      DZ=(RP+(P)/DFLOAT(NMAX-1))
 49      RIC(1)=1-RP
 50      GO TO 140
 51      Dz=k92 1-ZE(NMAX)
 52      WRITE(C101N,1120) R1,RP
 53      145 CONTINUE
 54      GO TO 140
 55      210 CONTINUE
 56

```

PAGE 4

```

* SOURCE STATEMENT (cont'd)
      )*
      57      12=24
      58      202  CONTINUE
      59      READ(UNIT=1020) (NCOL(I), I=1,12)
      60      D:  204  I=1,12
      61      IF (NCOL(I).EQ.0) GO TO 206
      62      CONTINUE
      63      12=12+1
      64      12=12+2
      65      GO TO 202
      66      CONTINUE
      67      NCOL=1
      68      D:  208  I=1,NDCL
      69      READ(UNIT=1060) (RBD(J,1),J=1,4)
      70      READ(UNIT=1060) (ZBD(J,1),J=1,4)
      208  CONTINUE
      71      WRITE(COUT,1130)
      72
      73      I=1
      74      12=2
      75      IF (I.GT.NDCL) 12=NDCL
      76      CONTINUE
      77      IF (I.LE.NC,12)          I=11+12
      *WRITE(COUT,1140) I
      78      IF (I.LE.IC,12)          I=11+12
      *WHITE(COUT,1140) C1           I=11+12
      79      WRITE(COUT,1150) (NCOL(I), I=1,12)
      80      WRITE(COUT,1160) (RBD(J,1),J=1,4), (ZBD(J,1),J=1,4)
      81      WRITE(COUT,1170) (ZBD(J,1),J=1,4), (I,1,12)
      82      IF (I.GT.NDCL) GO TO 242
      83      I=12+1
      84      12=15+2
      85      IF (I.GT.NDCL) 12=NDCL
      86      GO TO 210
      212  CONTINUE
      87      CALL SSE(1,IPEND)
      88      CALL SSE(1,IPEND)
      89      GO TO 140
      90      CONTINUE
      210  READ(UNIT=1020) KMAX,INIT,IKIT,IPSXP
      91      READ(UNIT=1020) CHMMH1,I=1,N
      92      READ(UNIT=1060) FROM,PSF,BET,GM,PMNL,T
      93      IF (ADS(FROM).LT.1.0D-3) FNR=1.0D0
      94      WRITE(COUT,1180) KMAX,INIT,IKIT,IPSXP
      95      WRITE(COUT,1200)
      96      WRITE(COUT,1210) C1,INFHH(I),I=1,N
      97      WRITE(COUT,1210) C1,INFHH(I),I=1,N
      98      WRITE(COUT,1190) PSF,BET,GM,PMNL,T,FNM
      99      GO TO 140
      100  CONTINUE
      101  ISW=1
      102  CALL SIRD(CMAX,A(1),A(2),A(3),A(4),A(5))
      103  GO TO 140
      240  CONTINUE
      104  CONTINUE
      105  ISW=2
      106  CALL SIRD(CMAX,A(1),A(2),A(3),A(4),A(5))
      107  GO TO 140
      108  CONTINUE
      109  I=1
      110  12=2
      252  CONTINUE
      111  READ(UNIT=1020) (NDEL(I), I=1,12)
      112  D:  254  I=1,12
      113

```

\* SOURCE STATEMENT (INPT)      -750713- V06-LOS      76.01.14      PAGE 5

```

    FACSIM 230-75 (1H) FURTHAN-1)      1*
    114 IF(NDEL(1).EQ.0) GO TO 256
    115 254 CONTINUE
    116 1=12*1
    117 12=12+24
    118 GO TO 254
    119 256 CONTINUE
    120 NDEL=1-2
    121 IF (NDEL.LE.0) GO TO 140
    122 WRITE(*,1220)
    123 WRITE(*,1230) 1,NDEL(1),1,MDEL
    124 CALL COINT(NGP,1DUM,ORCDZC,DCR,MCNN,MCMX)
    125 IF (NGP.NE. MDEL) GO TO 950
    126 GO TO 140
    127 950 CONTINUE
    128 RETURN
    129 990 CONTINUE
    130 WRITE(*,1230) MDEL,NGP
    131 STOP
    132 999 CONTINUE
    133 STOP
    134 1000 FORMAT(18A4)
    135 1010 FORMAT(1H,18A4)
    136 1011 FORMAT(1H,18A4)
    137 1020 FORMAT(1H,13)
    138 1030 FORMAT(1H,17** INPUT SECTION *13,3H **)
    139 1040 FORMAT(1H,5X,3HNGC,2X,2413,1H,10X,72(1H-))
    140 1050 FORMAT(1H,10X,2413)
    141 1060 FORMAT(1H,5X,24HMAJOR RADIUS OF PLASMA =,1PE12,5,2H M /
    142 *            1H,5X,24HMINOR RADIUS OF PLASMA =, E12,5,2H M )
    143 1120 FORMAT(1H,5X,1H,RO,20,1P3E12,5)
    144 1130 FORMAT(1H,4X,* MOVABLE COIL-NO AND THE MOVABLE AREA*)
    145 1140 FORMAT(1H,/,1H,4BX,(3.54X,13/1H,20X,52(1H-), 9A,52(1H-))
    146 1141 FORMAT(1H,/
    147 1150 FORMAT(1H,1H,4BX,13/1H,20X,52(1H-))
    148 1150 FORMAT(1H,10X,1G1-L-N0, ,30X,13,54X,13)
    149 1150 FORMAT(1H,10X,R-VALUE ,1P4E13,5*5X,4E13,5)
    150 1180 FORMAT(1H,10X,12-VALUE ,1P4E13,5*5X,4E13,5)
    151 1190 FORMAT(1H,4X,1PSKP =,16 )
    152 1 E12.5,2X,GAM =, , E12.5,2X,PWMLT=, E12.5/
    153 2 1H,4X,FNUM =, *E12.5
    154 1200 FORMAT(1H,4X,INITIAL LENGTH (IN SIMPLEX SPACE FOR EACH VARIABLE*) )
    155 1210 FORMAT(1H,10X,13,1,-,13,3,-,13,1,-,13,3,-,13,1,-,13,
    1            3X,13,-,13,3X,13,-,13,3X,13,-,13,3X,13,-,13,
    2            3X,13,-,13,3X,13,-,13,3X,13,-,13,3X,13,-,13,
    154 1220 FORMAT(1H,4X,* ITS CULL')
    155 1230 FORMAT(1H,60(1H*), DO NOT AGREE NO.OF COILS (NDEL) WITH NO.OF GR
    *QUP (NGP), /1H,BUX,MDEL =,15,X,NGP =,15)
    156 END
  
```

\* SOURCE STATEMENT \*

```

FACCM 2.0--75 (m7) FORTAN-D -750715- V06-L05 76,01.14 PAGE 6

* SUBROUTINE SETS(NGO)
COMMON /DUC/ JOIN,LOUT
COMMON /LOCA/ MEMORY,K1,K2,K3,K4,K5,K6,K7,K8,K9,K10,
* COMMON /SIZE/ N1,NNN,(PEN,IPNN,IMAX,INMAX
COMMON /INPO/ ITITL18,ITIT218),NGC(48),IJMN(51),ICMX(50),NGROP,
* DOUBLE PRECISION PA1,UM
GO TO 10,10,30,NGO
10 CONTINUE
N1 = N+1
NL = (N+1)*N
10 IPENN=IPEN *NL
11 K1 = 1
12 K2 = K1 + 2*N
13 K3 = K2 + 2*N
14 K4 = K3 + 2*N
15 K5 = K4 + 2*N
16 K6 = K5 + 2*N
17 K7 = K6 + 2*N
18 K8 = K7 + 2*N
19 K9 = K8 + 2*N
20 K10 = K9 + 2*N
21 K11 = K10 + 2*N
22 K12 = K11 + 2*N
23 K13 = K12 + 2*IPNN
24 K14 = K13 + 2*IPNN
25 K15 = K14 + 2*IPNN
26 K16 = K15 + 2*IPNN
27 K17 = K16 + 2*IPNN
28 WHILE((IOUT,1000) K18,K3,K4,K5,K6,K7,K8,K9,K10,K11,K12,K13,
29 * K14,K15,K16
* RETURN
30 C1,IOUT
31 J1,X = NUC(16)
32 J2,X = NSC(77)
33 J3,X = NSC(77)
34 K1 = 1
35 K2 = K1 + IMX
36 K3 = K2 + IMX
37 K4 = K3 + IMX*JMX
38 K5 = K4 + IMX*JMX
39 K6 = K5 + IMX*JMX
40 K7 = K6 + IMX*JMX
41 WHILE((IOUT,1020) K18,K3,K4,K5,K6,K7
42 K17,K16,K15,K14
43 * RETURN
44 CONTINUE
45 NEL=NGC(21)
46 INCMNC(22)
47 JAC=M*(IMXC
48 KMAX,1)*IMAC*(IMAC-1)/2*JMXC
49 K1 = 1
50 K2 = K1 + IMXC
51 K3 = K2 + KMAX
52 K4 = K3 + KMAX
53 K5 = K4 + KMAX
54 K6 = K5 + KMAX
55 K7 = K6 + KMAX
56 WHILE((IOUT,1030)

```

\* SOURCE STATEMENT (SETG  
)\*

```

      FACSIM 240-75 (M7) FORTRAN-D -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 7

      57 WRITE(LU11,1010) K1,K2,K3,K4,K5,K6
      58 RETURN
      59 1060 FORMAT(1HO//1HO,1O(1H*))' LOCATION OF MEMORY FOR OPTIMIZATION'
      60 1010 FUNKAI(1H *10112)
      61 1020 FORMAT(1HO//1HO,1O(1H*))' LOCATION OF MEMORY FOR FIELD'
      62 1030 FORMAT(1HO//1HO,1O(1H*))' LOCATION OF MEMORY FOR VALUE'
      63 END

```

/ \* SOURCE STATEMENT \*

```

1      SUBROUTINE SSETN(IPEN)
2      COMMON /PROV/ NCOL(70),RBD(4,70),LBD(4,70),NDCL
3      COMMON /DVC/ ION,IOU
4      DOUBLE PRECISION RBD,LBD
5      KP=U
6      KN=U
7      CONTINUE
8      DO 30 L=1,NDCL
9      L=NCOL(1)
10     IF (L.EQ.0) GO TO 20
11     K1=KN+2
12     KP=KP+4
13     GO TO 30
14     CONTINUE
15     KN=KN+1
16     KP=KP+2
17     CONTINUE
18     N=KN
19     INT(KP)
20     WRITE(UNIT=1000) N,IPEN
21     RETURN
22     1000 FORMAT(4X,'THE DIMENSIONS FOR SIMPLEX SPACE OF THIS PROBLEM --',
23           1 '1,15, AND THE NO. OF CONSTRAINT EQUATIONS = IPEN = 15')
24     END
  
```

\* SOURCE STATEMENT \*

```

PACCM 230-75 UNIT FORTRAN-D -750712- V06-L05 76.01.14 PAGE 9

1 SUBROUTINE COUNTINGROUP,IMAX,RC,LC,CURR,IJMN,ICMA
2 COMMON /DVC/ IJMN,OUT
3 DOUBLE PRECISION RC,LC
4 DIMENSION RC(1),LC(1),CURR(1),IJMN(1),ICMA(1)
5 I1 = 1
6 I2 = 3
7 I3 = 2
8 IJMN(I1)=1
9 CONTINUE
10 READ(UNIT,1060) (RC(I),LC(I)),#(I1,I2)
11 I=IJMN(I1)
12 IF(DABS(RC(I))<1.0E-8)LE.1.D-8 AND.DABS(LC(I))<1.0E-8 GO TO 174
13 DO 172 I=I1,I2
14 IF(DABS(RC(I))>1.0E-8 AND.DABS(LC(I))>1.0E-8)GO TO 173
15 CONTINUE
16 I=I1+3
17 I2=I2+3
18 GO TO 171
19 CONTINUE
20 I=IJMN(I1)
21 I=IJMN(I1)
22 IAS=IJMN(I1)
23 ICMA(I1)=IAS-ISTA+1
24 READ(UNIT,1060) (CURR(I),IAS)
25 I=IJMN(I1)
26 I2=I1+2
27 IS=IS+1
28 GC TO 171
29 CONTINUE
30 I=IJMN(I1)
31 IF(NGRUP>LE,0) RETURN
32 IMAX=IJMN(NGROP+1)-1
33 WRITE(CURR,1060) (LC(I),CURR(I),IMAX)
34 DC 175 IS=1,NGROP
35 I=IJMN(I1)
36 IAS=IJMN(I1)+1
37 WHITE(CIOT,1060) IS
38 WRITE(CIOT,1060) (RC(I),LC(I),CURR(I),IMSTA,IAS)
39 WRITE(CIOT,1110) (CURR(I),IAS)
40 WRITE(CIOT,1110) (CURR(I),IAS)
41 CONTINUE
42 RETURN
43 1060 FORMAT(1H,3X,39H COIL POSITION RC(I),LC(I) AND CURRENT(I),/
44 * 1H,3X,39H TOTAL NUMBER OF COILS ---- IMAX = ,16)
45 1090 FORMAT(1H,4X,9H** GROUP ,13,3H **)
46 1100 FORMAT(1H,6X,13,4PE12.4,2X,13,2E12.4,2X,13,2E12.4)
47 1110 FORMAT(1H,6X,13,4PE12.4,14X,13,E12.4,14X,13,E12.4)
48 END

```

## \* SOURCE STATEMENT \*

```

FACUM 2*75 L77 FORTAN-U -750745- V06-L05 76.01.14 PAGE 10

1 SUBROUTINE STBU(NMAX,NC,CKR,IMN,ICR)
2 COMMON /OVC/ ION1,ION2
3 COMMON /STDH/ R0,L0U,BST(500)
4 COMMON /PLSM/ RT,AP
5 COMMON /INPUT/ ITIT,IE,IIT2(16),NGC(48),IJMN(51),ICHX(50),MGRP,
* DIMENSION NC(1),ZWC(1),CWR(1),IMN(1),ICR(1)
6 DOUBLE PRECISION UMKR,BST,RWC,ZWC,RI,ZJ,CR,CZ,CI,PSI,BZ,BR
7 DOUBLE PRECISION BZL,BRT,ISMAU,BG,VALN,PAI,DHT,THET
8 DOUBLE PRECISION RADS
9
10 CONTINUE
11 IF (ISWT.EQ.2) GO TO 20
12 IF (NC.LT.IJ,GT,0) GO TO 70
13 WRITE (L0U,1000) ISWT
14 CALL COINTNDUM1,NDUM2,RWC,ZWC,CWR,IMN,ICR)
15 ZJ = 0.0D0
16 DO 40 I=1,NMAX
17 RI = RHO(I)
18 BZ1 = 0.0D0
19 DO 30 J=1,NDUM2
20 CR = RWC(J)
21 CZ = ZWC(J)
22 CI = CWR(J)
23 CALL FLUDR1,ZJ,CR,CZ,CI,PSI,BZ,IRJ
24 BZ1 = BZ1 + BZ
25
26 CONTINUE
27 BST1=UM*BZT
28 GO TO 100
29 CONTINUE
30 READ(L0U,1010) BZ0,VALN,GRAD
31 IF (BZD(BZ0).LT.1.0D-10) GO TO 52
32 WRITE (L0U,1020) BZ0,VALN
33 GRAD(BZ0)*VALN/RT
34 GO TO 54
35
36 WRITE (L0U,1030) BZ0,GRAD
37
38 DO 60 I=1,NMAX
39 RI = RHO(I)
40 BST1=GRAD*(RI-R1)+BZ0
41
42 GO TO 100
43
44 WRITE (L0U,1040)
45 CALL COINTNDUM1,NDUM2,RWC,ZWC,CWR,IMN,ICR)
46 DHT=PAI/DEFLOAT(NMAX-1)
47 THET= 0.0D0
48 DU 90 I=1,NMAX
49 RI = RT+RADS(THET)*DCOS(THET)
50 ZJ = RADS(THET)*DSIN(THET)
51 BZT = 0.0D0
52 BRT = 0.0D0
53 DO 80 J=1,NDUM2
54 CR = RWC(J)
55 CZ = ZWC(J)
56 CI = CWR(J)
57 CALL FLUDR1,ZJ,CR,CZ,CI,PSI,BZ,IRJ
58 BZ1 = BZ1 + BZ

```

```

* SOURCE STATEMENT (STBD)      *
FACCOM 230-75 (M7) FORTRAN-D -750715- V06-L05    76.01.14    PAGE 11
                                         )*
                                         59      BRT= BRT + BR
                                         60      CONTINUE
                                         61      BST(I)=MM*USQNT(BZT*BZT + BRT*BRT)
                                         62      THE=THE+DTI
                                         63      SU      CONTINUE
                                         64      CNTINUE
                                         65      WRITE(CDUT,1050) (I,BSI(I)),I=1,NMAX
                                         66      WRITE(CDUT,1050) (I,BSI(I)),I=1,NMAX
                                         67      RETURN
                                         68      1000 FORMAT(1H0,4X,'STANDARD FIELD IN HORIZONTAL PLANE --- ISWT= ',I6)
                                         69      1010 FORMAT(1H0,4X,' BZ AT CENTER OF PLASMA =',IPE12.5,', WB/M**M')
                                         70      1020 FORMAT(1H0,4X,' BZ AT CENTER OF PLASMA =',IPE12.5,', WB/M**M')
                                         71      *          1H 14X   N-VALUE   "   E12.5
                                         71      *          1H 14X   BZ AT CENTER OF PLASMA =',IPE12.5,', WB/M**M'
                                         71      *          1H 14X   GRADIENT OF BZ   "   E12.5, *B/M**M**N)
                                         72      1040 FORMAT(1H0,4X,'STANDARD FIELD & AT THE SURFACE OF PLASMA')
                                         73      1050 FORMAT(1H0,10X,'**** THE QUANTITY OF THE STANDARD FIELD AT MESH P
                                         *          0L1L1****')
                                         74      1060 FORMAT(1H0,2X,13,IPE13.5,2X,13,E13.5,2X,13,E13.5,
                                         *          2X,13, E13.5,2X,13,E13.5,2X,13,E13.5,
                                         75      *          END

```

\* SOURCE STATEMENT \*

```

FACCM 2:0-75 (M7) FORTKAN= -750715- v06-l05    76.01.14    PAGE 12

* SOURCE STATEMENT *
1      SUBROUTINE OPT(XL,XH,XS,XG,XR,XC,XE,XA,XMH,FN,XXX,PPP
*          RDX,ZA,THET,N1,N2,IPEN,IPEN,IIMAX,NMAX)
2      * CUMON /INPUT/ ITIT1(18),ITIT2(18),NGC(48),JDN(51),JCMX(50),NGRP,
3      * CUMON /POST/ RC(100),RD(100),EP(100),ISHT
4      * CUMON /SOPT/ NC(100),ZC(100),CUMRC(100)
*          NPHHH(140)
*          COMMON /DVEC/ ION, IOUT
*          DOUBLE PRECISION XL,XH,XS,XG,XR,XC,XE,XX,XMH,FN,XXX,PPP
*          DOUBLE PRECISION EPSF,ALP,BET,GAM,PENMLT,DEL,T,FINEW
*          DOUBLE PRECISION PA1,ON,RC,RC,XX,XX,THET,OB,CT
*          DIMENSION XL(N),XH(N),XS(N),XG(N),AR(N),XC(N),XE(N),XX(N),HHH(N),
*          *           FN(N),XX(NN),PPP(IPEN))
*          DIMENSION KRX(CMAX),ZXX(CMAX),THET(CMAX)
*          EXTERNAL OBJECT
10     CONTINUE
12     ITRA=0
13     KRC=NC(4)
14     LKC=NC(2)
15     CALL HEAD(KRC,RC,ZC,CUMR,IIMAX,ITRA)
16     CALL HEAD(KRC,RC,ZC,CUMR,IIMAX,ITRA)
17     DO 20 I=1,IMAX
18     RXCID=RCL(I)
19     ZZX(I)=ZC(I)
20     CONTINUE
21     DELTA=PA1/UFLOAT(NMAX-1)
22     DO 30 I=2,NMAX-1
23     THET(I)=DELTA*(I-1)*DELT
24     30 CONTINUE
25     THET(1)=0.0D0
26     THET(CMAX)=PA1
27     ITTR=0
28     JS=TR=0
29     CONTINUE
30     ITRA=ITRA+1
31     ITTR=ITTR+1
32     CALL ICUND(CL,MHH,RRX,ZEX,NFHMH,N,OBJCT,VAL1,THET,IIMAX,NMAX)
33     CALL PEARL(CPP,IPEN,IPEN,IPEN,IPEN)
34     CALL SMLEXOBJ(XL,XX,HH,N1,NN1,IIMAX,NMAX,
1          XX,XG,XH,XC,XE,XX,FINAPP,PENMLT,RRX,ZXX,THET,
2          EPSF,ALP,BET,GAM,MAX,INIT,IRIT,IPSRP,IPEN,IPEN)
35     VAL=OBJCT(CL,RRX,ZX,THET,N,MAX,NMAX)
36     WRITE(100,110) ITT
37     WRITE(110,110) VAL
38     WHITE(110,1020) (1,RC(1)),ZC(1),I=1,IIMAX
39     WHITE(110,1020) (1,CUMR(1)),I=1,IIMAX
40     WHITE(110,1040) VALE
41     WHITE(110,1020) (1,RRX(1)),ZXX(1),I=1,IIMAX
42     WRITE(110,1030) (1,CUMR(1))
43     CALL WHITE(KRC,RRX,ZXX,CUMR,IIMAX,ITRA)
44     DO 60 I=1,IMAX
45     RC(I)=RRX(I)
46     ZC(I)=ZZX(I)
47     CONTINUE
48     IF (ABS(VAL)-VAL,1.0E-10) GO TO 70
49     DIFF=(VALE-VAL)/VAL
50     GO TO 80
51     70 CONTINUE
52     DIFF=VALE
53     80 CONTINUE

```

```

* SOURCE STATEMENT (OPTB )*
      FACLM 230=15 (M7)   FORTRAN=D -750715= V06-L05    76,01,14   PAGE 13
      * IF (ABS(CUFF),GT,1.0E-10) GO TO 90
      54 JSW=JSW+1
      55 BET=B1*0,90D
      56 IF (JSWT,GT,2,AND,GAM,LT,1,1D0) GAM=GAM*0,90D
      57 GO TO 100
      58 90 CONTINUE
      59 JSW=0
      60 100 CONTINUE
      61 IF (LITTT,LT,NGC(3)) GO TO 50
      62 RETURN
      63 1000 FORMAT(1H1,/////
      64      1H *60(1H*),! MINIMIZATION STEP NO. *,15., ! *****) )
      65      1010 FORMAT(1H0,5X,* THE INITIAL VALUE OF OBJECTIVE FUNCTION **,1PE12.5,
      66      /1H0,5X,* AND ITS COIL POSITIONS R(1),Z(1) AND CURR(1),V(1)
      67      1020 FORMAT(1H *10X,13,1PE13.5,1X,13,2E13.5,1X,13,2E13.5,1X,13,2E13.5)
      68      1030 FORMAT(1H *10X,13,1P13.5,14X,13,E13.5,14X,13,E13.5,14X,13,E13.5)
      69      1040 FORMAT(1H0,40A40(1H*),
      70      1H0,5X,* OPTIMIZED VALUE OF OBJECTIVE FUNCTION **,1PE12.5,
      71      2      /1H0,5X,* AND ITS COIL POSITIONS R(1),Z(1) AND CURR(1),V(1)
      72      E1,D

```

## \* SOURCE STATEMENT \*

```

FACUM 240-7b 3MD FUHTRAN-U -750715- V06-L03 76.01.14 PAGE 14

1 SUBROUTINE FCODCAL,HHN,FK,ZC,NH,N, FUN,WORK,THET,IMAX,NMAX)
2 COMMON /MOVD/ NCOL(70),RD(4,70),ZD(4,70),NCCL
3 DIMENSION XL(N),HH(N),NH(1),NMAX(1),ZC(1),ZCC(1)
4 DLEN(I,N) THET(NMAX),UR(4),DZ(4)
5 DOUBLE PRECISION XL,HH,ED,ZB,C1,C2,C3,L4,RC,ZC
6 DOUBLE PRECISION FUN,THET,FF,UR,DZ
7 CONTINUE
8 C INITIAL VALUES OF VARIABLES
9 DC 20 I=1,N
10 X(I)=0.0DD
11 CCONTINUE
12 C WORK = FUN(XL,KC,LC,THET,N,IMAX,NMAX)
13 C INITIAL SIZE OF SIMPLA
14 DC 60 I=1,NUCL
15 I=INDCON(I)
16 LL=IAS(I)
17 J*=4
18 IF (I,LL,U,J*=2
19 DC 30 J*=JX
20 IF (I,LT,U) GO TO 28
21 I*=J
22 IF (J,EW,4) 12=1
23 C1=BD(I,I,I)-ZD(I,I,I)
24 C2=BD(C1,I,I)-RD(I,I,I)
25 F=C1*(C1*LL)+BD(I,I,I)-C2*(C2*LL)-ZD(I,I,I)
26 IF (ABS(CD),LT,1,UD=4) GO 10 22
27 DR(CD)=FF/C1
28 GO TO 24
29 CCONTINUE
30 DR(CD)=1.0D+50
31 CCONTINUE
32 IF (ABS(CC2),LT,1.0D-4) GO 10 26
33 DZ(CD)= FFC/C2
34 GO TO 3U
35 CCONTINUE
36 DR(CD)=1.0D+50
37 GO TO 3U
38 CCONTINUE
39 DR(CD)=RD(C,1)*RC(LL)
40 DZ(CD)=ZD(C,1)*ZC(LL)
41 CCONTINUE
42 NR=0
43 KZ=0
44 LR=U
45 LDU
46 C1= 1.0D+20
47 C2= 1.0D+50
48 C3=-1.0D+50
49 C4=-1.0D+50
50 DO 46 J=1,JX
51 J+(DR(CJ)*LI,0,UD) GO TO 36
52 IF (DR(CJ),GT,C1) GO TO 34
53 K=J
54 C1=DR(CJ)
55 C2=DR(CJ)
56 IF (DZ(CJ,LT,0,UD)) GO TO 38
57 IF (DZ(CJ,GT,C2)) GO TO 40

```

\* SOURCE STATEMENT (1C100)  
 )\*  
 FACSIM 230772 (M7) FORTRAN-0 -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 15  
 58 K2=J  
 59 C2=DZ(CJ)  
 60 GO TO 40  
 61 CONTINUE  
 62 IF(OR(CJJ,LT,C3)) GO TO 34  
 LJ=JJ  
 CJ=BRCJJ  
 64 GO TO 34  
 65 CON1NUE  
 66 IF(DZ(CJJ,LT,C3)) GO TO 40  
 LJ=C  
 CJ=UZ(CJ)  
 69 CONTINUE  
 70 IF(KR,EQ.0) GO TO 42  
 71 IF(CL,EQ.0) GO TO 44  
 72 IF(CL,LT,DA85(C3)), C1=C3  
 73 GO TO 44  
 74 GO TO 44  
 42 CON1NUE  
 75 CJ=C3  
 76 CJ=N1NUE  
 77 IF(K2,EQ.0) GO TO 46  
 78 IF(CLZ,EQ.0) GO TO 48  
 79 IF(CLZ,EQ.0) GO TO 48  
 80 IF(C2,LT,DA85(C4)), C2=C4  
 81 GO TO 46  
 46 CJ=N1NUE  
 82 CJ=4  
 64 CJ=N1NUE  
 65 IF(L1,LT,0) GO TO 50  
 H=HJJ J=C1\*DFLOAT(NFHJJ) J)\*1.0D-2  
 66 H=HJJ+1 J=C2\*DFLOAT(NFH(HJJ+1))\*1.0D-2  
 67 J=JJ+2  
 68 GO TO 60  
 69 CJ=N1NUE  
 70 CJ=N1NUE  
 71 IF(DA85(CJJ,L1),1.0D-4), CJ=C2  
 72 H=HJJ J=C1\*DFLOAT(NFH(HJJ+1))\*1.0D-2  
 73 J=JJ+1  
 74 CJ=N1NUE  
 75 RETURN  
 76 END

\* SOURCE STATEMENT \*

```

      FACOM 230-75 (M7) FORTRAN-D -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 16

      * SUBROUTINE PENC(PPP,LRN,RC,LG,N)
      COMMON /MOVD/ NOCOL(10),RBU(4,10),LBIG(4,70),NDCL
      COMMON /DVC/ I0IN,I0UL
      DOUBLE PRECISION PPP,RD,ZBD,FF,RC,LG,C1,C2
      DIMENSION PPP(PEIN),RC(LC),LG(C1),C1,C2
      10  CONTINUE
      11  DC=20.0E+0
      12  PPP=0.0
      13  GO TO 14
      14  K3=K2+1
      15  K4=K3+1
      16  K5=K4+1
      17  L1=NCOL(1)
      18  IF (L1.LE.10) GO TO 50
      19  DC=4.0 J=14
      20  IF (J.LT.+4) SC=10 25
      21  L1=J
      22  L2=J+1
      23  GO TO 24
      24  25  CONTINUE
      25  L1=J
      26  L2=L1
      27  30  CONTINUE
      28  F7=(RD*(L1-1D-ZBD(L1,1D)*(RC(L1)-RBD(L1,1D))-
      * (RD*(L1-1D-ZBD(L1,1D)*(LC(L1)-ZBD(L1,1D))-
      PPP(K3)-ZBD(L1,1D-ZBD(L1,1D)
      PPP(K4)=RD(L1,1D-ZBD(L1,1D)
      PPP(K5)=FF
      31  IF (RD(L1,1,1,00-0).GT.0.000) GO TO 31
      32  IF (L1.EQ.0) GO TO 33
      33  IF (L1.EQ.1) GO TO 34
      34  GO TO 34
      35  31  CONTINUE
      36  L1=L2
      37  L2=L2+1
      38  IF (J.LE.3) L3=1
      39  32  CONTINUE
      40  CL=PPP(K3)*ZBD(L1,1D-KC(L1))+PPP(K4)*ZBD(L1,1D)-KC(L1))
      41  IF (CL.EQ.0) AND .DABS(CL).LT.1.0D-6) GO TO 33
      42  IF (CL.GE.0.0D0) GO TO 35
      43  GO TO 34
      44  33  CONTINUE
      45  L1=L2+1
      46  L2=L2+1
      47  47  IF (J.LE.2) L3=1
      48  GO TO 32
      49  34  CONTINUE
      50  PPP(K3)=PPP(K3)
      51  PPP(K4)=PPP(K4)
      52  PPP(K5)=PPP(K5)
      53  35  CONTINUE
      54  IF (J.LT.+4) GO TO 49
      55  K3=K2+1
      56  K4=K4+1
      57  46  CONTINUE

```

\* SOURCE STATEMENT (PENAL )\*

```

      FACSIM 230-75 (M7) FORTRAN-D   *750713* V06-L05    76.01.14 PAGE 17

  29 K1=K2
  30 K2=K2+2
  31 GO TO 50
  32 CONTINUE
  33 L1=L1
  34 FF=RD(CL,1)-RC(CL)
  35 CL=RD(CL,1)-RC(CL)
  36 IF (UBSC(F),LT,1.UD-4,AND,UBSC(CL),LT,1.UD-4) GO TO 54
  37 IF (FF,LT,CL) GO TO 32
  38 C2=FF
  39 GC TO 26
  40 52 CONTINUE
  41 C2=CL
  42 C1=FF
  43 GO TO 50
  44 CONTINUE
  45 C1=2BD(CL,1)-ZC(CL)
  46 C2=2BD(CL,1)-ZC(CL)
  47 IR(C2,GI,CL) GO TO 50
  48 FF=CL
  49 CL=C2
  50 C2=FF
  51 56 CONTINUE
  52 PPF(K2)= 1.0D0
  53 PPF(K2)= -C1
  54 K3=K3+1
  55 K3=K3+1
  56 PPF(K3)= -1.0D0
  57 PPF(K2)= C2
  58 K2=K5
  59 K2=K2+1
  60 CONTINUE
  61 IF (K1,LE,1,PENNO RETURN
  62 WRITE(OUT,1000) K3,IPENN
  63 STOP
  64 1000 FORMAT(1X,120(1H*),/
  65 1H 'OX, PENALTY MATRIX SIZE DOES NOT AGREE WITH THE CALCUL
  66 2ATION RESULT K3=115, IPENN=15)
  67 END
  68
  69
  70
  71
  72
  73
  74
  75

```

\* SOURCE STATEMENT \*

```

1   FACUM 230-7, (n7) FORTKAN-D    -750715- V06-L05      76.01.14 PAGE 18
2   * DOUBLE PRECISION FUNCTION OBJC(J,X,RXX,ZXX,THET,N,IMAX)
3   COMMON /INPO/ ITIT(18),ITIT2(18),NGC(48),IJMM(51),ICMX(50),NGROP,
4   * JMMR0,ZUDR,EU,PA,I$N
5   COMMON /PLST/ RC(100),ZC(100),CURN(100)
6   COMMON /STOR/ KRG(500),BST(500)
7   COMMON /FACT/ ENOM
8   COMMON /DELC/ PDEL,INDL,BSA,MCMN(51),MCNX(50),
9   * DCMN(50),DCRC(100),DCRC(100)
10  DOUBLE PRECISION XN,RRX,IMAX,ZXX,THET,IMAX
11  DOUBLE PRECISION RC,ZC,RRX,ZXX,THE,X,UM,PAI,DELT
12  DOUBLE PRECISION RI,ZJ,RR,TBZ,TUR,TDUM,BB
13  DOUBLE PRECISION KADS,RRJ,BSI,WRK,FNUM
14  WORK = 0.000
15  CALL TRANSLN(RC,ZC,RRX,ZXX,IMAX)
16  IF (IABS(NGC(1)) .LT. 5) GO TO 20
17  NMAX=MAX(2
18  IF (IABS(NGC(1)) .LT. 1.0D-10) GO TO 20
19  IF (IABS(NGC(1)) .LT. 0.12
20  XT=THE(1,NN)
21  RR=RRDS(1,AT)
22  RI=RT+H*DCLS(AT)
23  ZJ= RI*DSDS(NXT)
24  GO TO 24
25  12 CONTINUE
26  RI=RRO(WND)
27  ZJ=U,0D9
28  14 CONTINUE
29  TBZ=0.0D0
30  TBZ=0.0D0
31  CALL COFLD(RI,ZJ,RRX,ZXX,CURR,TDUM,TBZ,TBZ,EO,1,MAX)
32  IF (NGC(1) .GT. 0.0) CNOM=UMTBLZ/BST(1,NN)
33  DO 16 J=1,IMAX
34  CURR(J)=CURR(J)/CNOM
35  16 CONTINUE
36  20 CONTINUE
37  IF (NGC(1) .LT. 0.0) GO TO 100
38  DO 60 I=1,IMAX
39  IF (I,EW,1) GO TO 25
40  IF (I,EW,IMAX) GO TO 30
41  DELT=(THE((I+1))-THE((I-1))*0.5D0
42  GO TO 35
43  44 CONTINUE
44  DELT= THE((2))*0.5D0
45  GO TO 35
46  40 CONTINUE
47  DELT=THE((1))-THE((1-1))*0.5D0
48  39 CONTINUE
49  X1= THE((1))
50  RR= RADS(X1)
51  RI= RI+RR*DCLS(X1)
52  ZJ= RI*DSDS(NXT)
53  TBZ=0.0
54  CALL COFLD(RI,ZJ,RRX,ZXX,CURR,TDUM,TBZ,TBZ,EO,1,MAX)
55  BB=(CSINT(TBZ+TBZ+TBZ)*UM)-BSI(1)
56
57

```

HACOM 2.3-J-75 U(1) FORTAN-V \*750715\* V06-LOS 76.01.14 PAGE 19

\* SOURCE STATEMENT (OBJCT)

```

36      B1 = 36*55
37      IF (NSCL1>2*2, 50, 50C(1)) GO TO 50
38      WORK = WORK+RHK*DELT*B1
39      GO TO 69
40      GO CONTINUE
41      IF (TB1.GT.*WORK) WORK=BB
42      OBJECT * WORK*F0M1
43      RF TURN
44      CONTINUE
45      ZU = 0.500
46      DO 160 I=1,IMAX
47      IF (I,EO,1) GO TO 110
48      IF (I,EW,MAX) GO TO 120
49      DELT=(RHO(I+1)-RRG(I-1))*C,500
50      GE 10.120
51      CALL TBZ(I)
52      DELT=(RHO(I+1)-RRG(I-1))*C,500
53      GO TO 110
54      GO CONTINUE
55      TBZ=0.500
56      CALL TBZ(I)
57      TBZ=TBZ+0.501(I)
58      GO TO 150
59      WORK = WORK+RHK*DELT
60      GO TO 140
61      GO CONTINUE
62      IF (TB1.GT.*WORK) WORK=BB
63      CALL TBZ(I)
64      OBJECT * WORK*F0M1
65      RF TURN
66      CONTINUE
67      IF (NSCL1>2*2, 50, 50C(1)) GO TO 150
68      WORK = WORK+RHK*DELT
69      GO TO 140
70      GO CONTINUE
71      IF (TB1.GT.*WORK) WORK=BB
72      OBJECT * WORK*F0M1
73      RF TURN
74      END

```

FAC.M 23J-75 Lm7 FORTRAN-D -750711- V06-L03 76.01.14 PAGE 20

## \* SOURCE STATEMENT \*

```

1      SUBROUTINE TRANS(N,RC,ZL,RK,LX,IMAX)
2      COMMON /INPO/ IT11(18),IT11T2(16),NGC(48),JN(51),CNX(50),NGCP,
3      *          CMND,RCV,DRVZ,EPAL,ISRT
4      DIMENSION X(10),RBD(4,70),ZBD(4,70),NDCL
5      DOUBLE PRECISION X,RC,ZL,RK,LX,RD,ZBD,C1,C2,U1,P1,C3
6      CONTINUE
7      J=1
8      DC=1.0E-1111MA
9      DO 20 J=1,NDCL
10     LI=NCOL(JJ)
11     IF (LI<0, IABS(LI)) GO TO 30
12     20 CONTINUE
13     GO TO 100
14     30 CONTINUE
15     IF (C1.LE.0.0) GO TO 40
16     RX(C1)=RC(1)+X(CJJ)
17     ZX(C1)=ZC(1)+X(CJJ-1)
18     J=J+2
19     GO TO 100
20     40 CONTINUE
21     C1=ZB(1,J-ZC(1))
22     C2=RBD(1,J-RC(1))
23     C3=RC(2,J-RC(1))
24     IF (CABS(C1).LT.1.0D-4) C1 = 0.000
25     IF (CABS(C2).LT.1.0D-4) C2 = 0.000
26     IF (CABS(C3).LT.1.0D-4) C3 = 0.000
27     C1=RD(2,J-ZC(1))
28     C2=C3
29     IF (CABS(C1).LT.1.0D-4) C1 = 0.000
30     35 CONTINUE
31     RX(C1)=RC(1)+X(CJJ)
32     ZX(C1)=ZC(1)+X(CJJ)*C1/C2
33     GO TO 60
34     50 CONTINUE
35     ZX(C1)=ZC(1)+X(CJJ)
36     60 CONTINUE
37     J=J+1
38     100 CONTINUE
39     RETURN
40

```

\* SOURCE STATEMENT \*

\* SOURCE STATEMENT VALUE  
 \*  
 FACM 23075 5.77 FORTAN-L -73075- V06-LOS 76.01.14 PAGE 22  
 \*  
 23 C=1.TRUE  
 24 IF (NGCL? .GE. 4) GO TO 90  
 25 WRITE (6,10) (NM1,IMAC,KMAX,BV)  
 26 CALL PRNT (NM1,IMAC,KMAX,BV)  
 27 CONTINUE  
 28 IF (NSC(1,1) .GE. 3) GO TO 90  
 29 WRITE (6,1020)  
 30 CALL PRNT (NM1,IMAC,KMAX,BV)  
 31 90 CONTINUE  
 C ENERGY NU KEISAN  
 62 ENBDO=0.0  
 63 ENBHP=0.0  
 64 ENBVP=0.0  
 65 DO 100 I=1,IMAC  
 66 J1=NME(I,I)  
 67 DC 95 J=1,J1  
 68 K=NM1\*I+J-1-2+J  
 69 UNP=PA1\*I\*6.0D-7  
 70 ANG=ANG(K)  
 71 DLVK=2.0\*2.0\*PA1\*PA1\*UNR\*(RT+K(1))\*DCOS( ANGR )+R(1)/DFLOAT(JIM)  
 72 BULK=BD1(K)  
 73 BPPK=BPK(K)  
 74 BVVK=BVK(K)  
 75 ENGP=ENGHP+DLVK\*BPPP\*(BPPK/(2.0\*UMN))\*1.0D-8  
 76 ENGD=EngD+DLVK\*BDOUK\*BDOUK/(2.0\*UMN)\*1.0D-8  
 77 ENBV=ENBV+DLVK\*BVVVK\*BVVVK/(2.0\*UMN)\*1.0D-8  
 78 95 CONTINUE  
 79 100 CONTINUE  
 80 WRITE (6,100) ENBDO,ENBHP,ENBV  
 C TURKEI SHORT  
 81 TURDO=0.0  
 82 TURDP=0.0  
 83 TURDV=0.0  
 84 DT 115 (0,1.800)  
 85 DG 210 I=1,IMAC  
 86 J1=NME(I,I)  
 87 TURDO=0.0  
 88 TURDP=0.0  
 89 TURDV=0.0  
 90 DC 210 J=1,J1  
 91 K=NM1\*I+J-1-2+J  
 92 BUDO=BD1(K)  
 93 BUPD=BD1(K)  
 94 BVVK=BBV(K)  
 95 TURDO=TURDO+DA35(BUDO)  
 96 TURDP=TURDP+DA35(BUPD)  
 97 TURDV=TURDV+DA35(BVVK)  
 98 TFB=TFB+DA35(BUDO)  
 99 TFB=TFB+DA35(BUPD)  
 100 TFB=TFB+DA35(BVVK)  
 101 AVKG=TFB/DFLOAT(JIM)  
 102 AVRP=TFB/DFLOAT(JIM)  
 103 AVRV=TFB/DFLOAT(JIM)  
 104 CONTINUE  
 105 WRITE (6,2000) 1,AVRDO,AVRHP,AVRBV  
 106 CONTINUE  
 107 AVTB=0.0(DFLOAT(KMAX))  
 108 AVTB=1.0(DFLOAT(KMAX))  
 109 AVTB=1.0(DFLOAT(KMAX))

\* SOURCE STATEMENT | VALUE |  
 \* \* \* \* \*  
 110 C WRITE (0,250) AV1D0,AVTR0,AV18V  
 111 SAIIDAI ZIBA  
 112 BUMAX=0.0  
 113 BUMAX=0.0  
 114 DO 350 L=1,IMAC  
 115 J1=MEL\*I  
 116 DO 340 J=1,JIN  
 117 K=NEL\*I\*(I-1)/2+J  
 118 IF (ABS(CR(K)),GE.,BUMAX)  
 119 IF (ABS(CR(K)),GE.,BUMAX)  
 120 IF (ABS(UP(K)),GE.,BUPMAX)  
 121 IF (ABS(DP(K)),GE.,BUPMAX)  
 122 IF (ABS(CV(K)),GE.,BVMAX)  
 123 IF (ABS(CM(K)),GE.,BVMAX)  
 124 IF (ABS(SO(K)),GE.,BUMAX)  
 125 IF (ABS(UP(K)),GE.,BUPMAX)  
 126 IF (ABS(DP(K)),GE.,BUPMAX)  
 127 IF (ABS(CV(K)),GE.,BVMAX)  
 340 CONTINUE  
 128 CONTINUE  
 129 WHILE (0.2200, BUMAX,BUPMAX,  
 130 BUPMAX,0.2201,10,JO,JP,JV,JZ,  
 131 BUPMAX,NANSU  
 132 IF (NGC(24),EQ,0) GO TO 3000  
 133 DO 350,UFFLOAT(NGC,1,3)  
 134 L=1,IUT(BUPMAX/DRB)+1  
 135 L=MAX(L,1)  
 136 WRITE (6,2250)  
 137 DO 450 L=1,LMAO  
 138 NC=DRB=0  
 139 DO 430 L=1,IMAC  
 140 J1=MEL\*I  
 141 DO 420 J=1,JIN  
 142 K=NEL\*I\*(I-1)/2+J  
 143 DIFFLU=UFFLOAT(L-1)\*DRB  
 144 DIFFLU=UFFLAT(L)\*URB  
 145 IF (SO(K),GE.,DIFFLU,AND.,BO(K).LT.,DIFFLU) NOBO=NOBO+1  
 146 420 CONTINUE  
 147 410 CONTINUE  
 148 WHILE (0.2300, L, NOBO  
 149 450 CONTINUE  
 150 WRITE (0,2350)  
 151 DO 350 L=1,LMAX  
 152 NC=DRB=0  
 153 NC=DRB=J  
 154 DO 350 L=1,IMAC  
 155 J1=MEL\*I  
 156 DO 350 J=1,JIN  
 157 K=NEL\*I\*(I-1)/2+J  
 158 IF (CR(K)) 2,2,2  
 159 1 DIFFLU=-1.0\*UFFLOAT(L)\*URB  
 160 DIFFLU=-1.0\*UFFLOAT(L-1)\*DRB  
 161 IF (BP(K),GE.,DIFFLU,AND.,BP(K),LT.,DIFFLU) NOBP=NOBP+1  
 162 2 DIFFLU=UFFLOAT(L-1)\*DRB  
 163 DIFFLU=UFFLOAT(L)\*URB  
 164 IF (BP(K),GE.,DIFFLU,AND.,BP(K),LT.,DIFFLU) NOBP=NOBP+1  
 165 320 CONTINUE  
 166 530 CONTINUE

```

      * SOURCE STATEMENT VALUE
 167      WRITE(6,2400) L*NUBPP*+NUBPM
 168      250  CONTINUE
 169      WRITE(6,2420)
 170      170  DU-620  L=1,LMXV
 171      NBUVP=0
 172      NBUVM=0
 173      DU-630  I=1,IMXC
 174      J=1,1,JM
 175      DU-620  J=1,JM
 176      KENNE*(I-1)/2+J
 177      IF(BVK(1,2)=3.5,5
 178      3  DIFFL=1,U*DFL0A(CL)*URB
 179      DIFFL=L,D*FL0A(CL-2)*DRB
 180      IF(CV(1,GE,DIFFL),AND,BVK(1,LT,0)FLU) NOBVM=NUBVM+1
 181      5  DIFFL=UFL0A(CL-1)*DRB
 182      DIFFL=UFL0A(CL)*URB
 183      IF(CV(1,GE,DIFFL),AND,BVK(1,LT,0)FLU) NOBVP=NUBVP+1
 184      620  CONTINUE
 185      630  CALLINE
 186      WRITE(6,2500) L*NUBVP*NUBVM
 187      650  CINI(LIN)
 188      1000 FORMAT(LIN,101*****,*12*2HBU,2X,1CH*****)
 189      1010 FORMAT(LIN,10H*****,*12*2HBU,2X,1CH*****)
 190      1020 FORMAT(LIN,10H*****,*12*2HBU,2X,1CH*****)
 191      1030 FORMAT(LIN,10H*****,*12*2HBU,2X,1CH*****)
 192      1110 FORMAT(LIN,1H0,2X,6HBU,1P15.6,5X,6HBU,1P15.6,
 193      1     1,2X,6HBU,1P15.6,5X,6HBU,1P15.6,5X,6HBU,1P15.6,
 194      1     2X,6HBU,1P15.6,5X,6HBU,1P15.6,5X,6HBU,1P15.6)
 195      1800 FORMAT(LIN,6X,13.5(1D1.1P15.6))
 196      2050 FORMAT(LIN,3H,2HBU,1H,8X,13K1B,1P15.6)
 197      2220 FORMAT(LIN,14X,1R13.1H,13.1H,13.1H,13.1H,13.1H)
 198      2250 FORMAT(LIN,1H,13.1H,13.1H)
 199      2300 FORMAT(LIN,3H0,1A,2HBU,1A,5HBU+2A,5H*****)
 200      2350 FORMAT(LIN,2HBU,2HBU,1A,2HBU,1A,5HBU+2A,5H*****)
 201      2400 FORMAT(LIN,4H,X,1A,3X,1H)
 202      2450 FORMAT(LIN,2HBU,2HBU,1A,2HBU,1A,5HBU+2A,5H*****)
 203      2500 FORMAT(LIN,4H,X,1A,3X,1H)
 204      2700 FORMAT(LIN,3H,1H,13.1H,13.1H,13.1H,13.1H)
 205      2900 REورد

```

## \* SOURCE STATEMENT \*

```

PACUM 230-7, (r7) FORTAN-U      -750715- V06-L05    76.01.14  PAGE 25

1      SUBROUTINE CFLD(RC,ZC,CURR,R,Z,BZ,BK,PSI,IMAX,IMX)
2      COMMON /DVC/  I0IN,I0UT
3      COMMON /LNG/  ITIT1(0),ITIT2(16),NGC(48),IJMIX(51),ICMX(50),NGROP,
4      *          UMRU,ZUDR,DZ,EU*PA,IS,T
5      *          COMMON /DELC/  MODEL,INDEL,SGJ,MCMN(50),MCBX(50),
6      *          URC100,DZC100,DCR100
7      *          DIMENSION R(1MAX),B(1MAX),JNMX,JMX,BR(1MAX),JMXX,
8      *          PSI(1MAX,1MAX)
9      *          DIMENSION RC(1),ZC(1),CURR(1)
10     DOUBLE PRECISION RC,ZC,UM,PA,I,IZJ,TPSI,TBZ,TBK
11     DOUBLE PRECISION URC,DZC
12     CONTINUE
13     R(1)=0.0
14     DO 20 I=2,1MAX
15     R(I)=R(I-1)+UR
16     DO 30 J=2,1MAX
17     Z(J)=Z(J-1)+UZ
18     DO 40 I=1,1MAX
19     RI=R(I)
20     DO 100 J=1,1MAX
21     ZJ=Z(J)
22     TPSI=0.000
23     TCK=0.000
24     TBZ=0.000
25     CALL CFLD(R1,LJRC,ZC,CURR,TPSI,TBZ,TBK,0,1MAX)
26     BR(1,J)=UM*TBK
27     BZ(1,J)=UM*TBZ
28     B(1,J)=UM*DSQR(TBK+TBZ*16Z)
29     PSI(1,J)=UM*TPSI
30     CONTINUE
31     WRITE(CIOUT,1000) ITIT1(I),I=1,16
32     WRITE(CIOUT,1010) ITIT2(I),I=1,16
33     WRITE(CIOUT,I0IN)
34     DC 900 IS=1,NGROP
35     ISTA=LJNKS(S)
36     ILAS=LJRK((S+1)-1
37     WRITE(CIOUT,1020) IS
38     WRITE(CIOUT,1030) I,RC(I),LC(I),I=ISTA,ILAS
39     WRITE(CIOUT,1040) I,CURR(I),I=ISTA,ILAS
40     CONTINUE
41     IF(MODEL.LE.0) GO TO 903
42     WRITE(CIOUT,1090)
43     DC 902 IS=1,MDT
44     ISTA=LJNKS(S)
45     ILAS=LJNKS(S+1)-1
46     WRITE(CIOUT,1100) INDEL(S)
47     WRITE(CIOUT,1030) I,RC(I),LC(I),I=ISTA,ILAS
48     WRITE(CIOUT,1040) I,DC(I),DC(I),I=ISTA,ILAS
49     CONTINUE
50     902 CONTINUE
51     WRITE(CIOUT,1040)
52     WRITE(CIOUT,1020) I,R(I),I=1,1MAX
53     WRITE(CIOUT,1030)
54     WRITE(CIOUT,1040) I,Z(I),J=1,1MAX
55     IF (IGC(I).EQ.0) GO TO 920
56     IF (IGC(I).EQ.3) GO TO 905

```



\* SOURCE STATEMENT (CPFLC  
 112 1050 FORMAT(1H,  
 113 1060 FORMAT(1H,  
 114 1070 FORMAT(1H,  
 115 1080 FORMAT(1H,  
 116 1090 FORMAT(1H,  
 \*COLL,  
 117 1100 FORMAT(1H,  
 118 END

7\*

FACHM 23J-75 (M7) FORTRAN-L -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 27

6

## \* SOURCE STATEMENT \*

```

FACOM 230-75 Unit FORTRAN-D -750745- VOB-L05 76.01.14 PAGE 28

      SUBROUTINE COFLD(R1,ZJ,RX,ZZ,CURR,TFSI,TBZ,TBR,E0,IMAX)
      COMMON /FELC/ MODEL,INEL(50),MCIN(51),MCMX(50),
      DRC(100),DZC(100),DCR(100)
      DIMENSION RX(MAX),ZZA(MAX),CURR(MAX)
      DOUBLE PRECISION R1,ZJ,RX,ZZ,A,B,C,DZC,TPSI,TBZ,TBR,BR,PSI
      DOUBLE PRECISION RRC,ZZC,C1
      DO 100 J=1,IMAX
      M=U
      7 IF (INEL(J).EQ.0) GO TO 70
      8 DO 20 M=M+1,MODEL
      9 IF (J.EQ.INEL(M)) GO TO 60
      10 CONTINUE
      11 GO TO 70
      12 GO TO 70
      13 CONTINUE
      14 M=M+1
      15 IF (M.EQ.0 .OR. M.LT.MCMX(M)+1) GO TO 100
      16 GO TO 100
      17 RRC=RKA(L,J)
      18 L=L+1
      19 C1=CURR(L)
      20 IF (L.NE.LE-1) GC TO 40
      21 MD=MCIN(M)+MN-2
      22 RRC=RRC+DRC(MD)
      23 ZZ=ZZC+ZC(MD)
      24 C1=C1+ZC(MC)
      25 CONTINUE
      26 IF (ABS(C1).LT.1.0D-10)
      27 IF (ABS(R1-RRC).LT.E0.AND.DABS(ZZ-ZZC).LT.E0) GO TO 90
      28 CALL FILDRN(ZJ,RRC,ZZ,C1,PSI,BZ,GR)
      29 TFSI=TPSI+PSI
      30 TBZ=TBL+TBZ
      31 TBR=TBR+BZ
      32 ZZ=-ZZC
      33 CALL FILDRN(ZJ,RRC,ZZ,C1,PSI,BZ,GR)
      34 TPSI=TPSI+PSI
      35 TBZ=TBZ+TBZ
      36 TBR=TBR+TBR
      37 CONTINUE
      38 IF (C1.NE.0) GO TO 60
      39 100 CONTINUE
      40 RETURN
      41 110 CONTINUE
      42 120 CONTINUE
      43 130 CONTINUE
      44 140 CONTINUE
      45 150 CONTINUE
      46 END

```

SOURCE STATEMENT \*

FACSIM 230-15 (M) FORTAN-U -75311- V06-L05 76.Ü.14 PAGE 29

```

*****SIMPLEX*****
*****ROUTINE SIMPLEX(FUN,AL,X,NM,FNCN,OL,NM1,LX,NX,
AH,A2,A3,A4,X1,X2,X3,X4,X5,X6,X7,X8,FNP,P,PENML,TIRX,ZZX,THE),
1 2
3 IMAX,INIT,IRIT,IPI,IPSKP,IPEN,IPERN)
*****MINIMIZATION PROGRAM (SIMPLEX METHOD BY NELJEN AND MEAD)
*****DESCRIPTION OF PARAMETERS
*****DOUBLE PRECISION FUNCTION TO BE MINIMIZED
*****FUNCTION WHERE XX(N)
*****FNU
*****PRECISION=H-(H-2)
*****DESCRIPTION OF PARAMETERS FOR STOPPING CRITERION
*****AL(N)
*****FN-E-N
*****N
*****NL
*****E-F
*****MAX-N
*****MAX-X
*****MAX-ITERATIONS
*****MAX-X40
*****INIT=0
*****REGULAR SIMPLEX
*****IRREGULAR SIMPLEX
*****COORDINATES OF VERTICES OF SIMPLEX
*****XX(1) ... XX(N)
*****XX(1) ... XX(2*N)
*****XX(1) ... XX(2*N)
*****XX(1) ... XX(N)
*****XX(N+1) ... XX(N)
*****VERTEX NO.,+1
*****VERTEX NO.,1
*****VERTEX NO.,2
*****IF(CINIT,LT,1) VERTEX NO.,1 SHOULD BE PROVIDED IN XLSIMPLX
*****IF(CINIT,GT,2) ALL VERTICES PROVIDED IN XXX
*****LENGTH OF EDGES OF INITIAL SIMPLEX
*****REFLECTION COEFFICIENT
*****ALP
*****IF(ALP,LE,0.0) ALP=1.0
*****CONTRACTION COEFFICIENT
*****IF(BET,LE,0.0) BET=0.5
*****LAPACIAN COEFFICIENT
*****IF(GAM,LE,0.0) GAM=2.0
*****IRIT=0
*****NO OUTPUT IN SIMPLEX
*****FH=F1,F2,F3,F4,F5,F6,F7,F8,X1,X2,X3,X4,X5,X6,X7,X8,X9,X10
*****FH=F1,F2,F3,F4,F5,F6,F7,F8,X1,X2,X3,X4,X5,X6,X7,X8,X9,X10
*****PRINT OUT EVERY "IPSKP" ITERATION
*****IF(PSKP,LE,0) IPSKP=1
*****AFTER "IRT" MIN. ELASSED
*****NO. OF I/O DEVICE
*****IF(LWD,LE,0) LWD=50
*****THEN CALCULATION IS STOPPED
*****NUMBER OF CONSTRAINTS
*****COEFFICIENTS OF CONSTRAINING EQUATIONS
*****PP(X)=X(1)+...+X(N)*X(N)+P(X(1)+...+X(N))
*****MULTIPLICATION FACTOR FOR PENALTY TERM
*****IPEN
*****PP(IPEN)
*****PPN(IPEN)
*****PPN1(IPEN)

```





```

* SOURCE STATEMENT (SMPLEX) *
      FACLM 23U-75 (M7) FORTran-U -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 32
      C
      C
      C * * * * * * * * *
      C START OF ITERATION
      C * * * * * * * * *
      C ICAL=0
      95   6000 CONTINUE
      97   1=0
      98   1299 I=1,*1
      99   IF (1.GT.N1) GO TO 6100
      100  IN=1*N*N
      101  DO 1300 J=1,N
      102    JIN=J+1
      103    X=X+XX*(JIN)
      104    CONTINUE
      105    ASSIGN SCOU TO TIREIN
      106    GO TO 8000
      107    CONTINUE
      108    FN(1)=FF
      109    GO TO 1299
      110   6100 CONTINUE
      C
      C
      C * * * * * * * * *
      C SEARCH XH,XS,XL,XG
      C * * * * * * * * *
      C FN(X)=1.0E+50
      111  FN(X)=1.0E+50
      112  FN(X)=1.0E+50
      113  FN(X)=1.0E+50
      114  DO 1310 I=1,NI
      115  IF (FN(I).LT.FMAX) GO TO 1308
      116  FN(X)=FN(I)
      117  1308 IF (FN(I).GT.FMIN) GO TO 1310
      118  FN(I)=FN(I)
      119  LIN=NI
      120  CONTINUE
      121  1310 CONTINUE
      122  IMAAL=1*MAX-1
      123  IF (IMAAL.LE.0) GO TO 1320
      124  DO 1315 I=1,IMAXL
      125    IF (FN(I).LT.FMAX2) GO TO 1315
      126    FN(X)=FN(I)
      127  1315 CONTINUE
      128  1316 CONTINUE
      129  1317 CONTINUE
      130  1318 CONTINUE
      131  IF (IMAXL.GT.N1) GO TO 1326
      132  DO 1325 I=1*MAX,N1
      133    IF (FN(I).LT.FMAX2) GO TO 1325
      134    FN(X)=FN(I)
      135    IMAA2=1
      136    CONTINUE
      137    1326 CONTINUE
      138    DO 1330 J=1,N
      139      JIN=J+(1*MAX-1)*N
      140      JIN=N+(1*M1N-1)*N
      141      JIN2=J+(1*MAX2-1)*N
      SMPLX278
      SMPLX299
      SMPLX280
      SMPLX276
      SMPLX280
      SMPLX282
      SMPLX284
      SMPLX286
      SMPLX287
      SMPLX288
      SMPLX289
      SMPLX290
      SMPLX292
      SMPLX294
      SMPLX296
      SMPLX297
      SMPLX298
      SMPLX299
      SMPLX300
      SMPLX301
      SMPLX302
      SMPLX304
      SMPLX306
      SMPLX308
      SMPLX310
      SMPLX312
      SMPLX314
      SMPLX316
      SMPLX318
      SMPLX32
      SMPLX322
      SMPLX324
      SMPLX326
      SMPLX328
      SMPLX330
      SMPLX332
      SMPLX334
      SMPLX336
      SMPLX338
      SMPLX340
      SMPLX342
      SMPLX344
      SMPLX346
      SMPLX34
      SMPLX350
      SMPLX352
      SMPLX354
      SMPLX356
      SMPLX358
      SMPLX360
      SMPLX366
      SMPLX368
      SMPLX370
      SMPLX372
      SMPLX374
      SMPLX376
      SMPLX378

```

\* SOURCE STATEMENT CSMPLEX 1\*
   
 FACOM 230-75 (V7) FURTAN-LD -750115- V06-LOS 76.01.14 PAGE 33
   
 142 X<sub>H</sub>(J)=XXX(CJ(NA)) SMPLX380
   
 143 X<sub>L</sub>(J)=XXX(CJ(NN)) SMPLX382
   
 144 X<sub>S</sub>(J)=XXX(CJ(N2)) SMPLX384
   
 145 1340 CONTINUE SMPLX386
   
 146 DO 1340 J=1,N SMPLX388
   
 147 X(J)=0.0 SMPLX390
   
 148 IF (IMAX,LB,0) GO TO 1336 SMPLX392
   
 149 DO 1335 I=1,MAXL SMPLX394
   
 150 J=(J+(-1)\*N SMPLX396
   
 151 X(I,J)=X(J,J)+XXX(J,I,N) SMPLX398
   
 152 CONTINUE SMPLX400
   
 153 1335 CONTINUE SMPLX402
   
 154 IF (IMAX,GN,NA) GO TO 1339 SMPLX404
   
 155 DO 1338 I=IMAX,N1 SMPLX406
   
 156 J=J+((-1)\*N SMPLX408
   
 157 X(G,J)=X(G,J)+XXX(G,J,N) SMPLX410
   
 158 1338 CONTINUE SMPLX412
   
 159 1339 CONTINUE SMPLX414
   
 160 X(G,J)=X(G,J)/N SMPLX416
   
 161 1340 CONTINUE SMPLX418
   
 162 FF=FNC(1,MAX) SMPLX420
   
 163 FF=FNC(1,MAX2) SMPLX422
   
 164 FF=FN(L1(N)) SMPLX424
   
 165 FF=EW=FFL SMPLX426
   
 166 FF=0.0 SMPLX552
   
 167 DO 2000 I=1,N1 SMPLX554
   
 168 F=F+FNC(I) SMPLX556
   
 169 2000 CONTINUE SMPLX558
   
 170 F=F/0./N1 SMPLX560
   
 171 FF=0.0 SMPLX562
   
 172 DO 2001 I=1,N1 SMPLX564
   
 173 FF=FF+(F(I,1)-F(1,I))/2\*\*2 SMPLX566
   
 174 2001 CONTINUE SMPLX570
   
 175 FF=FF/N1 SMPLX572
   
 176 FF=USQRT(FF) SMPLX428
   
 C SMPLX430
   
 C SMPLX432
   
 C WRITE RT,SOLIS SMPLX434
   
 C \* \* \* \* \* SMPLX436
   
 C \* \* \* \* \* SMPLX438
   
 177 IF (RIT,E,0) GO TO 1900 SMPLX468
   
 178 IP=55 SMPLX470
   
 179 N=INT(4./D SMPLX472
   
 180 IBL=3\*N\*HF SMPLX474
   
 181 IF (RIT,LW,2) IBL=10\*NVF\*(NVF+5) SMPLX476
   
 182 LN=MAXL\*(IPG-G)/IBL SMPLX478
   
 183 M=LN/LTR,IF(M>1) SMPLX
   
 184 IF(M>1,E,0) GO TO 1365 SMPLX
   
 185 IF (RIT,LT,1) IBL=IPSKP SMPLX
   
 186 IF (RIT,LN,NE,1) GO TO 1369 SMPLX
   
 187 WRITE(E,1002) EPSE\*IMA,INIT,ALP,BET,GAM SMPLX482
   
 188 WRITE(E,7063) TR,ICALL SMPLX484
   
 189 WRITE(E,7004) FH,FFS,FL,FF SMPLX486
   
 190 WRITE(E,1005) CXD(G,J),1,N SMPLX488
   
 191 WRITE(E,1006) (XS(J,J),J=1,N) SMPLX490
   
 192 WRITE(E,1007) XL(J,J),J=1,N SMPLX492
   
 193 IF (RIT,LT,1) GO TO 1900 SMPLX494
   
 194 WRITE(E,7008) (FN(I),I=1,N) SMPLX496

```

* SOURCE STATEMENT SIMPLEX J*
      DC 1370 I=1,N1
      J1,L=1,N1-N1
      J1,NH= #1
      W1,L= #1,J1,NH) XXX(J1,N1,J1,N1,J1,NH)
      1370 CONTINUE.
      C
      C * * * * * ! * *
      C FORMAT OF OUTPUT
      C * * * * * ! * *
      7062 FORMAT(L1H,1H$IMPLX,D$A$HESF=IPE12.5,2X$HMAX=15,2X$HINIT=15,
      10X$HALP=IPE12.5,2X4HE=IPE12.5,2X$H$AM=IPE12.5*X$7SIMPLEX)
      7063 FORMAT(L1H,1H$10X,10HITERATION=15,10X,22HNO,OF FUNCTION CALLED),
      10X,IH
      7064 FORMAT(L1H,9H F(HIGH)=D2.15,3AH F(SECOND)=C22.15,3AH F(LOW)=D$MLX528
      *2.15,2AH F(NORM)=D2.15
      7065 FORMAT(L1H,6H$H(J)=D1/10*4D20.10/(024.10,4D20.10)
      7066 FORMAT(L1H,6H$H(J)=D1.1*10**4D20.10/(024.10,4D20.10)
      7067 FORMAT(L1H,6H$H(J)=D17*10*4D20.10/(024.10,4D20.10)
      7068 FORMAT(L1H,6H$H(N)=D17*10*4D20.40/(024.10,4D20.10)
      7069 FORMAT(L1H,6H$H(A(J)=D17*10*4D20.40/(024.10,4D20.10))
      1365 CONTINUE
      209 1900 CONTINUE
      210 1TH=LTH+1
      C * * * * * ! * *
      C CHECK CONVERGENCE
      C * * * * * ! * *
      211 1IF( F .LE. TPSF) RETURN
      212 1IF( LTR .GE. 1MAX) RETURN
      213 1IF( NSTOR .NE. 0) RETURN
      214 1CAL=U
      C * * * * * ! * *
      C Or, NO.1 REFLECTION
      C * * * * * ! * *
      215 2L00 J=1,N
      216 J1,N=1,MAX1*1
      X$C(J)=X$U(J)*(1.0+ALP)-ALP*X$X(J)
      217 XX$U=X$U(J)
      218 XX$C=X$C(J)
      219 2L00 CONTINUE
      220 ASSIGN Y002 TO TREN
      221 GO TO d00
      222 9002 CONTINUE
      223 1FFH=FF
      224 IF( FFH.LT.IFS) GO TO 3000
      225 IF( FFH.LT.IFH) GO TO 2400
      226 DO 2150 J=1,N
      2150 X$U(J)=X$U(J)
      227 J1,X=1,MAX1*1
      228 J1,X=1,MAX1*1
      229 XXX(J1,X)=X$X(J)
      230 2L10 C01,1NUT
      231 1FHFFFK
      232 FN1,1N1,J=1FH
      233 * * * * * ! * *
      C Or, NO.2 CONTRACTION(1)
      C * * * * * ! * *
      234 2L20 C01,1NUT
      235 DO 2210 J=1,N

```

\* SOURCE STATEMENT (SMPLX) \*

```

    236      XC(J)=BT*XH(J)+((1.0-BT)*XG(J))          SMPLX622
    237      XX(J)=XL(J)                                SMPLX623
    238      CONTINUE                                     SMPLX624
    239      ASSIGN 'L003' TO IRIN                         SMPLX625
    240      GO TO 8000                                  SMPLX626
    241      CONTINUE                                     SMPLX627
    242      FFFF=FF                                      SMPLX628
    243      IF (FF.EQ.0.E+0) GO TO 2200                  SMPLX629
    244      DC 2200 J=1,N                               SMPLX630
    245      XR(J)=XC(J)                                SMPLX632
    246      JIX=J+(1.0*B*-1)*N                          SMPLX634
    247      XX(J)=XC(J)                                SMPLX636
    248      CONTINUE                                     SMPLX638
    249      FFFF=FF                                      SMPLX640
    250      FIN(MA)=FH                                 SMPLX642
    251      GO TO 6400                                  SMPLX646
    C      * * * * * CONTRACTOR(2)                      SMPLX648
    C      * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *   SMPLX650
    C      * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *   SMPLX652
    252      2300 CONTINUE                                SMPLX654
    253      IF (J1M1.NE.1) GO TO 2400                  SMPLX656
    254      L1=L1MIN-1                                SMPLX658
    255      DO 2350 I=1,111                            SMPLX660
    256      IN=1*N-.                                         SMPLX662
    257      DU <340 J=1,N                               SMPLX664
    258      JIN=J+1E-12                                SMPLX666
    259      XAA(JIN)=0.5*(XX(XJIN)+XL(J))           SMPLX668
    260      2340 CONTINUE                                SMPLX670
    261      2350 CONTINUE                                SMPLX672
    262      2400 IF (J1M1.NE.1) GO TO 2200              SMPLX674
    263      L1=L1MIN+1                                SMPLX676
    264      DO 2450 J=111,1
    265      IS=1*N-.                                         SMPLX678
    266      DU 2440 J=1,N                               SMPLX680
    267      JIN=J+1,N                                 SMPLX682
    268      XAA(JIN)=0.5*(XX(XJIN)+XL(J))           SMPLX684
    269      2440 CONTINUE                                SMPLX686
    270      2420 CONTINUE                                SMPLX688
    271      2500 CONTINUE                                SMPLX690
    272      GO TO 8000                                  SMPLX694
    273      3000 CONTINUE                                SMPLX696
    274      IF (FFR.EQ.0.E+0) GO TO 35000             SMPLX698
    C      * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *   SMPLX700
    C      * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *   SMPLX702
    C      * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *   SMPLX704
    275      DO 3100 J=1,N                               SMPLX706
    276      XC(J)=XR(J)+(1.0-GAM)*XG(J)            SMPLX708
    277      XX(J)=XC(J)                                SMPLX709
    278      3100 CONTINUE                                SMPLX710
    279      ASSIGN 'L004' TO IRIN                         SMPLX711
    280      GO TO 8000                                  SMPLX712
    281      9004 CONTINUE                                SMPLX713
    282      FFFF=FF                                      SMPLX714
    283      IF (FF.EQ.0.E+0) FRD GO TO 9000             SMPLX715
    284      DC 3200 J=1,N                               SMPLX716
    285      XR(J)=XE(J)                                SMPLX718
    286      J=J+(1.0*B*-1)*N                          SMPLX720
    287      XX(J)=XE(J)                                SMPLX722
    288      3200 CONTINUE                                SMPLX724
  
```

```

      * SOURCE STATEMENT (SIMPLX) *
      FACON 230-15 (97) FORTAN-U -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 36

      269      FI=CLIMAX=FFE
      270      SC TO 61000
      271      3500  DU 3500 J=1,N
      272      X=(J)=X(J)
      273      J=J+(IMAX-1)*N
      274      X=X(J)=X(J)
      275      360C CONTINUE
      276      FI=CLIMAX=FFR
      277      GO TO 6100
      C
      C
      C      * * * * * * * * * * * * * * * * * *
      C      CALCULATION OF PENALTY TERM
      C      * * * * * * * * * * * * * * * * * *
      278      800C
      279      ICALL=ICALL+1
      280      CONTINUE
      281      IF (IPEN>HE,0) GO TO 8001
      282      F=F+UNDX*RRX*ZZX*THE1*N1MX*NMX
      283      GO TO 1001,6
      284      DU 6020 L=1,iPEN
      285      PE=0.0
      286      DO 6010 J=1,N
      287      J=J+N-1+J
      288      PE=PE+IPF*(JL,J)*XX(J)
      289      6010C CONTINUE
      290      J=N-1,N
      291      PE=PE+IPF*(JL,J)
      292      IF (PE>HE,0) GO TO 8020
      293      F=F+FFH*(FH-FHL)*FEMT
      294      GO TO 1001,6
      295      8020C CONTINUE
      296      F=F+UNDX*RRX*ZZX*THE1*N1MX*NMX
      297      GO TO 1001,6
      END

```

SOURCE STATEMENT \*

FACCOM 230-15 417, FURTHERND -750/15- V06-L05 16.01.14 PAGE 37

```

PAGE 38
FACCN 23-75 (n) FURNAN-U -750715- VOL-L05 76.01.14

SUBROUTINE WRITE1(LU,KX,KY,LZ,K,CURR,IMAX,ITRA)
DIMENSION KMAX(IMAX),ZZ((IMAX)),CURR(IMAX)
DOUBLE PRECISION KX,KY
IF(CDOLC,0) RETURN
IOL = 1
CALL DFLE(IOL,50,L0L)
L0L = LU
DARTR(IOL,L0L) ITRA
WHITE(6,1060) IOL-ITRA-LD
LD = LL
RETURN
1000 FORMATCH(0,20,LH*) * WRITE TO DEVICE"**13." *** STEP NO. **13.
* ** RECORD NO. **13,
1 EJL

```

\* SOURCE STATEMENT \*

```

FACM 23U-75 U.7) FORTAN-U -750715- V00-L03 76.01.14 PAGE 39
SUBROUTINE F102(R1,Z,J,C,R,C1C1,P51,B2,BR)
1      DOUBLE PRECISION(ATH,U-Z)
2      S=X1+I+C*CH+(Z-J-C2)*(Z-J-Z2)
3      P =H*I*C+R*I*CR
4      R=(P*P)/((S*P))
5      R=USQR(R)
6      CALL C7J2D(RK,1,ULPK,ELPE,1,LL)
7      IF (LL.EQ.0) GO TO 999
8      B2 =C1*(Z-J)*DSQR(S*P)*(ELPK-(S*2-DUECH*CR)/(S-E))*ELPE
9      B1 =C1*(Z-J)*DSQR(S*P)*(Z-J-C2)*(R1*(ELPK+5/(S-P))*ELPE)
0      P51=C1*K*DSQR((CR1*CR)/(1.000-RK*RK/2.000)*ELPK-ELPE)
1      RETURN
2      CONTINUE
3      WRITE(6,1000) LL
4      RETURN
5      1000 FORMAT(1H0,60(1H*)) * WARNING IN F102 ILL=15, 30(IH*)
6      END
7

```

\* SOURCE STATEMENT \*

```

      FACCM 230-75 (n7) FORTMAN-D -750745- V06-L05   PAGE 41
      76,01,14

      SUBROUTINE PRINT (NWE1,IMAC,KMAX,B)
      DIMENSION BN (NWE1),IFMT(10),B(KMAX)
      DO 10 I=1,10
      IFAT(I)=4H
      GO TO 10
      10 IFAT(1)=4H1H+
      IFAT(2)=4H
      IFAT(3)=4HX13
      IFAT(4)=4H1PE
      IFAT(5)=4H12.5
      IFAT(6)=4H12.5
      IFAT(7)=4H*2K
      DO 30 I=L,IMAC
      JINWNE(*,I)
      30 WRITE (6,1000)
      15 WRITE (6,1100)
      16 J=1
      17 DO 20 J=1,JIM
      KINW1*I*(I-1)/2+J
      L=17*(J-1)+I
      IFMT(3)=BTBD(L)
      18 WRITE (6,IFMT) J,D(K)
      19 IF (J>7*.EW,JJ) WRITE (6,1100)
      20 IF (J>7*.EW,JJ) JJ=0
      21 JJ=JJ+1
      22 23
      24
      25
      26 CONTINUE
      27 1000 FORMAT (1H ,3X,2H1*,13)
      28 1100 FORMAT ( )
      29 RETURN
      END

```

\* SOURCE STATEMENT \*

```

FACOM 230-75 CMS FORTRAN-D -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 42

1      SUBROUTINE POUT(W,IMX,JMX)
2      DIMENSION W(1:IMX,1:JMX)
3      JS,I=0
4      JA = 50
5      IOU = 10
6      DO 130 I=1,18*X,10
7      I2=11*I
8      IF(I2.GE.18*X) I2=18*X
9      ISW=0
10     JI=1
11     J2=JM
12     IF(I2.GE.JM) J2=JM
13     CONTINUE
14     IF(C15N.EQ.0) GO TO 110
15     JI=J1,J2=J2
16     J2=J2+JM
17     IF((J2.GT.1,JM)) J2=JM
18     CONTINUE
19     IF(C15N.EQ.0) WRITE(C15UT,1000) (1,11,12)
20     IF(C15N.NE.0) WRITE(C15UT,1001) (1,11,12)
21     DO 120 J=J1,J2
22     WRITE(C15UT,1010) J,JI,J2
23     IF((J.GT.0,EQ.0)) WRITE(C15UT,1020)
24     CONTINUE
25     JS,I=1
26     IF((J2.GE.JM)) JS=1
27     LS=1
28     GO TO 100
29     110 CONTINUE
30     1000 FORMAT(1H0,7H J 1,2A,13,5X,7(4X,1,3,0,X))
31     1001 FORMAT(1H0,7H J 1,2A,13,5X,7(4X,1,3,0,X))
32     *          1H J 1,2A,13,5X,7(4X,1,3,0,X)
33     1040 FORMAT(1H0,7H J 1,2A,13,5X,7(4X,1,3,0,X))
34     RETURN
35     END

```

\* SOURCE STATEMENT \*

FACOM 230-75 (M7) FORTRAN-D -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 43

```

SUBROUTINE PLOT(MN, JMN, JMX, JVX, JVY, ISWT)
DIMENSION * (JVX, JVY)
I91 = 3
IOUT = 6
IF(JVW .NE. 0) GO TO 110
WRITE(KIOUT,1060) MN, JMN, JMX, JVX, JVY, ISWT
DO 400 J=JMN, JMX
  WRITE(KIOUT,1010) JVX, JVY, ISWT
  WRITE(KIOUT,1020) JVX, JVY, ISWT
  WRITE(KIOUT,1030) JVX, JVY, ISWT
100 CONTINUE
GO TO 130
110 WRITE(KIOUT,1000) JMN, JMX, MN, JMX
  WRITE(KIOUT,1010) JMN, JMX, MN, JMX
  DC 120 1=MN, JMX
  WRITE(KIOUT,1020) JMN, JMX, JVX, JVY, ISWT
  WRITE(KIOUT,1030) JMN, JMX, JVX, JVY, ISWT
120 CONTINUE
130 WRITE(KIOUT,1040)
  WRITE(KIOUT,1050)
210 RETURN
220 FORMAT(4HARAY,1X,415.5E5)
230 FORMAT(4HARAY,1X,415.5E5)
240 FORMAT(4HARAY,1X,415.5E5)
250 FORMAT(4HARAY,1X,415.5E4.7,5E4)
260 FORMAT(4HARAY,1X,415.5E4.7,5E4)
270 FORMAT(4HBEND,76X)
280 FORMAT(4HBEND,76X)
290 END

```

\* SOURCE STATEMENT \*

FACOM 230-75 (M7) FORTRAN-D -750715- V06-L05 76.01.14 PAGE 44

```

SUBROUTINE GRAPW(H, Z, R0, IPIK, JMK)
DIMENSION * (JMK, JMA2), K(IPIK), Z(JMK)
IOUT=3
IOUT=0
DO 30 IM=1,MAX
  DO 20 J=1,IMX
    X=R0+R1*IM*Z(J,J)
    Y= R1*SIN(Z(J,J))
    WRITE(KIOUT,1000) X, Y, W(J,J)
    WRITE(KIOUT,1010) X, Y, W(J,J)
20 CONTINUE
30 CONTINUE
31 WRITE(KIOUT,1020)
32 WRITE(KIOUT,1030)
33 RETURN
1000 FORMAT(1H, 4HCNTL, 1K, 3F10.2, 35X, 2H 1,6X)
1010 FORMAT(1H, 4HCNTL, 1, 3F10.3, 33X, 2H 1,8X)
1020 FORMAT(1H, 4HBEND, 76X)
1030 FORMAT(1H, 4HBEND, 76X)
END

```