# 原子構造計算 VII

—Tb~Lu に対して—

成田 章・佐々木雅典\*

# Atomic Structure Calculations VII —For Tb~Lu—

Akira NARITA and Masanori SASAKI\*

## (2000年11月30日受理)

The self-consistent relativistic and semi-relativistic atomic structure calculations based on the density functional theory are numerically carried out for from Tb to Lu atoms in the rare earth series. In both calculations, the orbital and total energies are investigated by assuming the electronic configurations without the spin polarization. Particularly, in the relativistic calculations, the results obtained using the various exchange-correlation energies in LDA and GGA are compared, in which the effect of the exchange-correlation energy due to PBE is noted. As a consequence, it is found that the calculated orbital energies are in sufficiently good agreement with the experimental results and the contradictions presented in La, Ce, Pr and Nd atoms in the previous computations are not observed. For the total energies, the large discrepancies in comparison with the experiments are found for atoms locating at the central positions in the rare earth series such as Tb and Dy. In order to check these discrepancies, the semi-relativistic calculations are performed assuming the electronic configurations having the spin polarization obeying the Hund rule and using the exchange-correlation energy due to GL in LSDA. It is confirmed that the discrepancies are considerably improved by the spin polarization effect. On the other hand, it is also observed that the results due to PBE almost agree with those by PW91.

### 1. はじめに

我々はこれまでに遷移原子(3d),希土類及びアク チニド系列におけるシリーズ前半の原子(La~Gd, Ac~Cm)に対して自己無撞着な原子構造計算を行 って来た<sup>1)-6)</sup>。特に,La~Gdの8個の原子に対して は,実験との比較に注目しながら相対論的効果,密 度汎関数理論におけるLDA,LSDAおよびGGAの 有効性,などを系統的に調べて来た<sup>2),4),6)</sup>。その結果, これらの原子に対してはアクチニド原子も含めて相 対論的効果は極めて重要であり,この効果を取り込 むことなしには実験結果<sup>7)</sup>との一致を得ることはで きない,ということが明らかになった。LDA や

\* 秋田高専学生

GGA については、その理論が多体効果を近似的に 繰り込んだ一体の理論であるにもかかわらず<sup>8),9</sup>,数 値計算が比較的簡単であるという長所を有しかつ精 度的にもそんなに悪いものではない、という感触を 得て来た。

しかし,特に La, Ce, Pr, Nd については,4f, 5d,6s などの最外殻軌道に関する計算結果に含まれ る自己矛盾などが見いだされており,満足のいくも のではない。また,Ce,Gd については,励起配置の 全エネルギーに対して質的にも実験に矛盾するもの が含まれており,未だ解決されていないと言ってよ い<sup>6</sup>。

現在,我々はこれらの矛盾点を解決できる最良の 方法は,これまでの全ての計算において仮定して来 た電子密度に対する球対称近似を見直すことである



**Fig. 1.** The 4f, 5d and 6s orbital energies obtained by the semi-relativistic atomic structure calculations (KH)<sup>14</sup>) are compared for latter seven atoms in rare earth series. These calculations were carried out on a basis of LDA in the density functional theory with the exchange-correlation energy due to Gunnarsson-Lundqvist (GL)<sup>17</sup>. The symbols of \* and † indicate the results obtained using the electronic configurations of  $4f^{n+1}6s^2$ , respectively, and the symbol attached to atom name specifies the experimentally determined ground electronic configuration. The balanced spin configuration without the spin polarization is used for each electronic configuration.

と考えている。つまり,軌道分極の効果をそろそろ 真面目に考えなければならないということであ る<sup>10,11)</sup>。

今回は、希土類原子に対する構造計算を一応完結 させる意味で、この系列におけるシリーズ後半の原 子 (Tb~Lu)について原子構造計算を行うことにす る。興味のある点は、これらの原子についてもシリ ーズ前半に対するものと似たような矛盾があるのか ということ、および軌道エネルギーと全エネルギー についての実験との比較である。さらに、GGAにお ける交換・相関エネルギーとして PW91が知られて いるが、その簡易形として PBE が提案されている のでこれによる結果を PW91によるものと比較す ることも行う<sup>12),13)</sup>。

# 2. 計算方法

Tb~Luまでの7個の原子について、次のような 自己無撞着な原子構造計算を行う。電子密度につい てはこれまでと同様に球対称近似を行い、ポテンシ ャルについては Latter の補正を採用する。仮定する 電子配置においてスピン分極がないとした場合(パ

秋田高専研究紀要第36号

ラ配置)については、半相対論的計算(KH)と相対 論的計算(Dirac)を行う<sup>8,14,15)</sup>。このとき交換・相関 エネルギー密度として、LDAにおいては、Hedin-Lundqvist(HL)<sup>16)</sup>,Gunnarsson-Lundqvist (GL)<sup>17)</sup>,Vosko-Wilk-Nusair(VWN)<sup>18)</sup>および Perdew-Wang(PW)<sup>19)</sup>によるもの、GGAにおいて は Perdew-Wang (PW91)<sup>12)</sup>,Perdew-Burke-Ernzerhof(PBE)<sup>13)</sup>によるものを利用する。また、 スピン分極があるとした場合については、Hundの 規則に従う電子配置(フェロ配置)を仮定して、ス ピン分極を考慮したGLによる交換・相関エネルギ 一密度を利用して半相対論的計算を行う。これは LSDA である。

各種の交換・相関エネルギー密度から生ずる交換・相関ポテンシャルの導出については、文献を参照して戴きたい<sup>20)</sup>。なお、PBEにおける交換ポテンシャルに誤りがあったのでそれをここで訂正しておく。正しいものは次のものである。

$$V_{x}^{PBE}(\sigma, r) = \frac{4}{3} \varepsilon_{x}^{\sigma}(\rho_{\sigma}) \left[ 1 + \kappa - \frac{\kappa^{2}}{\Delta} \left( 1 + \frac{8y^{2}}{\Delta^{2}} \right) \right]$$
$$- 4 \frac{\rho_{\sigma}}{r \rho_{\sigma}'} \varepsilon_{x}^{\sigma}(\rho_{\sigma}) \frac{\kappa^{2} y}{\Delta^{2}}$$

$$-2 \frac{\rho_{\sigma} \rho_{\sigma}''}{\rho_{\sigma}'^{2}} \varepsilon_{\chi}^{\sigma}(\rho_{\sigma}) \frac{\kappa^{2} y (\kappa - 3y)}{\Delta^{3}}$$
(2.1)

文献 [20] では、右辺第1項1+8 $y^2/\Delta^2$ が1+7 $y^2/\Delta^2$ となっていた。この式の使用記号については、文献 を参照されたい。

#### 3.計算結果と考察

#### 3.1 軌道エネルギー

パラ配置について、GLによる交換・相関エネルギ ーを利用して、半相対論的原子構造計算から得られ た4f、5d、6s 軌道に対する軌道エネルギーについて の結果を Fig. 1に示す。そこでは各原子について、2 つの電子配置4f<sup>n+1</sup>6s<sup>2</sup>型と4f<sup>n</sup>5d<sup>1</sup>6s<sup>2</sup>型についての結 果を示している。実験から決められている基底電子 配置は前者であり、後者は励起配置である<sup>70</sup>。ただ し、Luについては前者の型は存在しないので後者 に対してのみ計算した。

基底配置4f<sup>n+1</sup>6s<sup>2</sup>型に注目して Fig. 1を見てみよ う。この図から明らかなように、エネルギー準位の 位置関係は $E_{6s} < E_{4f} < E_{5d}$ となっている。これは、 前に非相対論的計算をしたときの関係 E<sub>4f</sub> < E<sub>6s</sub> < *E*<sub>5d</sub>と異なっており<sup>2)</sup>,相対論効果がやはり重要であ ることを示している。また、各準位の原子番号(Z) による変化は弱いことがわかる。これは前回の同じ 計算における4f準位に対する比較的大きなZ依存 性と対照的である<sup>6)</sup>。しかし、5dと6s 軌道について は、前回と似た乙依存性を継続している。これは、 Zの増加により増えた電子が4f軌道を占有してこの 軌道が5d, 6s 軌道に比べて内側にあるため、核電荷 の増加分をほぼ完全に遮蔽してしまうためである。 ただ、5d準位はZの増加とともに緩やかに増加する のに対して、6s 準位は緩やかに減少している。これ は、6s軌道に対して質量--速度項が効くことと、そ の波動関数が5d 軌道に比べて外にあるが、広がりが 大きく遮蔽が多少不完全になっていることのためと 考えられる。さらに、Hoより先では4f準位は僅かな がら増加傾向を示しているが,これは Z の増加に伴 う相対論的効果の増大が4f軌道の内側に存在して いる軌道の波動関数を収縮させ、4f 電子に対する遮 蔽が少し強くなるためであると考えられる2)。

次に、 $4f^{n}5d^{1}6s^{2}$ 型についての結果について考えよ う。この場合は4f, 5d, 6s 準位は $4f^{n+1}6s^{2}$ 型に比べて 全て下がっており、4f 準位が最下位となっている。 これは、 $4f^{n+1}6s^{2}$ 型における4f 電子がその外にある5 d 軌道に移ったために核電荷の遮蔽が緩められたこ

**Table I.** The total energies for various electronic configurations of each atom obtained by the relativistic calculations (Dirac) and the semi-relativistic calculations (KH) are compared with the experimental ones<sup>1)</sup>. For Dirac, the spin polarization effect is not taken into account, and for KH the effect is included. The energies are measured from the value of the experimental ground electronic configuration for each atom. Unit of energy is 10<sup>3</sup> cm<sup>-1</sup>.

|         |  | Total Energies [10 <sup>3</sup> cm <sup>-1</sup> ] |        |        |        |        |  |  |  |
|---------|--|--|--------|--------|--------|--------|--|--|--|
| A + 0 m | Carfornations  | КН   |        | Dirac  |        |        |  |  |  |
| Atom    | Comgurations   | ferro  |        | para   |        |        |  |  |  |
|         |  | GL   | PW     | PW91   | PBE    | 1      |  |  |  |
|         | $4f^96s^2$   | 0  | 0      | 0      | 0      | 0      |  |  |  |
| Tb      | 4f <sup>8</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>2</sup>                  | 12.134   | 27.946 | 27.446 | 27.364 | 0.286  |  |  |  |
| 65      | 4f <sup>8</sup> 5d <sup>2</sup> 6s <sup>1</sup>                  | 19.403   | 42.310 | 41.642 | 41.586 | 8.191  |  |  |  |
|         | 4f <sup>8</sup> 6s <sup>2</sup> 6p <sup>1</sup>                  | 30.987   | 43.168 | 41.728 | 41.482 | 13.616 |  |  |  |
|         | 4f <sup>9</sup> 6s <sup>1</sup> 6p <sup>1</sup>                  | 19.699   | 21.702 | 21.134 | 21.050 | 14.6   |  |  |  |
|         | 4f <sup>10</sup> 6s <sup>2</sup>                                 | 0  | 0      | 0      | 0.     | 0      |  |  |  |
| Dy      | $4f^{9}5d^{1}6s^{2}$   | 18.775   | 29.925 | 29.460 | 29.398 | 7.565  |  |  |  |
| 66      | 4f <sup>10</sup> 6s <sup>1</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 20.548   | 22.152 | 21.596 | 21.515 | 14.512 |  |  |  |
|         | 4f <sup>9</sup> 5d <sup>2</sup> 6s <sup>1</sup>                  | 27.794   | 45.690 | 45.079 | 45.049 | 17.1   |  |  |  |
|         | 4f <sup>10</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>1</sup>                 | 17.314   | 20.818 | 20.412 | 20.487 | 17.2   |  |  |  |
|         | 4f <sup>11</sup> 6s <sup>2</sup>                                 | 0  | 0      | 0      | 0      | 0      |  |  |  |
| Ho      | 4f <sup>10</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>2</sup>                 | 24.754   | 31.590 | 31.169 | 31.104 | 7.7    |  |  |  |
| 67      | 4f <sup>11</sup> 6s <sup>1</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 21.327   | 22.655 | 22.065 | 21.977 | 15.4   |  |  |  |
|         | 4f <sup>11</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>1</sup>                 | 19.215   | 22.257 | 21.884 | 21.943 | 17.6   |  |  |  |
|         | 4f <sup>10</sup> 6s <sup>2</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 41.142   | 44.861 | 43.428 | 43.191 | 18     |  |  |  |
|         | $4f^{12}6s^2$  | 0  | 0      | 0      | 0      | 0      |  |  |  |
| Er      | 4f <sup>11</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>2</sup>                 | 30.165   | 32,937 | 32.462 | 32.407 | 7.177  |  |  |  |
| 68      | 4f <sup>12</sup> 6s <sup>1</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 22.060   | 23.134 | 22.543 | 22.455 | 16.321 |  |  |  |
|         | 4f <sup>11</sup> 6s <sup>2</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 45.261   | 45.153 | 43.660 | 43.416 | 16.465 |  |  |  |
|         | 4f <sup>12</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>1</sup>                 | 21.001   | 23.681 | 23.330 | 23.387 | 19.0   |  |  |  |
|         | 4f <sup>13</sup> 6s <sup>2</sup>                                 | 0  | 0      | 0      | 0      | 0      |  |  |  |
| Tm      | 4f <sup>12</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>2</sup>                 | 35.072   | 33.885 | 33.435 | 33.388 | 13.119 |  |  |  |
| 69      | 4f <sup>13</sup> 6s <sup>1</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 22.800   | 23.612 | 23.040 | 22.946 | 16.742 |  |  |  |
|         | 4f <sup>13</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>1</sup>                 | 22.692   | 25,177 | 24.767 | 24.849 | 20.406 |  |  |  |
|         | 4f <sup>12</sup> 6s <sup>2</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 48.858   | 45.023 | 43.535 | 43.297 | 22.468 |  |  |  |
|         | 4f <sup>14</sup> 6s <sup>2</sup>                                 | 0  | 0      | 0      | 0      | 0      |  |  |  |
| Yb      | 4f <sup>14</sup> 6s <sup>1</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 23.554   | 24.106 | 23.513 | 23.428 | 17.288 |  |  |  |
| 70      | 4f <sup>13</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>2</sup>                 | 39.563   | 34.535 | 34.130 | 34.083 | 23.188 |  |  |  |
|         | $4f^{14}5d^{1}6s^{1}$  | 24,449   | 26.482 | 26.165 | 26.255 | 24.489 |  |  |  |
|         | 4f <sup>13</sup> 6s <sup>2</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 52.052   | 44.547 | 43.099 | 42.840 | 32.065 |  |  |  |
|         | 4f <sup>14</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>2</sup>                 | 0  | 0      | 0      | 0      | 0      |  |  |  |
| Lu      | 4f <sup>14</sup> 6s <sup>2</sup> 6p <sup>1</sup>                 | 11.147   | 8.862  | 7.828  | 7.625  | 4.136  |  |  |  |
| 71      | 4f <sup>14</sup> 5d <sup>1</sup> 6s <sup>1</sup> 6p <sup>1</sup> | 23.706   | 26.795 | 26.374 | 26.245 | 17.427 |  |  |  |
| 1       | $4f^{14}5d^26s^1$  | 17.844   | 23.142 | 23.132 | 23.199 | 18.851 |  |  |  |
|         | $4f^{14}6s^{1}6p^{2}$  | 37.272   | 39.075 | 37.599 | 37.224 | 32.986 |  |  |  |

とによるもので、内側に存在している4f電子に対し て特にその効果が強いからである。

また, La, Ce, Pr などの計算結果にあった占有軌 道の準位が空軌道のものの上に位置するという自己 矛盾は<sup>6)</sup>,シリーズ後半の原子に対しては見られな い,ということにも注意するべきである。

Tb~Luの7個の原子についての計算結果の詳細 は Table II に示した。その表に示した結果および前 に計算した非相対論的結果を実験と比較してみる と<sup>2</sup>,相対論的効果を取り入れた Table II の結果が はるかに良いことは明らかである。

#### 3.2 全エネルギー

Table I にいろいろな励起配置に対して原子構造 計算から得られた全エネルギーの値を示し実験値と

### 原子構造計算 VII

**Table II.** The orbital energies obtained by the relativistic calculations (Dirac) using the various exchange-correlation energies are compared with the experimental values<sup>14</sup>. The calculated total energies are also shown. Here, the balanced spin electronic configurations are used for all atoms. See references 16, 17, 18, 19, 12 and 13 for the exchange-correlation energies denoted by HL, GL, VWN, PW, PW91 and PBE, respectively. Unit of energy is Rydberg.

(a) Tb : 4f<sup>9</sup>6s<sup>2</sup>

|                   | Dirac     |           |           |           |           |           |         |  |
|-------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|--|
| -E <sub>nij</sub> | HL        | GL        | VWN       | PW        | PW91      | PBE       | Exp.    |  |
| 1s <sub>1/2</sub> | 3804.12   | 3804.17   | 3804.17   | 3804.15   | 3808.06   | 3807.70   | 3821.61 |  |
| 2s <sub>1/2</sub> | 630.38    | 630.41    | 630.41    | 630.39    | 630.96    | 630.89    | 640.03  |  |
| 2p <sub>1/2</sub> | 599.25    | 599.28    | 599.28    | 599.26    | 599.59    | 599.48    | 606.48  |  |
| 2p <sub>3/2</sub> | 544.44    | 544.47    | 544.47    | 544.45    | 544.69    | 544.61    | 552.27  |  |
| 3s <sub>1/2</sub> | 139.80    | 139.82    | 139.82    | 139.80    | 139.96    | 139.95    | 144.61  |  |
| 3p <sub>1/2</sub> | 126.24    | 126.26    | 126.26    | 126.24    | 126.33    | 126.31    | 129.92  |  |
| 3p <sub>3/2</sub> | 114.93    | 114.95    | 114.95    | 114.93    | 115.00    | 114.98    | 118.43  |  |
| 3d <sub>3/2</sub> | 91.492    | 91.517    | 91.518    | 91.498    | 91.518    | 91.500    | 93.711  |  |
| 3d <sub>5/2</sub> | 89.023    | 89.047    | 89.048    | 89.028    | 89.046    | 89.029    | 91.227  |  |
| 4s <sub>1/2</sub> | 27.684    | 27.703    | 27.705    | 27.685    | 27.757    | 27.759    | 29.25   |  |
| 4p <sub>1/2</sub> | 22.375    | 22.394    | 22.396    | 22.376    | 22.417    | 22.415    | 22.80   |  |
| 4p <sub>3/2</sub> | 19.844    | 19.863    | 19.865    | 19.845    | 19.894    | 19.894    | 20.95   |  |
| 4d <sub>3/2</sub> | 11.089    | 11.108    | 11.110    | 11.089    | 11.105    | 11.102    | 10.80   |  |
| 4d <sub>5/2</sub> | 10.632    | 10.651    | 10.653    | 10.632    | 10.649    | 10.647    | 10.80   |  |
| 4f <sub>5/2</sub> | 0.32102   | 0.33782   | 0.34071   | 0.32010   | 0.31201   | 0.30855   | 0.19    |  |
| 4f <sub>7/2</sub> | 0.26344   | 0.28013   | 0.28309   | 0.26250   | 0.25454   | 0.25115   | 0.19    |  |
| 5s <sub>1/2</sub> | 3.55351   | 3,56893   | 3.57221   | 3.55145   | 3.54857   | 3.54523   | 2.87    |  |
| 5p <sub>1/2</sub> | 2.12292   | 2.13748   | 2.14136   | 2.12050   | 2.11619   | 2.11298   | 1.87    |  |
| 5p <sub>3/2</sub> | 1.79774   | 1.81176   | 1.81605   | 1.79513   | 1.79421   | 1.79170   | 1.87    |  |
| 5d <sub>3/2</sub> | 0.18515   | 0.19101   | 0.19687   | 0.18253   | 0.17564   | 0.17385   |         |  |
| 5d <sub>5/2</sub> | 0.17384   | 0.17903   | 0.18459   | 0.17144   | 0.16514   | 0.16356   |         |  |
| 6s <sub>1/2</sub> | 0.35498   | 0.35798   | 0.36403   | 0.35265   | 0.34470   | 0.34325   |         |  |
| -E total          | 23421.904 | 23425.331 | 23425.277 | 23422.466 | 23440.632 | 23437.945 |         |  |

| (b) Dy : 4        | (b) Dy : $4f^{10}6s^2$ |           |           |           |           |           |         |  |
|-------------------|------------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|--|
|                   | Dirac                  |           |           |           |           |           |         |  |
| - E nij           | HL                     | GL        | VWN       | PW        | PW91      | PBE       | Exp.    |  |
| 1s <sub>1/2</sub> | 3936.1                 | 3936.2    | 3936.2    | 3936.1    | 3940.1    | 3939.8    | 3953.38 |  |
| 2s <sub>1/2</sub> | 655.21                 | 655.25    | 655.24    | 655.22    | 655.81    | 655.74    | 664.85  |  |
| 2p1/2             | 623.34                 | 623.38    | 623.38    | 623.36    | 623.70    | 623,59    | 630.66  |  |
| 2p <sub>3/2</sub> | 564.59                 | 564.63    | 564.63    | 564.61    | 564.86    | 564.77    | 572.56  |  |
| 3s <sub>1/2</sub> | 145.83                 | 145.85    | 145.85    | 145.83    | 146.00    | 145.99    | 150.44  |  |
| 3p <sub>1/2</sub> | 131.90                 | 131.93    | 131.93    | 131.91    | 132.00    | 131.98    | 135.37  |  |
| 3p <sub>3/2</sub> | 119.71                 | 119.73    | 119.73.   | 119.71    | 119.78    | 119.76    | 123.15  |  |
| 3d <sub>3/2</sub> | 95.701                 | 95.725    | 95.726    | 95.706    | 95.727    | 95.709    | 97.937  |  |
| 3d5/2             | 93.035                 | 93.060    | 93.061    | 93.040    | 93.059    | 93.042    | 95.173  |  |
| 4s1/2             | 28.843                 | 28.861    | 28.864    | 28.843    | 28.917    | 28.919    | 30.60   |  |
| 4p <sub>1/2</sub> | 23.353                 | 23.372    | 23.374    | 23.353    | 23.396    | 23.394    | 24.39   |  |
| 4p <sub>3/2</sub> | 20.614                 | 20.633    | 20.635    | 20.615    | 20.665    | 20.665    | 21.53   |  |
| 4d3/2             | 11.562                 | 11.581    | 11.583    | 11.562    | 11.578    | 11.576    | 11.33   |  |
| 4d <sub>5/2</sub> | 11.066                 | 11.085    | 11.087    | 11.066    | 11.084    | 11.082    | 11.33   |  |
| 4f <sub>5/2</sub> | 0.33353                | 0.35041   | 0.35326   | 0.33259   | 0.32431   | 0.32077   | 0.31    |  |
| 4f <sub>7/2</sub> | 0.26906                | 0.28585   | 0.28873   | 0.26807   | 0.25995   | 0.25647   | 0.31    |  |
| 5s1/2             | 3.6606                 | 3.6762    | 3.6794    | 3.6585    | 3.6553    | 3.6519    | 4.62    |  |
| 5p <sub>1/2</sub> | 2,1800                 | 2.1947    | 2.1985    | 2.1776    | 2.1727    | 2.1693    | 1.93    |  |
| 5p <sub>3/2</sub> | 1.8319                 | 1.8460    | 1.8502    | 1.8292    | 1.8279    | 1.8252    | 1.93    |  |
| 5d <sub>3/2</sub> | 0.17862                | 0.18423   | 0.18984   | 0.17613   | 0.16935   | 0.16761   |         |  |
| 5d <sub>5/2</sub> | 0.16763                | 0.17253   | 0.17777   | 0.16539   | 0.15932   | 0.15781   |         |  |
| 6s <sub>1/2</sub> | 0.35934                | 0.36241   | 0.36839   | 0.35702   | 0.34899   | 0.34752   |         |  |
| - E total         | 24320.237              | 24323.737 | 24323.675 | 24320.817 | 24339.401 | 24336.650 |         |  |

(c) Ho : 4f<sup>11</sup>6s<sup>2</sup>

|                    | Dirac     |           |           |           |           |           |         |  |
|--------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|--|
| - E <sub>nlj</sub> | HL        | GL        | VWN       | PW        | PW91      | PBE       | Exp.    |  |
| 1s <sub>1/2</sub>  | 4070.9    | 4070.9    | 4070.9    | 4070.9    | 4075.0    | 4074.6    | 4087.83 |  |
| 2s <sub>1/2</sub>  | 680.65    | 680.68    | 680.68    | 680.66    | 681.26    | 681.19    | 690.46  |  |
| 2p <sub>1/2</sub>  | 648.03    | 648.07    | 648.07    | 648.05    | 648.40    | 648.28    | 655.45  |  |
| 2p <sub>3/2</sub>  | 585.12    | 585.15    | 585.15    | 585.13    | 585.39    | 585.30    | 593.21  |  |
| 3s <sub>1/2</sub>  | 152.01    | 152.03    | 152.03    | 152.01    | 152.18    | 152.17    | 156.43  |  |
| 3p <sub>1/2</sub>  | 137.71    | 137.74    | 137.74    | 137.72    | 137.81    | 137.79    | 141.32  |  |
| 3p <sub>3/2</sub>  | 124.58    | 124.60    | 124.60    | 124.58    | 124.65    | 124.63    | 127.98  |  |
| 3d <sub>3/2</sub>  | 99.992    | 100.016   | 100.017   | 99.997    | 100.018   | 100.000   | 102.27  |  |
| 3d <sub>5/2</sub>  | 97.119    | 97.143    | 97.145    | 97,124    | 97.143    | 97.125    | 99.326  |  |
| 4s <sub>1/2</sub>  | 30.026    | 30.044    | 30.047    | 30.026    | 30.102    | 30.103    | 32.02   |  |
| 4p <sub>1/2</sub>  | 24.353    | 24.372    | 24.374    | 24.353    | 24.397    | 24.394    | 25.25   |  |
| 4p <sub>3/2</sub>  | 21.393    | 21.412    | 21.414    | 21,393    | 21.445    | 21.445    | 22.53   |  |
| 4d <sub>3/2</sub>  | 12.040    | 12.058    | 12.061    | 12.040    | 12.056    | 12.054    | 11.83   |  |
| 4d <sub>5/2</sub>  | 11.503    | 11.522    | 11.524    | 11.503    | 11.521    | 11.519    | 11.83   |  |
| 4f <sub>5/2</sub>  | 0.34309   | 0,36006   | 0.36293   | 0.34220   | 0.33367   | 0.33012   | 0.27    |  |
| 4f <sub>7/2</sub>  | 0.27132   | 0.28819   | 0.29107   | 0.27035   | 0.26198   | 0.25849   | 0.27    |  |
| 5s <sub>1/2</sub>  | 3.7693    | 3.7850    | 3.7882    | 3.7673    | 3.7637    | 3.7602    | 3.76    |  |
| 5p <sub>1/2</sub>  | 2.2377    | 2.2526    | 2.2564    | 2.2354    | 2.2300    | 2.2265    | 1.49    |  |
| 5p <sub>3/2</sub>  | 1.8655    | 1.8798    | 1.8840    | 1.8630    | 1.8611    | 1.8583    | 1.49    |  |
| 5d <sub>3/2</sub>  | 0.17223   | 0.17755   | 0.18292   | 0.16991   | 0.16333   | 0.16167   |         |  |
| 5d <sub>5/2</sub>  | 0.16168   | 0.16625   | 0.17118   | 0.15963   | 0.15385   | 0.15245   |         |  |
| 6s <sub>1/2</sub>  | 0.36368   | 0.36679   | 0.37280   | 0.36140   | 0.35330   | 0.35182   |         |  |
| -E total           | 25240.301 | 25243.876 | 25243.806 | 25240.901 | 25259.908 | 25257.094 |         |  |

| $4f^{12}6s^2$ |
|---------------|
|               |

|                    | Dirac     |           |           |           |           |           |         |  |
|--------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|--|
| - E <sub>nij</sub> | HL        | GL        | VWN       | PW        | PW91      | PBE       | Exp.    |  |
| 1s <sub>1/2</sub>  | 4208.4    | 4208.4    | 4208.4    | 4208.4    | 4212.6    | 4212.2    | 4225.11 |  |
| 2s <sub>1/2</sub>  | 706.71    | 706.74    | 706.74    | 706.72    | 707.33    | 707.26    | 716.71  |  |
| 2p <sub>1/2</sub>  | 673.33    | 673,36    | 673.36    | 673.34    | 673.70    | 673.59    | 680.91  |  |
| 2p <sub>3/2</sub>  | 606.01    | 606.05    | 606.05    | 606.03    | 606.29    | 606.19    | 614.29  |  |
| 3s <sub>1/2</sub>  | 158.34    | 158.36    | 158.36    | 158.34    | 158.52    | 158.51    | 162.17  |  |
| 3p <sub>1/2</sub>  | 143.67    | 143.69    | 143.69    | 143.67    | 143.77    | 143.75    | 147.42  |  |
| 3p <sub>3/2</sub>  | 129.53    | 129.56    | 129.56    | 129.54    | 129.61    | 129.59    | 133.16  |  |
| 3d <sub>3/2</sub>  | 104.37    | 104.39    | 104.39    | 104.37    | 104.39    | 104.37    | 106.82  |  |
| 3d <sub>5/2</sub>  | 101.28    | 101.30    | 101.30    | 101.28    | 101.30    | 101.28    | 103.58  |  |
| 4s1/2              | 31.235    | 31.254    | 31.256    | 31.236    | 31.313    | 31.315    | 33.01   |  |
| 4p <sub>1/2</sub>  | 25.376    | 25.395    | 25.397    | 25.377    | 25.421    | 25.418    | 26.92   |  |
| 4p <sub>3/2</sub>  | 22.181    | 22.200    | 22.202    | 22.182    | 22.234    | 22.234    | 23.52   |  |
| 4d <sub>3/2</sub>  | 12.524    | 12.542    | 12.544    | 12.524    | 12.540    | 12.537    | 12.99   |  |
| 4d <sub>5/2</sub>  | 11.943    | 11.962    | 11.964    | 11.943    | 11.961    | 11.959    | 12.32   |  |
| 4f <sub>5/2</sub>  | 0.35024   | 0.36720   | 0.37003   | 0.34934   | 0.34050   | 0.33694   | 0.32    |  |
| 4f <sub>7/2</sub>  | 0.27062   | 0.28746   | 0.29033   | 0.26965   | 0.26099   | 0.25748   | 0.32    |  |
| 5s <sub>1/2</sub>  | 3.8801    | 3.8959    | 3.8990    | 3.8781    | 3.8741    | 3.8704    | 4.40    |  |
| 5p <sub>1/2</sub>  | 2.2965    | 2.3115    | 2.3152    | 2.2942    | 2.2882    | 2.2846    | 2.16    |  |
| 5p <sub>3/2</sub>  | 1.8990    | 1.9134    | 1.9175    | 1.8965    | 1.8941    | 1.8912    | 2.16    |  |
| 5d <sub>3/2</sub>  | 0.16616   | 0.17114   | 0.17619   | 0.16398   | 0.15765   | 0.15609   |         |  |
| 5d <sub>5/2</sub>  | 0.15618   | 0.16034   | 0.16490   | 0.15427   | 0.14885   | 0.14755   |         |  |
| 6s <sub>1/2</sub>  | 0.36814   | 0.37130   | 0.37720   | 0.36583   | 0.35763   | 0.35614   |         |  |
| -E total           | 26182.410 | 26186.060 | 26185.981 | 26183.029 | 26202.467 | 26199.588 |         |  |

(e)  $Tm : 4f^{13}6s^2$ 

| (e) Im: 41 65      |           |           |           |           |           |           |         |  |
|--------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|--|
| - E <sub>nlj</sub> | Dirac     |           |           |           |           |           |         |  |
|                    | HL        | GL        | VWN       | PW        | PW91      | PBE       | Exp.    |  |
| 1s <sub>1/2</sub>  | 4348.7    | 4348.8    | 4348.8    | 4348.7    | 4353.0    | 4352.6    | 4365.06 |  |
| 2s <sub>1/2</sub>  | 733.39    | 733.42    | 733.42    | 733.40    | 734.03    | 733.96    | 743.490 |  |
| 2p <sub>1/2</sub>  | 699.24    | 699.28    | 699.28    | 699.25    | 699.63    | 699.51    | 706.83  |  |
| 2p <sub>3/2</sub>  | 627.28    | 627.31    | 627.31    | 627.29    | 627.56    | 627.46    | 635.62  |  |
| 3s <sub>1/2</sub>  | 164.82    | 164.85    | 164.85    | 164.83    | 165.01    | 164.99    | 169.55  |  |
| 3p <sub>1/2</sub>  | 149.77    | 149.80    | 149.80    | 149.78    | 149.88    | 149.85    | 153.60  |  |
| 3p <sub>3/2</sub>  | 134.58    | 134.60    | 134.61    | 134.59    | 134.66    | 134.64    | 138.51  |  |
| 3d <sub>3/2</sub>  | 108.83    | 108.85    | 108.85    | 108.83    | 108.85    | 108.83    | 111.32  |  |
| 3d <sub>5/2</sub>  | 105.50    | 105.53    | 105.53    | 105.51    | 105.53    | 105.51    | 107.87  |  |
| 4s <sub>1/2</sub>  | 32.473    | 32.492    | 32.494    | 32.474    | 32.553    | 32.554    | 34.67   |  |
| 4p <sub>1/2</sub>  | 26.424    | 26.443    | 26.445    | 26.425    | 26.470    | 26.467    | 28.36   |  |
| 4p <sub>3/2</sub>  | 22.980    | 22.999    | 23.001    | 22.980    | 23.034    | 23.033    | 24.74   |  |
| 4d <sub>3/2</sub>  | 13.014    | 13.032    | 13.034    | 13.014    | 13.030    | 13.027    | 13.20   |  |
| 4d <sub>5/2</sub>  | 12.387    | 12.405    | 12.408    | 12.387    | 12.405    | 12.403    | 13.20   |  |
| 4f <sub>5/2</sub>  | 0.35511   | 0.37208   | 0.37494   | 0.35425   | 0.34518   | 0.34156   | 0.39    |  |
| 4f <sub>7/2</sub>  | 0.26706   | 0.28392   | 0.28687   | 0.26617   | 0.25728   | 0.25374   | 0.39    |  |
| 5s <sub>1/2</sub>  | 3.9931    | 4.0090    | 4.0121    | 3.9912    | 3.9868    | 3.9830    | 3.91    |  |
| 5p <sub>1/2</sub>  | 2.3565    | 2.3716    | 2.3752    | 2.3542    | 2.3476    | 2.3439    | 2.37    |  |
| 5p <sub>3/2</sub>  | 1.9323    | 1.9468    | 1.9509    | 1.9298    | 1.9270    | 1.9239    | 2.37    |  |
| 5d <sub>3/2</sub>  | 0.16038   | 0.16500   | 0.16974   | 0.15837   | 0.15242   | 0.15095   |         |  |
| 5d <sub>5/2</sub>  | 0.15105   | 0.15483   | 0.15903   | 0.14932   | 0.14433   | 0.14315   |         |  |
| 6s <sub>1/2</sub>  | 0.37259   | 0.37577   | 0.38169   | 0.37029   | 0.36206   | 0.36052   |         |  |
| - E total          | 27146.882 | 27150.607 | 27150.519 | 27147.520 | 27167.395 | 27164.451 |         |  |

| (f) Yb : 4        | (f) Yb : 4f <sup>14</sup> 6s <sup>2</sup> |           |           |           |           |           |         |  |
|-------------------|---|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|--|
| -E <sub>nlj</sub> | Dirac                                     |           |           |           |           |           |         |  |
|                   | HL  | GL        | VWN       | PW        | PW91      | PBE       | Exp.    |  |
| 1s <sub>1/2</sub> | 4491.9                                    | 4492.0    | 4492.0    | 4491.9    | 4496.3    | 4495.9    | 4507.84 |  |
| 2s <sub>1/2</sub> | 760.71                                    | 760.75    | 760.75    | 760.73    | 761.38    | 761.30    | 770.736 |  |
| 2p <sub>1/2</sub> | 725.78                                    | 725.82    | 725.82    | 725.80    | 726.18    | 726.06    | 733.38  |  |
| 2p <sub>3/2</sub> | 648.91                                    | 648.94    | 648.94    | 648.92    | 649.19    | 649.10    | 657.34  |  |
| 3s <sub>1/2</sub> | 171.47                                    | 171.49    | 171.49    | 171.47    | 171.66    | 171.64    | 176.26  |  |
| 3p <sub>1/2</sub> | 156.03                                    | 156.05    | 156.05    | 156.03    | 156.14    | 156.11    | 159.71  |  |
| 3p <sub>3/2</sub> | 139.72                                    | 139.74    | 139.74    | 139.72    | 139.80    | 139.77    | 143.31  |  |
| 3d <sub>3/2</sub> | 113.37                                    | 113.40    | 113.40    | 113.38    | 113.40    | 113.38    | 115.86  |  |
| 3d <sub>5/2</sub> | 109.81                                    | 109.83    | 109.83    | 109.81    | 109.83    | 109.81    | 112.29  |  |
| 4s <sub>1/2</sub> | 33.741                                    | 33.759    | 33.762    | 33.741    | 33.822    | 33.823    | 35.81   |  |
| 4p <sub>1/2</sub> | 27.498                                    | 27.517    | 27.519    | 27.499    | 27.545    | 27.541    | 29.16   |  |
| 4p <sub>3/2</sub> | 23.790                                    | 23.808    | 23.811    | 23,790    | 23.844    | 23.844    | 25.25   |  |
| 4d <sub>3/2</sub> | 13.510                                    | 13.529    | 13.531    | 13.511    | 13.527    | 13.524    | 14.56   |  |
| 4d <sub>5/2</sub> | 12.835                                    | 12.854    | 12.856    | 12.836    | 12.854    | 12.851    | 13.59   |  |
| 4f <sub>5/2</sub> | 0.35811                                   | 0.37501   | 0.37785   | 0.35732   | 0.34792   | 0.34428   | 0.46    |  |
| 4f <sub>7/2</sub> | 0.26115                                   | 0.27797   | 0.28080   | 0.26026   | 0.25105   | 0.24747   | 0.46    |  |
| 5s <sub>1/2</sub> | 4.1087                                    | 4.1247    | 4.1277    | 4.1069    | 4.1020    | 4.0982    | 3.98    |  |
| 5p <sub>1/2</sub> | 2.4178                                    | 2.4330    | 2.4365    | 2.4157    | 2.4085    | 2.4046    | 1.72    |  |
| 5p <sub>3/2</sub> | 1.9657                                    | 1.9802    | 1.9842    | 1.9632    | 1.9598    | 1.9567    | 1.72    |  |
| 5d <sub>3/2</sub> | 0.15504                                   | 0.15926   | 0.16361   | 0.15319   | 0.14763   | 0.14628   |         |  |
| 5d <sub>5/2</sub> | 0.14641                                   | 0.14980   | 0.15357   | 0.14485   | 0.14032   | 0.13926   |         |  |
| 6s <sub>1/2</sub> | 0.37716                                   | 0.38038   | 0.38616   | 0.37482   | 0.36649   | 0.36493   |         |  |
| - E total         | 28134.040                                 | 28137.842 | 28137.744 | 28134.697 | 28155.018 | 28152.008 |         |  |

.

(g) Lu : 4f<sup>14</sup>5d<sup>1</sup>6s<sup>2</sup>

| - F               | Dirac     |           |           |           |           |           |         |  |
|-------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|--|
| L nij             | HL        | GL        | VWN       | PW        | PW91      | PBE       | Exp.    |  |
| 1s <sub>1/2</sub> | 4638.5    | 4638.6    | 4638.6    | 4638.5    | 4643.0    | 4642.6    | 4653.48 |  |
| 2s <sub>1/2</sub> | 789.23    | 789.26    | 789.26    | 789.24    | 789.91    | 789.83    | 798.960 |  |
| 2p <sub>1/2</sub> | 753.50    | 753.53    | 753.53    | 753.51    | 753.91    | 753.79    | 760.608 |  |
| 2p <sub>3/2</sub> | 671.45    | 671.48    | 671.48    | 671.46    | 671.74    | 671.64    | 679.43  |  |
| 3s <sub>1/2</sub> | 178.86    | 178.88    | 178.88    | 178.86    | 179.06    | 179.04    | 183.10  |  |
| 3p <sub>1/2</sub> | 163.03    | 163.05    | 163.05    | 163.03    | 163.14    | 163.12    | 166.36  |  |
| 3p <sub>3/2</sub> | 145.53    | 145.55    | 145.55    | 145.54    | 145.62    | 145.60    | 148.73  |  |
| 3d <sub>3/2</sub> | 118.59    | 118.61    | 118.61    | 118.59    | 118.62    | 118.60    | 120.49  |  |
| 3d <sub>5/2</sub> | 114.76    | 114.79    | 114.79    | 114.77    | 114.79    | 114.78    | 116.75  |  |
| 4s <sub>1/2</sub> | 35.611    | 35.629    | 35.629    | 35.614    | 35.701    | 35.703    | 37.21   |  |
| 4p <sub>1/2</sub> | 29.169    | 29.187    | 29.187    | 29.172    | 29.223    | 29.221    | 30.14   |  |
| 4p <sub>3/2</sub> | 25.172    | 25.190    | 25.189    | 25.175    | 25.234    | 25.235    | 26.41   |  |
| 4d <sub>3/2</sub> | 14.566    | 14.584    | 14.583    | 14.568    | 14.589    | 14.588    | 15.05   |  |
| 4d <sub>5/2</sub> | 13.836    | 13.854    | 13.853    | 13.838    | 13.861    | 13.860    | 14.33   |  |
| 4f <sub>5/2</sub> | 0.85004   | 0.86633   | 0.86619   | 0.85148   | 0.84580   | 0.84360   | 0.51    |  |
| 4f <sub>7/2</sub> | 0.73793   | 0.75414   | 0.75400   | 0.73930   | 0.73383   | 0.73170   | 0.51    |  |
| 5s <sub>1/2</sub> | 4.5584    | 4.5721    | 4.5727    | 4.5583    | 4.5566    | 4.5544    | 4.17    |  |
| 5p <sub>1/2</sub> | 2.7722    | 2.7851    | 2.7864    | 2.7717    | 2.7672    | 2.7649    | 2.06    |  |
| 5p <sub>3/2</sub> | 2.2615    | 2.2737    | 2.2755    | 2.2606    | 2.2602    | 2.2586    | 2.06    |  |
| 5d <sub>3/2</sub> | 0.22656   | 0.23261   | 0.23790   | 0.22429   | 0.21808   | 0.21604   |         |  |
| 5d <sub>5/2</sub> | 0.20512   | 0.21054   | 0.21571   | 0.20291   | 0.19727   | 0.19544   |         |  |
| 6s <sub>1/2</sub> | 0.42435   | 0.42761   | 0.43410   | 0.42184   | 0.41601   | 0.41425   |         |  |
| - E total         | 29143.901 | 29147.769 | 29147.668 | 29144.575 | 29165.352 | 29162.276 |         |  |

比較している<sup>4</sup>。ただし,全エネルギーは基底配置に 対するものを基準として,それからの差を示してい る。

最初に相対論的計算結果(Dirac)について考え る。全体として、実験値との一致はあまり良いとは いえない。特に、TbやDyなど原子番号の若いもの について良くない。これは、周期律表においてTbが Gdの隣に位置していることと、前回の計算におい てわかったようにGdに対して両者の食い違いが最 も大きかったことから<sup>6</sup>、Gdに対するのと同じよう な原因で生じていると考えられる。YbやLuのよう に4f軌道に14個入って満杯になっている原子につ いては、食い違いは比較的小さい。従って、TbやDy における大きな食い違いの原因の一つは、Gdにつ いてもそうであったようにスピン分極が大きいこと によると考えられる。

そこでスピン分極の効果を入れやすい半相対論的 計算(KH)をフェロ配置について行いその効果を調 べた。その結果, Table I からわかるように, 確かに Tbや Dy に対して大きな改善が得られている。これ に対して, Ybや Lu についてはスピン分極が小さい ことを反映してパラ配置のときと大きな差はないと 言える。

ここでもう一つ触れておかなければならないこと がある。それは、4f電子の個数が基底配置のものに 比べて減少している励起配置では、計算と実験との 食い違いは特に大きくなっているということであ る。4f 電子の個数が変化すると電子密度の角度分布 が変わる。これより、両方の配置に対して球対称近 似を使うということが一貫性を欠き具合の悪いもの となり、全エネルギーに対して大きな食い違いとな って現れる。似たような食い違いは5d 電子の個数に 変化があるときにも起こるが、4f 電子の個数変化が 引き起こす程大きいものではないということも容易 にわかる。これは4f 電子の空間分布の角度依存性が 5d 電子に対するものより大きいからである。ここで 述べた食い違いを解決するためには、計算の中に何 らかの方法で電子分布の角度依存性を取り入れる必 要がある。

#### 3.3 PBE の効果

Table I と II において, 交換・相関エネルギーと して PBE を用いて得られた結果は PW91を用いて 得られたものと殆ど一致し, 両者の優劣については 甲乙をつけがたいと言える。PBE の方が形が単純な 分だけ使い易いと考えられる。しかも, PBE は PW91に比べてより多くのスケーリング則を満足しているという長所をもっている。

#### 4. まとめと今後の課題

TbからLuまで7個の希土類原子に対して相対 論的効果を考慮した原子構造計算を、密度汎関数法 におけるLDA,LSDA,GGAに基づいて行った。そ の結果、次のようなことがわかった。

1) 軌道エネルギーについてはやはり相対論的効果 が重要であり,ほぼ実験に合う結果が得られた。La, Ce, Pr, Nd などのシリーズ前半の原子に対して存 在していたような,占有軌道のエネルギー準位が空 軌道のそれの上に位置するというような計算上の自 己矛盾は見いだされなかった。

2)全エネルギーについては、当然予想されるよう に、希土類系列の中央付近に位置する Tb や Dy に ついてはスピン分極の効果が大きくこれを導入しな いと実験と大きな食い違いが生ずる。また、励起電 子配置における4f 電子の個数が基底配置に比べて 異なっているときは、全エネルギーについての両者 の差は実験結果から大きくずれる。それは両配置に おける4f 電子の角度分布に大きな違いがあるにも かかわらず、その効果が考慮されなかったからであ る。

3) PW91の簡易形として提案された PBE は PW91
と殆ど同じ結果を与えることが明らかになった。
4) 電子密度に対する球対称近似を見直して、その
方向依存性を自己無撞着な計算に取り入れることが
今後の課題である。

#### 参考文献

- A. Narita and H. Kobayashi: Research Reports of Akita National College of Technology, **31** (1996) 114
- 2)成田 章,大石浩司:秋田高専研究紀要,32 (1997)109.
- 3)成田 章,安達栄輔:秋田高専研究紀要,32 (1997)119.
- 4) 成田 章, 大石浩司, M. カビール: 秋田高専研 究紀要, **33** (1998) 100.
- 5) 成田 章, 大石浩司, 鎌田慎也:秋田高専研究 紀要, **33** (1998) 89.
- 6)成田 章, ラ チオング フング:秋田高専研 究紀要, 35 (2000) 124.

- J. A. Bearden and A. F. Burr: Rev. Mod. Phys. 19 (1967) 125.
- 8) 成田 章:素材物性学雑誌, 11 (1998) 102.
- 金森順次郎,米沢富美子,川村 清,寺倉清之: 「固体一構造と物性」,岩波書店,1997.
- 10) J. C. Slater: *The Calculation of Molecular Orbitals*, John Wiley & Sons, Inc., 1979.
- M. Higuchi and A. Hasegawa : J. Phys. Soc. Japan. 66 (1997) 149.
- 12) J.P. Perdew, J.A. Chevary, S.H. Vosko, K.A. Jackson, M.R. Pederson, D.J. Singh and C. Fiolhais: Phys. Rev. B46 (1992) 6671; Phys. Rev. B48 (1993) 4978 (E).
- 13) J.P. Perdew, K. Burke and M. Ernzerhof: Phys. Rev. Lett. 77 (1996) 3865.

- D.D. Koelling and B.N. Harmon : J. Phys. C10 (1977) 3107.
- 15) T.L. Loucks: Augmented Plane Wave Method, W.A. Benjamin Inc., 1967.
- 16) L. Hedin and B.I. Lundqvist: J. Phys. C4 (1971) 2064.
- O. Gunnarsson and B.I. Lundqvist: Phys. Rev. B13 (1976) 4274.
- S.H. Vosko, L. Wilk and M. Nusair : Can. J. Phys. 58 (1980) 1200.
- J.P. Perdew and Y. Wang: Phys. Rev., B45 (1992) 13244.
- 20) 成田 章, ラ チオング フング:秋田高専研 究紀要, 35 (2000) 117.