

## รายการอ้างอิง

- 1) Beck , H.L. , Condon , W . J . , and Lowder , W. M. , “ Spectrometric Techniques for Measuring Environmental Gamma-ray Radiation ”, USAEC Report HASL No 150 October (1964) :
- 2) Beck H.L. , “ Environmental Gamma-Ray Radiation from Deposited Fission Products ” , 1960-1964 Health Physics No 12 313-322 (1966) :
- 3) Beck H.L. , Lowder , W. M. Bennett , B . G . , and Condon , W . J . “ Further Studies of External Environmental Radiation ”, USAEC Report HASL No 170 March (1966) :
- 4) Beck H.L. , and De Planque, G. ;“ The Radiation Field in Air Due to Distributed Gamma-Ray Sources in the Ground ”, USAEC Report HASL No 195 May (1968) :
- 5) Beck H.L. , Lowder , W. M. , and McLaughlin , J . E . ;“ In Situ External Environmental Gamma-Ray Measurements Utilizing Ge (Li) and NaI(Tl) Spectrometry and Pressurized Ionization Chambers.”, Proc. of Symposium on Rapid Methods for Measuring Radioactivity in the Environment IAEA-SM No 148/2 , Vienna (1971) :
- 6) Beck H.L. ,“ The Physics of Environmental Radiation Fields ”, Proceeding of the 2nd International Symposium on the Natural Radiation Environment Houston , Texas (1972) :

- 7) Beck H.L , J.A. Decampo , C.V. Gogolak , W.M. Lowder , J.E. McLaughlin , and P.D. Raft , " New perspectives on low level environmental radiation monitoring around nuclear facilities ", Nuclear Technology No 14 232 (1972) :
- 8) Beck H.L , J.A. Decampo , C.V. Gogolak , " In situ Ge (Li) and NaI(Tl) gamma-ray spectrometry ", HASL No 258 (1972) :
- 9) Bernd Kanh , Wayne M. Lowder , Julian M. Nielsen , Jacob Sedlet , McDonald E. Wrenn. , " Environmental Radiation Measurements ", Recommendations of the National Council on Radiation Protection and Measurements December 27 (1976) :
- 10) Cardinale A and Frittelli , L. , " Improved Methods for Measurement of Gamma Exposure Rate in the Natural Radiation Environment ", Comitato Nazionale Energia Nucleare Report RT/FI (68)54 Rome (1968) :
- 11) Gordon Gilmore and John Hemingway . ; "Practical Gamma-Ray Spectrometry ", John wiley & sons (Publisher) Great Britain (1995) :
- 12) Gunnink, R. , Niday , J . B . , Anderson , R . P . , and Meyer, R . A. , "Gamma-Ray Energies and Intensities ", LRL Report UC10-15439 (1969) :
- 13) John R. Lamarsh , " Introduction to Nuclear Engineering ", 2nd edition. Addison-Wesley Publishing company U.S.A (1983) :
- 14) Kevin M. Miller , Peter Shebell , and Gladys A. Klemic. , " Environmental Measurement Laboratory ", U.S. Department of Energy New York Health Physics Society (1994) :

- 15) Knoll , G . F . , " Radiation Detection and Measurement.", John Wiley Sons New York (1979) :
- 16) Lingeman , E.W.A. , Konijn , J. Polak , P. , and Waptra , A. H. , The Decay of  $^{214}\text{Pb}$  and  $^{226}\text{Ra}$  Daughters Nuclear Physics No 133 630-647 (1969) :
- 17) Lowder , W.M. Beck , H.L. , and Condon , W. J. , " Spectrometric Determination of Dose Rates from Natural and Fallout Gamma-Radiation in the United States ", 1962-1963 Nature No 202 745-749 (1964) :
- 18) Lowder , W.M. , Beck H.L. , and Condon , W. J. , " Field Spectrometric Investigations of Environmental Radiation in the U.S.A "; The Natural Radiation Environment , Ch. 35 (Adams, J.A.S. , Lowder, W.M. , Editors) Uni. of Chicago Press Chicago (1964) :
- 19) Lowder , W.M. , Raft , P.D. , and Gogolak , C. V . , " Environmental Gamma-Ray Radiation from N-16 in Reactor Turbines ", Transaction of the American Nuclear Society 15 June (1972) :
- 20) Mowatt , R . S . , "  $^{152}\text{Eu}$  and  $^{226}\text{Ra}$  Relative gamma-ray Intensities for Rapid Efficiency Calibrations of Ge(Li) Detectors ", Canadian Journal of Physics No 48 2606-2608 (1970) :
- 21) Nicholas Tsoulfanidis , " Measurement and Detection of Radiation ", McGraw-Hill Series in Nuclear Engineering Hemisphere Publishing Corporation New York (1983) :
- 22) R . A . Faires , G . G . J . Boswell , Radioisotope Laboratory Techniques , 4th edition Butterworth & Co (Publishers) Ltd, (1981) :

23) พิพัฒน์ โชคสุวัฒนสกุล , “ การสำรวจเรียนตามแนวคิดนบางสายในภาคตะวันออกเฉียงเหนือโดยใช้หัวดูเดี่ยมไอโอดีด (แทลเลียม) ”, วิทยานิพนธ์ปริญญา วิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต ภาควิชานิวเคลียร์เทคโนโลยี จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย พ.ศ. 2530 :



| Abundance        |                      |                   | Half Life               | Radiation*   | Energy†       | Intensity‡ | Reference* |
|------------------|----------------------|-------------------|-------------------------|--------------|---------------|------------|------------|
| Nuclide          | Elemental<br>percent | Litho-<br>sphere* |                         |              | MeV           | percent    |            |
| <sup>40</sup> K  | 0.0118               | 3                 | $1.28 \times 10^{10}$ y | $e_{\alpha}$ | 0.00024       | ~16        | 1, 2       |
|                  |                      |                   |                         | $e_{\beta}$  | 0.00296       | 7.0        |            |
|                  |                      |                   |                         | $\beta$      | 1.314 (0.562) | 59.3       |            |
|                  |                      |                   |                         | X            | 0.00300       | 1.1        |            |
| <sup>87</sup> Rb | 27.85                | 75                | $4.7 \times 10^{10}$ y  | $\gamma$     | 1.4608        | 10.7       |            |
|                  |                      |                   |                         | $\beta$      | 0.274         | 100        | 3          |

\* Ref: Adams (1962)

\*\* "e," = Auger electron.

† For beta particles the maximum energy is given, with the average energy in parentheses.

‡ Percentage yield relative to total radionuclide decay rate

§ Key to references: 1 - Martin and Blichert-Toft (1970); 2 - Bowman and MacMurdo (1974); 3 - Verheul (1971).

ตารางที่ 2.1 แสดงธาตุกัมมันตรังสีดังเดิมที่เกิดมาพร้อมผิวโลก

| Radionuclide      | Soil concentration                      |   | Mean specific activity |
|-------------------|---|---|------------------------|
|                   | Typical range<br>g g <sup>-1</sup> soil | World average<br>g g <sup>-1</sup> soil |                        |
| <sup>40</sup> K   | (0.5-3.0) $\times 10^{-6}$              | $1.5 \times 10^{-6}$                    | $1.0 \times 10^{-11}$  |
| <sup>87</sup> Rb  | -                                       | $4.0 \times 10^{-5}$                    | $3.5 \times 10^{-12}$  |
| <sup>226</sup> Ra | (0.5-2.0) $\times 10^{-12}$             | $8.0 \times 10^{-13}$                   | $8.0 \times 10^{-13}$  |
| <sup>232</sup> Th | (2-12) $\times 10^{-6}$                 | $6.0 \times 10^{-6}$                    | $6.5 \times 10^{-13}$  |
| <sup>238</sup> U  | (1-4) $\times 10^{-6}$                  | $2.0 \times 10^{-6}$                    | $6.7 \times 10^{-13}$  |

References: Vinogradov (1959); Grodzinskii (1965); Baranov and Morozova (1973).

ตารางที่ 2.2 แสดงธาตุกัมมันตรังสีในดิน

ตารางที่ 2.3 แสดงธาตุกัมมันตรังสีที่เกิดจากปฏิกิริยาของรังสีคอสมิก

| Nuclide          | Rate of Atmospheric Production of Atoms <sup>a</sup><br>cm <sup>-2</sup> s <sup>-1</sup> | Half-Life            | Radiation <sup>b</sup> | Energy <sup>c</sup><br>MeV | Intensity <sup>d</sup><br>percent | Reference <sup>e</sup> |
|------------------|--|----------------------|------------------------|----------------------------|-----------------------------------|------------------------|
|                  |  |                      |                        |                            |                                   |                        |
| <sup>3</sup> H   | 0.25   | 12.35 y              | $\beta^-$              | 0.0185 (0.00568)           | 100                               | 1                      |
| <sup>7</sup> Be  | $8.1 \times 10^{-2}$   | 53.3 d               | $e_A$                  | 0.000054                   | 88                                | 1, 2                   |
|                  |  |                      | $\gamma$               | 0.47759                    | 10.3                              |                        |
| <sup>10</sup> Be | $4.5 \times 10^{-2}$   | $2.7 \times 10^6$ y  | $\beta^-$              | 0.555                      | 100                               | 3                      |
| <sup>14</sup> C  | 2.5  | 5730 y               | $\beta^-$              | 0.1561 (0.0493)            | 100                               | 1                      |
| <sup>22</sup> Na | $8.6 \times 10^{-3}$   | 2.60 y               | $e_A$                  | 0.00082                    | 3.5                               | 1                      |
|                  |  |                      | $\beta^-$              | 0.5459 (0.2156)            | 90.49                             |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_1$             | 0.5110                     | 131.03                            |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_2$             | 1.27454                    | 99.95                             |                        |
| <sup>26</sup> Al | $1.4 \times 10^{-1}$   | $7.4 \times 10^5$ y  | $\beta^-$              | 1.16                       | 84.6                              | 2, 3                   |
|                  |  |                      | $\gamma_1$             | 0.5110                     | 169.2                             |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_2$             | 1.12967                    | 2.5                               |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_3$             | 1.80865                    | 99.76                             |                        |
| <sup>32</sup> Si | $1.6 \times 10^{-4}$   | 280 y                | $\beta^-$              | 0.21                       | 100                               | 3, 4                   |
| <sup>33</sup> P  | $8.1 \times 10^{-4}$   | 14.29 d              | $\beta^-$              | 1.7089 (0.6950)            | 100                               | 1                      |
| <sup>35</sup> P  | $6.8 \times 10^{-4}$   | 24.8 d               | $\beta^-$              | 0.248                      | 100                               | 3                      |
| <sup>36</sup> S  | $1.4 \times 10^{-3}$   | 88.0 d               | $\beta^-$              | 0.1673 (0.04379)           | 100                               | 1                      |
| <sup>36</sup> Cl | $1.1 \times 10^{-3}$   | $3.01 \times 10^5$ y | $e_{A1}$               | 0.00016                    | 3.2                               | 1                      |
|                  |  |                      | $e_{A2}$               | 0.0021                     | 1.5                               |                        |
|                  |  |                      | $\beta^-$              | 0.7059 (0.2514)            | 95.1                              |                        |
| <sup>37</sup> Ar | $8.3 \times 10^{-4}$   | 35.0 d               | $\gamma$               | 0.815 (max.)               | 100                               | 3                      |
| <sup>39</sup> Cl | $1.6 \times 10^{-3}$   | 56.2 min             | $\beta_1^-$            | 1.91                       | 85                                | 2, 3                   |
|                  |  |                      | $\beta_2^-$            | 2.18                       | 8                                 |                        |
|                  |  |                      | $\beta_3^-$            | 3.45                       | 7                                 |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_1$             | 0.25026                    | 44                                |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_2$             | 0.98579                    | 2                                 |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_3$             | 1.09097                    | 2                                 |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_4$             | 1.2672                     | 50                                |                        |
|                  |  |                      | $\gamma_5$             | 1.51731                    | 35                                |                        |
| <sup>39</sup> Ar | $4.0 \times 10^{-3}$   | 269 y                | $\beta^-$              | 0.565                      | 100                               | 3                      |

<sup>a</sup> Ref: Lal and Peters (1967).

<sup>b</sup> " $e_A$ " = Auger electron.

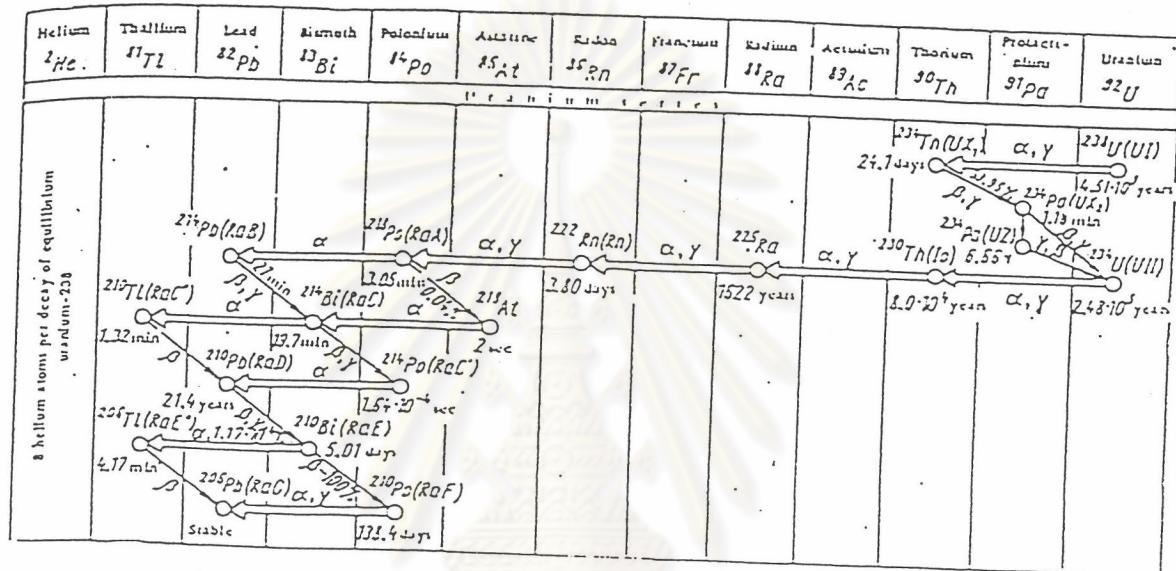
<sup>c</sup> For beta particles the maximum energy is given, with the average energy in parentheses.

<sup>d</sup> Percentage yield relative to total radionuclide decay rate.

<sup>e</sup> References: 1 – Martin and Blichert-Toft (1970); 2 – Bowman and MacMurdo (1974); 3 – Lederer *et al.* (1967); 4 – Jantsch (1967).

| Decay scheme                     | Half-life of isotope        | Radiation       | Gammas per disintegration | Gamma-ray energy (MeV) |
|----------------------------------|-----------------------------|-----------------|---------------------------|------------------------|
| $^{40}\text{K}$                  | $1.3 \times 10^9 \text{ s}$ | $\beta, \gamma$ | 0.11                      | 1.4608                 |
| (89%), $^{40}\text{Ca} + \beta$  | Stable                      | -               | -                         | -                      |
| (11%), $^{40}\text{Ar} + \gamma$ | Stable                      | -               | -                         | -                      |

ตารางที่ 2.4 แสดงรูปแบบการสลายตัวของโพแทสเซียม-40



ตารางที่ 2.5 (ก) แสดงอนุกรมการสลายตัวของยูเรเนียม

| Decaying isotope  | Gamma-ray energy (MeV) | Gammas per 100 disintegrations |
|-------------------|------------------------|--------------------------------|
| $^{214}\text{Pb}$ | 0.2952                 | 17.9                           |
| $^{214}\text{Pb}$ | 0.3520                 | 35.0                           |
| $^{214}\text{Bi}$ | 0.6094                 | 43.0                           |
| $^{214}\text{Bi}$ | 1.1204                 | 14.5                           |
| $^{214}\text{Bi}$ | 1.2382                 | 5.6                            |
| $^{214}\text{Bi}$ | 1.3778                 | 4.6                            |
| $^{214}\text{Bi}$ | 1.7647                 | 14.7                           |
| $^{214}\text{Bi}$ | 2.2045                 | 4.7                            |
| $^{214}\text{Bi}$ | 2.4480                 | 1.5                            |

ตารางที่ 2.5 (ข) แสดงพลังงานต่างๆ ในอนุกรมยูเรเนียม (เรียงตามลำดับพลังงาน)

ตารางที่ 2.5(ค) แสดงคุณสมบัติของธาตุในอนุกรมยูเรเนียม

| Nuclide           | Half-Life                    | Radiation*     | Energy*      | Intensity* |            | Reference** |
|-------------------|------------------------------|----------------|--------------|------------|------------|-------------|
|                   |                              |                |              | MeV        | percent    |             |
| $^{238}\text{U}$  | $4.49 \times 10^8 \text{ y}$ | $\alpha_1$     | 4.149        | 23         | 1, 2, 3    |             |
|                   |                              | $\alpha_2$     | 4.196        | 77         |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_1$  | 0.030        |            |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_2$  | 0.043        | 23         |            |             |
| $^{234}\text{Th}$ | $24.10 \text{ d}$            | $\beta_1^-$    | 0.100        | 12         | 1, 4, 5, 6 |             |
|                   |                              | $\beta_2^-$    | 0.101        | 21         |            |             |
|                   |                              | $\beta_3^-$    | 0.193        | 67         |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}$    | 0.08         | 11         |            |             |
|                   |                              | $\gamma_1$     | 0.0633       | 5          |            |             |
|                   |                              | $\gamma_2$     | 0.0923       | 2          |            |             |
| $^{230}\text{Pa}$ | $1.17 \text{ min}$           | $\beta_1^-$    | 1.5          | ~2         | 1, 4, 5, 6 |             |
|                   |                              | $\beta_2^-$    | 2.29         | ~98        |            |             |
|                   |                              | $\gamma$       | 1.0011       | 0.59       |            |             |
|                   |                              | $\alpha_1$     | 4.722        | 27.5       | 1, 3, 4    |             |
| $^{228}\text{Ra}$ | $2.48 \times 10^5 \text{ y}$ | $\alpha_2$     | 4.774        | 72.5       |            |             |
|                   |                              | $\alpha_1$     | 4.621        | 23.4       | 1, 3, 7    |             |
|                   |                              | $\alpha_2$     | 4.6875       | 76.3       |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}$    | 0.1696       | 1.2        |            |             |
| $^{222}\text{Rn}$ | $3.824 \text{ d}$            | $\gamma$       | 0.1861       | 3.7        |            |             |
|                   |                              | $\alpha$       | 5.490        | 100        | 1, 3       |             |
|                   |                              | X              | 0.08117      | 1.26       |            |             |
|                   |                              | $\alpha$       | 6.003        | 100        | 1, 3       |             |
| $^{220}\text{Po}$ | $3.05 \text{ min}$           | $\beta_1^-$    | 0.20 (0.056) | 2.2        | 1, 5, 6    |             |
|                   |                              | $\beta_2^-$    | 0.51 (0.152) | 1.3        |            |             |
|                   |                              | $\beta_1^-$    | 0.69 (0.215) | 46         |            |             |
|                   |                              | $\beta_1^-$    | 0.75 (0.236) | 43         |            |             |
|                   |                              | $\beta_3^-$    | 1.04 (0.348) | 7          |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_1$  | 0.03684      | 10         |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_2$  | 0.04923      | 4.8        |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_3$  | 0.15139      | 6.2        |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_4$  | 0.20469      | 7.7        |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_5$  | 0.22553      | 1.1        |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_6$  | 0.26146      | 3.6        |            |             |
|                   |                              | $\text{ce}_7$  | 0.27883      | 1.3        |            |             |
| $^{218}\text{Bi}$ | $19.8 \text{ min}$           | $\text{ce}_8$  | 0.33560      | 1.6        |            |             |
|                   |                              | $e_\lambda$    | 0.00815      | 20         |            |             |
|                   |                              | X <sub>1</sub> | 0.01084      | 14         |            |             |
|                   |                              | X <sub>2</sub> | 0.07892      | 22.3       |            |             |
|                   |                              | $\gamma_1$     | 0.05323      | 2.2        |            |             |
|                   |                              | $\gamma_2$     | 0.24192      | 7.4        |            |             |
|                   |                              | $\gamma_3$     | 0.29522      | 17.9       |            |             |
|                   |                              | $\gamma_4$     | 0.35199      | 35.0       |            |             |
|                   |                              | $\beta_1^-$    | 0.82 (0.264) | 2.9        | 1, 5, 6    |             |
|                   |                              | $\beta_2^-$    | 1.08 (0.362) | 6.6        |            |             |
|                   |                              | $\beta_3^-$    | 1.15 (0.391) | 4.9        |            |             |

ตารางที่ 2.5(๗) แสดงคุณสมบัติของรัตุในอนุกรมยูเรเนียม ( ต่อ )

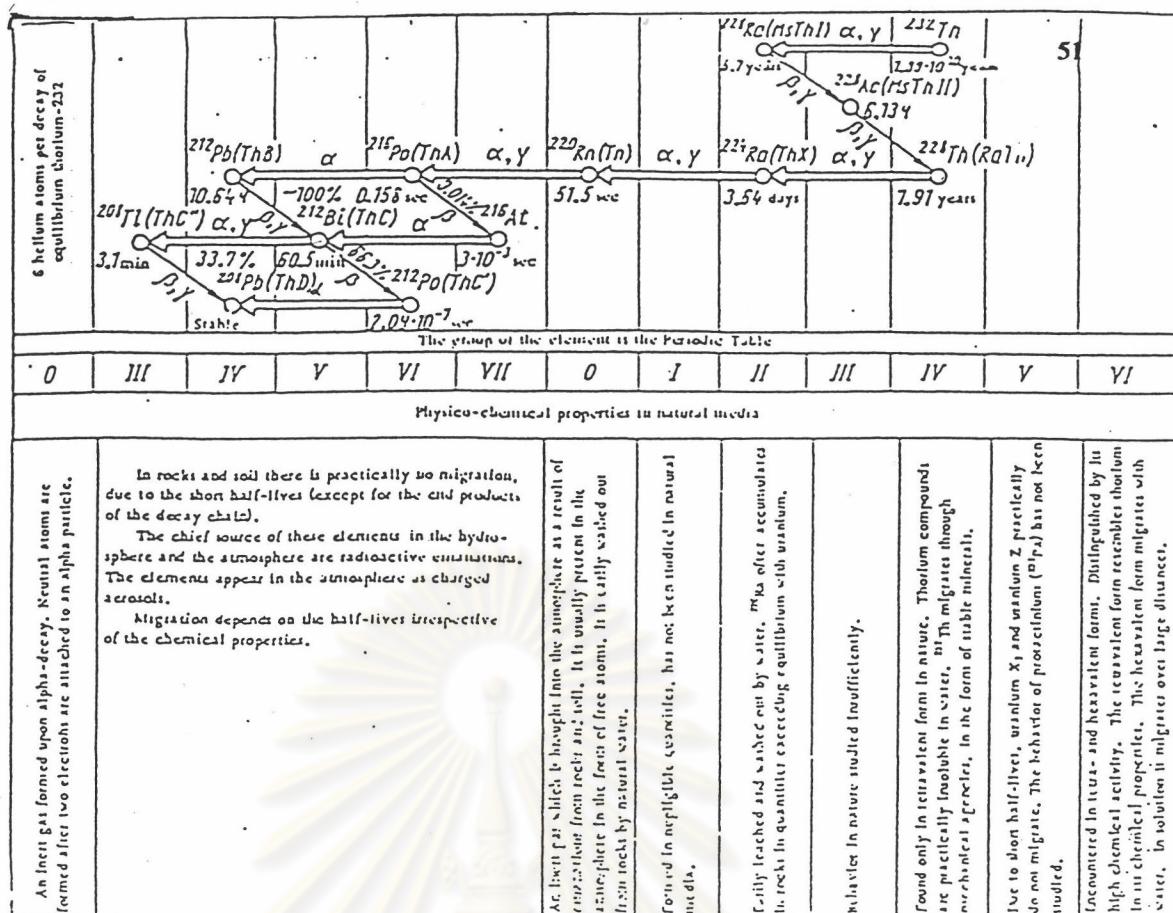
| Nuclide           | Half-Life   | Radiation <sup>a</sup> | Energy <sup>b</sup> | Intensity <sup>c</sup> | Reference <sup>d</sup> |
|-------------------|-------------|------------------------|---------------------|------------------------|------------------------|
| Cont'd)           |             |                        |                     |                        |                        |
|                   |             | $\beta_4^-$            | 1.27 (0.438)        | 4.5                    |                        |
|                   |             | $\beta_5^-$            | 1.39 (0.487)        | 1.6                    |                        |
|                   |             | $\beta_6^-$            | 1.43 (0.504)        | 5.7                    |                        |
|                   |             | $\beta_7^-$            | 1.51 (0.537)        | 15                     |                        |
|                   |             | $\beta_8^-$            | 1.55 (0.554)        | 17                     |                        |
|                   |             | $\beta_9^-$            | 1.62 (0.583)        | 1.2                    |                        |
|                   |             | $\beta_{10}^-$         | 1.74 (0.600)        | 3.5                    |                        |
|                   |             | $\beta_{11}^-$         | 1.86 (0.686)        | 1.0                    |                        |
|                   |             | $\beta_{12}^-$         | 1.90 (0.702)        | 3.6                    |                        |
|                   |             | $\beta_{13}^-$         | 3.28 (1.317)        | 19                     |                        |
|                   |             | $\gamma_1$             | 0.6094              | 43.0                   |                        |
|                   |             | $\gamma_2$             | 0.6656              | 1.5                    |                        |
|                   |             | $\gamma_3$             | 0.7634              | 4.9                    |                        |
|                   |             | $\gamma_4$             | 0.8062              | 1.2                    |                        |
|                   |             | $\gamma_5$             | 0.9341              | 3.1                    |                        |
|                   |             | $\gamma_6$             | 1.1204              | 14.2                   |                        |
|                   |             | $\gamma_7$             | 1.1553              | 1.7                    |                        |
|                   |             | $\gamma_8$             | 1.2382              | 6.0                    |                        |
|                   |             | $\gamma_9$             | 1.2811              | 1.6                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{10}$          | 1.3778              | 4.6                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{11}$          | 1.3854              | 1.0                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{12}$          | 1.4017              | 1.6                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{13}$          | 1.4080              | 2.6                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{14}$          | 1.5095              | 2.2                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{15}$          | 1.6615              | 1.1                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{16}$          | 1.7299              | 3.0                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{17}$          | 1.7647              | 15.6                   |                        |
|                   |             | $\gamma_{18}$          | 1.8477              | 2.2                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{19}$          | 2.1189              | 1.2                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{20}$          | 2.2045              | 5.0                    |                        |
|                   |             | $\gamma_{21}$          | 2.4480              | 1.6                    |                        |
| <sup>214</sup> Po | 162 $\mu$ s | $\alpha$               | 7.6871              | 100                    | 1, 3                   |
| <sup>214</sup> Pb | 22.3 y      | $\beta_1^-$            | 0.017 (0.0038)      | 50                     | 1, 5, 6, 8             |
|                   |             | $\beta_2^-$            | 0.061 (0.0158)      | 20                     |                        |
|                   |             | ce <sub>1</sub>        | 0.03012             | 57.9                   |                        |
|                   |             | ce <sub>2</sub>        | 0.04251             | 13.3                   |                        |
|                   |             | ce <sub>3</sub>        | 0.04557             | 4.4                    |                        |
|                   |             | e <sub>A</sub>         | 0.00815             | 34.5                   |                        |
|                   |             | X                      | 0.01084             | 23.4                   |                        |
|                   |             | $\gamma$               | 0.04651             | 4.05                   |                        |
| <sup>214</sup> Bi | 5.012 d     | $\beta^-$              | 1.1610 (0.3945)     | 100                    | 1, 3, 8                |
| <sup>214</sup> Po | 138.38 d    | $\alpha$               | 5.3045              | 100                    |                        |

<sup>a</sup> "ce" = conversion electron; <sup>b</sup> e<sub>A</sub> = Auger electron.

<sup>b</sup> For beta particles the maximum is given, with the average energy in parentheses.

<sup>c</sup> Relative to <sup>238</sup>U or <sup>226</sup>Ra decay rates; assumed secular equilibrium.

<sup>d</sup> References: 1—Martin and Blichert-Toft (1970); 2—Ellis (1970a); 3—Rytz (1973); 4—Ellis (1970b); 5—Bowman and MacMurdo (1974); 6—Beck (1972a); 7—Ellis (1970c); 8—Lewis (1971b).



Legend:

$\xrightarrow{\alpha}$   $\alpha$ -emission  
 $\circ \beta^+$   $\beta^+$ -emission  
 $\circ \beta^-$   $\beta^-$ -decay  
 $\downarrow \gamma$   $\gamma$ -decay

$\circ \text{Ra}(\text{ThX})$  - 1.614 years  
 $\circ$  - half-life 3.54 days  
 $\cdot 0.014\%$  - transformation probability

ตารางที่ 2.6 (ก) อนุกรมการสลายตัวของ thoเรียม

| Decaying isotope  | Gamma-ray energy (MeV) | Gammas per 100 disintegrations |
|-------------------|------------------------|--------------------------------|
| $^{212}\text{Pb}$ | 0.2386                 | 45.0                           |
| $^{224}\text{Ac}$ | 0.3385                 | 12.3                           |
| $^{204}\text{Tl}$ | 0.5107                 | 9.0                            |
| $^{204}\text{Tl}$ | 0.5831                 | 30.0                           |
| $^{212}\text{Bi}$ | 0.7272                 | 7.0                            |
| $^{224}\text{Ac}$ | 0.9111                 | 29.0                           |
| $^{224}\text{Ac}$ | 0.9667                 | 23.0                           |
| $^{224}\text{Ac}$ | 1.5881                 | 4.6                            |
| $^{204}\text{Tl}$ | 2.6147                 | 35.9                           |

ตารางที่ 2.6 (ข) แสดงผลลัพธ์งานต่างๆ ในอนุกรม thoเรียม (เรียงตามลำดับผลลัพธ์)

ตารางที่ 2.6(ค) แสดงคุณสมบัติของธาตุในอนุกรมท่อเรียม

| Nuclide           | Half-Life                | Radiation*     | Energy <sup>b</sup><br>MeV | Intensity<br>percent | Reference |
|-------------------|--------------------------|----------------|----------------------------|----------------------|-----------|
| <sup>232</sup> Th | $1.405 \times 10^{10}$ y | $\alpha_1$     | 3.953                      | 23                   | 1, 2, 3   |
|                   |                          | $\alpha_2$     | 4.012                      | 77                   |           |
|                   |                          | $\text{ce}_1$  | 0.040                      | 18                   |           |
|                   |                          | $\text{ce}_2$  | 0.054                      | 5                    |           |
|                   |                          | $e_\nu$        | 0.00948                    | 40                   |           |
| <sup>228</sup> Ra | 5.75 y                   | $\beta^-$      | 0.055 (0.0141)             | 100                  | 1         |
|                   |                          | $\text{ce}$    | 0.0054                     | 27                   |           |
| <sup>228</sup> Ac | 6.13 h                   | $\beta_1^-$    | 0.456 (0.132)              | 5.3                  | 1, 4, 5   |
|                   |                          | $\beta_2^-$    | 0.494 (0.145)              | 6.9                  |           |
|                   |                          | $\beta_3^-$    | 0.620 (0.187)              | 4.6                  |           |
|                   |                          | $\beta_4^-$    | 0.996 (0.321)              | 7.9                  |           |
|                   |                          | $\beta_5^-$    | 1.026 (0.332)              | 3.5                  |           |
|                   |                          | $\beta_6^-$    | 1.125 (0.370)              | 11                   |           |
|                   |                          | $\beta_7^-$    | 1.180 (0.390)              | 39                   |           |
|                   |                          | $\beta_8^-$    | 1.752 (0.615)              | 14                   |           |
|                   |                          | $\beta_9^-$    | 1.819 (0.649)              | 2.7                  |           |
|                   |                          | $\beta_{10}^-$ | 2.089 (0.756)              | 6                    |           |
|                   |                          | $\text{ce}_1$  | 0.0368                     | 59                   |           |
|                   |                          | $\text{ce}_2$  | 0.0521                     | 21                   |           |
|                   |                          | $\text{ce}_3$  | 0.0743                     | 4.6                  |           |
|                   |                          | $\text{ce}_4$  | 0.078                      | 3.4                  |           |
|                   |                          | $\text{ce}_5$  | 0.093                      | 1.2                  |           |
|                   |                          | $\text{ce}_6$  | 0.108                      | 6.1                  |           |
|                   |                          | $\text{ce}_7$  | 0.123                      | 1.9                  |           |
|                   |                          | $\text{ce}_8$  | 0.1635                     | 1.4                  |           |
|                   |                          | $e_\nu$        | 0.00948                    | 40                   |           |
| <sup>230</sup> Th | 1.913 y                  | $X_1$          | 0.01297                    | 33                   |           |
|                   |                          | $X_2$          | 0.09557                    | 6.3                  |           |
|                   |                          | $\gamma_1$     | 0.1291                     | 2                    |           |
|                   |                          | $\gamma_2$     | 0.2095                     | 4                    |           |
|                   |                          | $\gamma_3$     | 0.2702                     | 4                    |           |
|                   |                          | $\gamma_4$     | 0.3230                     | 3                    |           |
|                   |                          | $\gamma_5$     | 0.3385                     | 11                   |           |
|                   |                          | $\gamma_6$     | 0.4095                     | 2                    |           |
|                   |                          | $\gamma_7$     | 0.4630                     | 4                    |           |
|                   |                          | $\gamma_8$     | 0.7719                     | 2                    |           |
|                   |                          | $\gamma_9$     | 0.7949                     | 4                    |           |
|                   |                          | $\gamma_{10}$  | 0.833                      | 3                    |           |
|                   |                          | $\gamma_{11}$  | 0.9111                     | 29                   |           |
|                   |                          | $\gamma_{12}$  | 0.9645                     | 6                    |           |
|                   |                          | $\gamma_{13}$  | 0.9689                     | 17                   |           |
|                   |                          | $\gamma_{14}$  | 1.4592                     | 1                    |           |
|                   |                          | $\gamma_{15}$  | 1.498                      | 2                    |           |
|                   |                          | $\gamma_{16}$  | 1.5881                     | 5                    |           |
|                   |                          | $\gamma_{17}$  | 1.63                       |                      |           |

ตารางที่ 2.6(ง) แสดงคุณสมบัติของธาตุในอนุกรมท่อเรียม (ต่อ)

| Nuclide           | Half-Life     | Radiation*      | Energy <sup>†</sup> | Intensity <sup>‡</sup> | Reference <sup>§</sup> |
|-------------------|---------------|-----------------|---------------------|------------------------|------------------------|
| <sup>226</sup> Ra | 3.64 d        | $\alpha_1$      | 5.449               | 5.2                    | 1, 3, 4                |
|                   |               | $\alpha_2$      | 5.638               | 94.8                   |                        |
|                   |               | X               | 0.0857              | 44.0                   |                        |
|                   |               | $\gamma$        | 0.24098             | 4.0                    |                        |
| <sup>228</sup> Rn | 55.3 s        | $\alpha$        | 6.288               | 100                    | 1                      |
| <sup>228</sup> Po | 0.15 s        | $\alpha$        | 6.778               | 100                    | 1, 3                   |
| <sup>228</sup> Pb | 10.64 h       | $\beta_1^-$     | 0.154 (0.0410)      | 5.1                    | 1, 4, 5, 6             |
|                   |               | $\beta_2^-$     | 0.332 (0.0938)      | 33                     |                        |
|                   |               | $\beta_3^-$     | 0.571 (0.171)       | 13                     |                        |
|                   |               | ce <sub>1</sub> | 0.14810             | 30                     |                        |
|                   |               | ce <sub>2</sub> | 0.21009             | 1.2                    |                        |
|                   |               | ce <sub>3</sub> | 0.22223             | 5.3                    |                        |
|                   |               | ce <sub>4</sub> | 0.23462             | 1.3                    |                        |
|                   |               | e <sub>A1</sub> | 0.00815             | 20                     |                        |
|                   |               | e <sub>A2</sub> | 0.05816             | 1.4                    |                        |
|                   |               | X <sub>1</sub>  | 0.01084             | 13.8                   |                        |
|                   |               | X <sub>2</sub>  | 0.07892             | 34.0                   |                        |
|                   |               | $\gamma_1$      | 0.23662             | 44.9                   |                        |
|                   |               | $\gamma_2$      | 0.30009             | 3.4                    |                        |
| <sup>228</sup> Bi | 60.55 min     | $\alpha_1$      | 6.051               | 25.2                   | 1, 3, 4, 5, 6          |
|                   |               | $\alpha_2$      | 6.090               | 9.6                    |                        |
|                   |               | $\beta_1^-$     | 0.625 (0.190)       | 2.2                    |                        |
|                   |               | $\beta_2^-$     | 0.733 (0.223)       | 1.3                    |                        |
|                   |               | $\beta_3^-$     | 1.519 (0.530)       | 5.0                    |                        |
|                   |               | $\beta_4^-$     | 2.246 (0.831)       | 54.3                   |                        |
|                   |               | ce <sub>1</sub> | 0.02450             | 19.6                   |                        |
|                   |               | ce <sub>2</sub> | 0.03615             | 4.6                    |                        |
|                   |               | e <sub>A</sub>  | 0.00778             | 12.0                   |                        |
|                   |               | X               | 0.01027             | 7.5                    |                        |
|                   |               | $\gamma_1$      | 0.03985             | 1.06                   |                        |
|                   |               | $\gamma_2$      | 0.7272              | 7.1                    |                        |
|                   |               | $\gamma_3$      | 0.7854              | 1.0                    |                        |
|                   |               | $\gamma_4$      | 1.6208              | 1.8                    |                        |
| <sup>228</sup> Po | 0.305 $\mu$ s | $\alpha$        | 8.784               | 64.07                  | 1, 3, 6                |
| <sup>228</sup> Tl | 3.07 min      | $\beta_1^-$     | 1.034 (0.341)       | 1.0                    | 1, 4, 5, 7             |
|                   |               | $\beta_2^-$     | 1.287 (0.440)       | 8.5                    |                        |
|                   |               | $\beta_3^-$     | 1.520 (0.533)       | 8.2                    |                        |
|                   |               | $\beta_4^-$     | 1.797 (0.647)       | 18.7                   |                        |
|                   |               | ce              | 0.18924             | 1.0                    |                        |
|                   |               | X               | 0.07674             | 2.3                    |                        |
|                   |               | $\gamma_1$      | 0.27735             | 2.4                    |                        |
|                   |               | $\gamma_2$      | 0.51080             | 6.5                    |                        |
|                   |               | $\gamma_3$      | 0.58314             | 30.5                   |                        |
|                   |               | $\gamma_4$      | 0.86037             | 4.6                    |                        |
|                   |               | $\gamma_5$      | 2.61466             | 35.93                  |                        |

\* "ce" = conversion electron; "e<sub>A</sub>" = Auger electron.

† For beta particles the maximum energy is given, with the average energy in parentheses.

‡ Relative to <sup>232</sup>Th decay rate; assumed secular equilibrium.

§ References: 1 – Martin and Blichert-Toft (1970); 2 – Schmorak (1970a); 3 – Rytz (1970); 4 – Beck (1972a); 5 – Bowman and MacMurdie (1974); 6 – Pancholi and Martin

ตารางที่ 2.7(ก) แสดงธาตุกัมมันตรังสีที่มีนุชร์ผลิตขึ้น

| Nuclide                                 | Origin* | Half-Life                 | Radiation**    | Energy*          | Intensity* | References* |
|---|---------|---------------------------|----------------|------------------|------------|-------------|
|   |         |                           |                | MeV              | percent    |             |
| <sup>1</sup> H                          | NE, NF  | 12.35 y                   | $\beta^-$      | 0.0185 (0.00568) | 100        | 1           |
| <sup>14</sup> C                         | NE, FF  | 5730 y                    | $\beta^-$      | 0.1561 (0.0493)  | 100        | 1           |
| <sup>54</sup> Mn                        | NE      | 312.5 d                   | $e_{\alpha 1}$ | 0.00057          | 149        | 1, 2        |
|   |         |                           | $e_{\alpha 2}$ | 0.00473          | 55.6       |             |
|   |         |                           | X <sub>α</sub> | 0.00547          | 23.6       |             |
| <sup>57</sup> Fe                        | NE      | 2.7 y                     | $\gamma$       | 0.83463          | 99.973     |             |
|   |         |                           | $e_{\alpha 1}$ | 0.00063          | 146.6      | 1           |
|   |         |                           | $e_{\alpha 2}$ | 0.00519          | 63.0       |             |
|   |         |                           | X <sub>α</sub> | 0.00595          | 25.7       |             |
| <sup>60</sup> Co                        | NE, NF  | 5.26 y                    | $\beta^-$      | 0.31738 (0.0959) | 99.92      | 1, 2        |
|   |         |                           | $\gamma_1$     | 1.17321          | 99.92      |             |
|   |         |                           | $\gamma_2$     | 1.33248          | 100        |             |
| <sup>65</sup> Zn                        | NE, NF  | 243.8 d                   | $e_{\alpha 1}$ | 0.00093          | 134        | 1, 2        |
|   |         |                           | $e_{\alpha 2}$ | 0.00703          | 51.6       |             |
|   |         |                           | $\beta^-$      | 0.331 (0.1433)   | 1.41       |             |
|   |         |                           | X <sub>α</sub> | 0.00513          | 35.2       |             |
|   |         |                           | $\gamma_1$     | 0.5110           | 2.32       |             |
| <sup>83</sup> Kr                        | NE, NF  | 10.73 y                   | $\beta^-$      | 1.11552          | 50.75      |             |
|   |         |                           | $\beta_1^-$    | 0.173 (0.0475)   | 0.43       | 2, 3        |
|   |         |                           | $\beta_2^-$    | 0.637 (0.2514)   | 99.57      |             |
| <sup>85</sup> Sr- <sup>85</sup> Y       | NE, NF  | 28.5 y (Sr)<br>64.0 h (Y) | $\gamma$       | 0.51399          | 0.43       |             |
| <sup>93</sup> Zr                        | NE      | 63.98 d                   | $\beta^-$      | 0.546 (0.1963)   | 100        | 1           |
|   |         |                           | $\beta_1^-$    | 2.274 (0.936)    | 99.93      |             |
|   |         |                           | $e_A$          | 0.00215          | 1.4        | 3, 4        |
|   |         |                           | $ce$           | 0.2164           | 1.1        |             |
|   |         |                           | $\beta_1^-$    | 0.3656 (0.109)   | 54.6       |             |
|   |         |                           | $\beta_2^-$    | 0.3981 (0.120)   | 44.4       |             |
|   |         |                           | $\gamma_1$     | 0.72418          | 44.4       |             |
| <sup>95</sup> Nb                        | NE      | 35.15 d                   | $\beta^-$      | 0.75672          | 54.6       |             |
|   |         |                           | $\beta_1^-$    | 0.1597 (0.0434)  | 99.92      | 3, 4        |
| <sup>100</sup> Ru-<br><sup>100</sup> Rh | NE, NF  | 369 d (Ru)<br>30.4 s (Rh) | $\gamma$       | 0.76579          | 99.92      |             |
|   |         |                           | $\beta_1^-$    | 0.0394 (0.0101)  | 100        | 1, 2        |
|   |         |                           | $\beta_2^-$    | 1.98 (0.736)     | 1.72       |             |
|   |         |                           | $\beta_3^-$    | 2.41 (0.986)     | 10.5       |             |
|   |         |                           | $\beta_4^-$    | 3.03 (1.280)     | 8.4        |             |
|   |         |                           | $\beta_5^-$    | 3.54 (1.515)     | 78.8       |             |
|   |         |                           | $\gamma_1$     | 0.51118          | 20.5       |             |
|   |         |                           | $\gamma_2$     | 0.6218           | 9.76       |             |
| <sup>125</sup> Sb-<br><sup>125</sup> Te | NE      | 2.77 y (Sb)<br>58 d (Te)  | $\gamma_3$     | 1.0501           | 1.45       |             |
|   |         |                           | $e_{\alpha 1}$ | 0.00319          | 54         | 1, 2        |
|   |         |                           | $e_{\alpha 2}$ | 0.02272          | 11.1       |             |
|   |         |                           | $ce_1$         | 0.00365          | 72         |             |
|   |         |                           | $ce_2$         | 0.03052          | 9.1        |             |
|   |         |                           | $ce_3$         | 0.03445          | 1.66       |             |
|   |         |                           | $ce_4$         | 0.07746          | 12.1       |             |
|   |         |                           | $ce_5$         | 0.10433          | 9.1        |             |
|   |         |                           | $ce_6$         | 0.10326          | 2.5        |             |
|   |         |                           | $\beta_1^-$    | 0.094 (0.0246)   | 13.3       |             |
|   |         |                           | $\beta_2^-$    | 0.124 (0.0329)   | 6.0        |             |

### ตารางที่ 2.7 (n) ต่อ

| Nuclide           | Origin   | Half-Life             | Radia-tion <sup>a</sup> | Energy   | Intensity <sup>b</sup> | Refer-ences <sup>c</sup> |
|-------------------|----------|-----------------------|-------------------------|----------|------------------------|--------------------------|
| (Cont'd)          |          |                       | X <sub>1</sub>          | 0.00503  | 2.10                   |                          |
|                   |          |                       | X <sub>2</sub>          | 0.03671  | 9.0                    |                          |
|                   |          |                       | γ <sub>1</sub>          | 0.08012  | 1.54                   |                          |
|                   |          |                       | γ <sub>2</sub>          | 0.13353  | 10.8                   |                          |
| <sup>239</sup> Pu | SNAP, NE | 87.75 y               | γ <sub>3</sub>          | 0.89643  | 1.47                   |                          |
| <sup>239</sup> Pu | NE, NF   | $2.439 \times 10^4$ y | α <sub>1</sub>          | 5.4992   | 71.1                   | 7, 8                     |
| <sup>239</sup> Pu | NE, NF   | 6537 y                | α <sub>2</sub>          | 5.4565   | 28.7                   | 6, 9                     |
| <sup>239</sup> Pu | NE, NF   |                       | α <sub>3</sub>          | 5.155    | 73.3                   |                          |
| <sup>239</sup> Pu | NE, NF   |                       | α <sub>4</sub>          | 5.143    | 15.1                   |                          |
| <sup>239</sup> Pu | NE, NF   | 14.8 y                | α <sub>5</sub>          | 5.105    | 11.5                   |                          |
| <sup>239</sup> Am | NE, NF   | 433 y                 | α <sub>6</sub>          | 5.1683   | 76.0                   | 8, 10                    |
|                   |          |                       | β <sup>-</sup>          | 0.0208   | 24.0                   |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>1</sub>         | 0.00475  | 100                    | 11                       |
|                   |          |                       | ce <sub>2</sub>         | 0.01160  | 8.7                    | 1                        |
|                   |          |                       | ce <sub>3</sub>         | 0.02063  | 11.4                   |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>4</sub>         | 0.02182  | 4.0                    |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>5</sub>         | 0.02485  | 10.2                   |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>6</sub>         | 0.02748  | 1.1                    |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>7</sub>         | 0.03170  | 3.7                    |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>8</sub>         | 0.03770  | 1.4                    |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>9</sub>         | 0.037936 | 2.7                    |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>10</sub>        | 0.053813 | 34.0                   |                          |
|                   |          |                       | ce <sub>11</sub>        | 0.058035 | 10.3                   |                          |
|                   |          |                       | e <sub>A</sub>          | 0.01009  | 3.7                    |                          |
|                   |          |                       | α <sub>1</sub>          | 5.3854   | 36.0                   |                          |
|                   |          |                       | α <sub>2</sub>          | 5.4430   | 1.6                    |                          |
|                   |          |                       | α <sub>3</sub>          | 5.4857   | 12.8                   |                          |
|                   |          |                       | X                       | 0.01394  | 55.2                   |                          |
|                   |          |                       | γ <sub>1</sub>          | 0.02635  | 29.0                   |                          |
|                   |          |                       | γ <sub>2</sub>          | 0.059536 | 2.5                    |                          |
|                   |          |                       |                         |          | 35.9                   |                          |

<sup>a</sup> "NE" – Nuclear explosions

"NF" – Nuclear facilities

"SNAP" – SNAP-9A (System for Nuclear Auxiliary Power) which dispersed about 1 kg <sup>239</sup>Pu in the earth's atmosphere (Hardy *et al.*, 1973).

"FF" – Fossil fuel power plants and other industries.

<sup>b</sup> "ce" = Conversion electron; "e<sub>A</sub>" = Auger electron; "X<sub>K</sub>" = K x ray.

<sup>c</sup> For beta particles the maximum energy is given, with the average energy in parentheses.

<sup>a</sup> Percentage yield relative to total radionuclide decay rate.

<sup>b</sup> References: 1 – Martin and Blichert-Toft (1970); 2 – Bowman and MacMurdo (1974); 3 – Martin (1973); 4 – Medsker and Horen (1972); 5 – Horen (1972); 6 – Nuclear Data Group (1965); 7 – Ellis (1970a); 8 – Rytz (1973); 9 – Artru-Cohen (1971); 10 – Schmorak (1971); 11 – Ellis (1970b).

ตารางที่ 3.1 เวิร์กชีตสำหรับคำนวณการปรับเทียบหัวดังรังสี

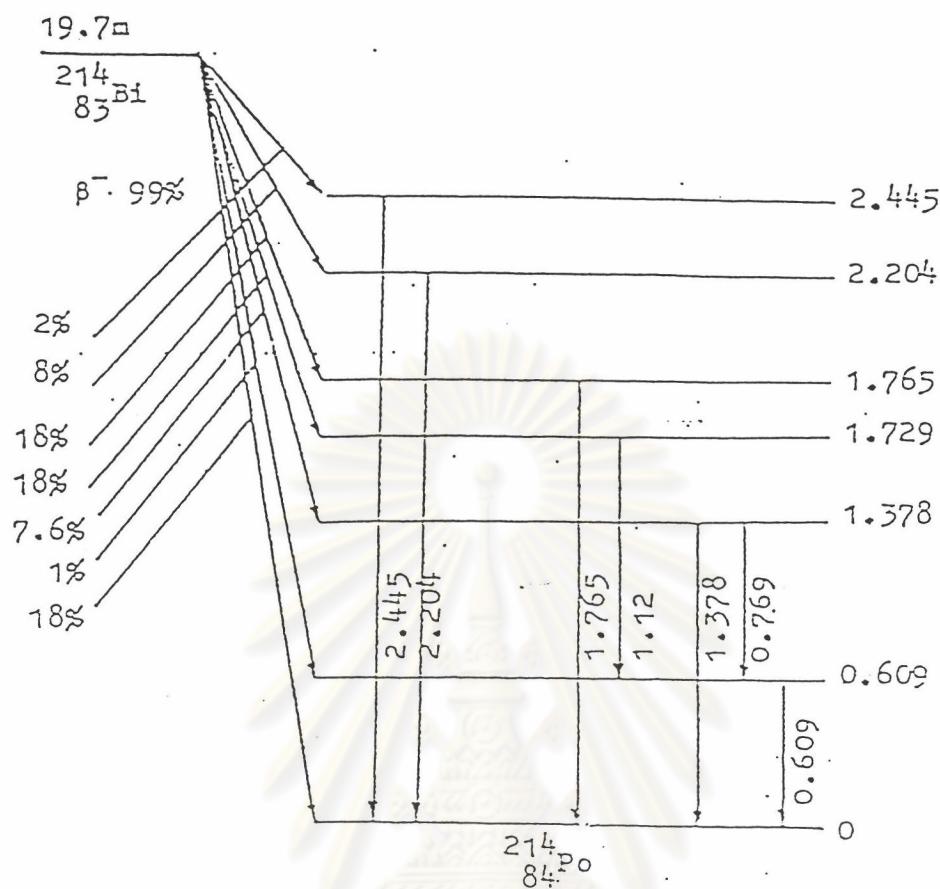
|    | A   | B         | C                     | D         | E         | F         | G         | H         | I         | J         | K         | L        | M         | N        | O        |
|----|-----|-----------|-----------------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|----------|-----------|----------|----------|
| 1  | deg | rad       | exp(-ua*h/c d/d(deg)) | sin*exp   | Phi       | Nf/N0     | Us        | Ua        | In (k-40) | c3        | c2        | c1       | c0        | p        |          |
| 2  | 0   | 0         | 0.9936756             | 0         | 0         | 0         | -         | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 3  | 0.1 | 0.0017453 | 0.9936756             | 0.0162083 | 0.0017343 | 0.0162083 | 1.0080368 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 4  | 0.2 | 0.0034907 | 0.9936756             | 0.0324166 | 0.0034686 | 0.0324166 | 1.0073812 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 5  | 0.3 | 0.005236  | 0.9936755             | 0.0486248 | 0.0052028 | 0.0486248 | 1.0067332 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 6  | 0.4 | 0.0069813 | 0.9936755             | 0.0648328 | 0.0069371 | 0.0648328 | 1.0060928 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 7  | 0.5 | 0.0087266 | 0.9936754             | 0.0810406 | 0.0086713 | 0.0810406 | 1.00546   | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 8  | 0.6 | 0.010472  | 0.9936753             | 0.0972482 | 0.0104056 | 0.0972482 | 1.0048347 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 9  | 0.7 | 0.0122173 | 0.9936752             | 0.1134554 | 0.0121397 | 0.1134554 | 1.0042169 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 10 | 0.8 | 0.0139626 | 0.993675              | 0.1296623 | 0.0138739 | 0.1296623 | 1.0036065 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 11 | 0.9 | 0.015708  | 0.9936748             | 0.1458688 | 0.015608  | 0.1458688 | 1.0030036 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 12 | 1   | 0.0174533 | 0.9936747             | 0.1620749 | 0.017342  | 0.1620749 | 1.0024081 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 13 | 1.1 | 0.0191986 | 0.9936745             | 0.1782805 | 0.019076  | 0.1782805 | 1.00182   | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 14 | 1.2 | 0.020944  | 0.9936742             | 0.1944855 | 0.0208099 | 0.1944855 | 1.0012393 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 15 | 1.3 | 0.0226893 | 0.993674              | 0.2106898 | 0.0225438 | 0.2106898 | 1.0006658 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 16 | 1.4 | 0.0244346 | 0.9936737             | 0.2268936 | 0.0242776 | 0.2268936 | 1.0000997 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 17 | 1.5 | 0.0261799 | 0.9936735             | 0.2430966 | 0.0260113 | 0.2430966 | 0.9995408 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 18 | 1.6 | 0.0279253 | 0.9936732             | 0.2592989 | 0.027745  | 0.2592989 | 0.9989892 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 19 | 1.7 | 0.0296706 | 0.9936729             | 0.2755004 | 0.0294785 | 0.2755004 | 0.9984447 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |

|     | A    | B         | C         | D         | E         | F         | G         | H         | I         | J         | K         | L        | M         | N        | O        |
|-----|------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|----------|-----------|----------|----------|
| 896 | 89.4 | 1.5603244 | 0.5456039 | 5.0988221 | 0.545574  | 5.0988221 | 0.0209772 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 897 | 89.5 | 1.5620697 | 0.4833422 | 4.5170447 | 0.4833238 | 4.5170447 | 0.0155583 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 898 | 89.6 | 1.563815  | 0.403014  | 3.7663947 | 0.4030042 | 3.7663947 | 0.010121  | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 899 | 89.7 | 1.5655603 | 0.2976885 | 2.7820978 | 0.2976845 | 2.7820978 | 0.0046654 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 900 | 89.8 | 1.5673057 | 0.1624221 | 1.5179545 | 0.1624211 | 1.5179545 | -0.000809 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 901 | 89.9 | 1.569051  | 0.0263811 | 0.2465519 | 0.0263811 | 0.2465519 | -0.006301 | 0.0850741 | 6.344E-05 | 7.2868764 | -9.10E-01 | 1.26E+00 | -3.82E-01 | 1.01E+00 | 1.59E+00 |
| 902 |      |           |           |           |           |           |           |           |           |           |           |          |           |          |          |
| 903 |      |           |           |           |           |           |           |           |           |           |           |          |           |          |          |
|     |      | 878.04579 | 5168.3629 | 553.01483 | 5168.3629 | 0.8628201 |           |           |           |           |           |          |           |          |          |

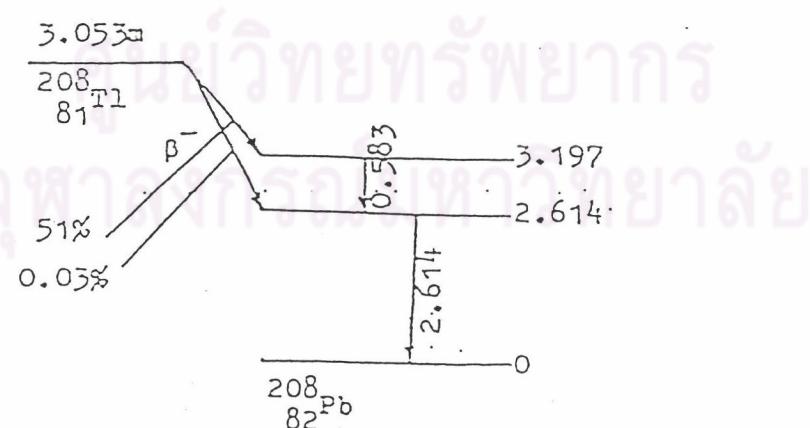
|    | P                                | Q                             | R                                  | S                             | T                         | U               |
|----|----------------------------------|-------------------------------|------------------------------------|-------------------------------|---------------------------|-----------------|
| 1  | eff(1461)                        | N0/flux                       | N0(counts)/6000 sec                | cps                           | flux/I(table)             | Nf/I            |
| 2  | 1.68E-05                         | 2.11E+00                      | 1658(+-)148                        | 0.27633+-0.02466              | 2.03E-01                  | 0.369002836     |
| 3  |                                  | (cps/photon/cm^2.sec)         |                                    |                               | (Photon/cm^2.sec/micro R) | (cps/mico R /h) |
| 4  |                                  |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 5  | from equation y= 0.2584*X^0.4911 |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 6  | at alpha/p= 0 flux at1461keV     |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 7  | =                                | 9.256615626                   | (Photon/cm^2 sec per photon/sec.g) |                               |                           |                 |
| 8  |                                  |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 9  | so flux/S = flux*intensity       |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 10 | =                                | 9.25661*0.107(from table 2.6) |                                    |                               |                           |                 |
| 11 | or                               | 0.990457872                   | photons/cm^2/sec/Bq/g              |                               |                           |                 |
| 12 |                                  | 0.036642911                   | photons/cm^2/sec/pCi/g             |                               |                           |                 |
| 13 |                                  |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 14 |                                  | (flux/I)/(flux/S)=S/I         |                                    | the unit is (micro R/h/pCi/g) |                           |                 |
| 15 |                                  |                               | 5.53995294                         |                               |                           |                 |
| 16 |                                  |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 17 | Nf/S = (Nf/I) / (S/I)            |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 18 | Nf/S =                           | 0.066607576                   | (cps/(pCi/g))                      |                               |                           |                 |
| 19 |                                  |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 20 | cps/(Nf/S)                       |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 21 | =                                | 4.148677222                   | (+-)                               | 0.370328244                   |                           |                 |
| 22 | =                                | 4.148(+-)0.370                | pCi/g                              |                               |                           |                 |
| 23 | =                                | 153.500(+-)13.700             | Bq/kg                              |                               |                           |                 |
| 24 | และ cps/ (Nf/I)                  |                               |                                    |                               |                           |                 |
| 25 | =                                | 0.74885603+-0.06684501        | micro R/h                          |                               |                           |                 |

|    | A                 | B      | C            | D        | E          | F         | G   | H     | I      | J     | K       | L   |  |
|----|-------------------|--------|--------------|----------|------------|-----------|---|-------|--------|-------|---------|-----|--|
| 1  |                   |        |              |          |            |           | ตัวอย่างวีร์กชีตการวิเคราะห์ K , U และ Th ในดิน (ผลจากในห้องปฏิบัติการ) |       |        |       |         |     |  |
| 2  |                   |        |              |          |            |           | PEAK INTEGRAL (COUNTS PER 15000S )                                      |       |        |       |         |     |  |
| 3  |                   |        |              |          |            |           | K Peak  |       | U Peak |       | Th Peak |     |  |
| 4  |                   |        |              |          |            |           | Raw   | Net   | Raw    | Net   | Raw     | Net |  |
| 5  | BG                |        | BACKGROUND   |          | I ..k      | 60109     |   | 14092 |        | 9465  |         |     |  |
| 6  |                   |        |              |          | II ..u-th  | 61597     |   | 14639 |        | 9609  |         |     |  |
| 7  | STD's             | K      |              | 2.24     | %          | 84254     | 24145   | 15390 | 1298   | 9694  | 229     |     |  |
| 8  |                   | U      |              | 3.40E-06 | ppm        | 64051     | 2454  | 22615 | 7976   | 10060 | 451     |     |  |
| 9  |                   | Th     |              | 2.07E-06 | ppm        | 61835     | 238   | 15001 | 362    | 11415 | 1806    |     |  |
| 10 |                   |        |              |          |            |           |   |       |        |       |         |     |  |
| 11 |                   |        |              |          |            | Raw       | Net   | Raw   | Net    | Raw   | Net     |     |  |
| 12 | BG                |        | BACKGROUND   |          | I          | 58973     |   | 15897 |        | 9266  |         |     |  |
| 13 |                   |        |              |          | II for pae | 61817     |   | 14478 |        | 9784  |         |     |  |
| 14 | SAMPLES           |        | chul         |          |            | 93930     | 34957   | 17380 | 1483   | 9666  | 400     |     |  |
| 15 |                   |        | ong1         |          |            | 93075     | 34102   | 18351 | 2454   | 10466 | 1200    |     |  |
| 16 |                   |        | ong2         |          |            | 97263     | 38290   | 18347 | 2450   | 10566 | 1300    |     |  |
| 17 |                   |        | uthi2        |          |            | 311101    | 252128  | 20472 | 4575   | 13687 | 4421    |     |  |
| 18 |                   |        | uthi3        |          |            | 329210    | 270237  | 20394 | 4497   | 13456 | 4190    |     |  |
| 19 |                   |        | pung1        |          |            | 207759    | 148786  | 19009 | 3112   | 10874 | 1608    |     |  |
| 20 |                   |        | pae3         |          |            | 70820     | 9003  | 16418 | 1940   | 10484 | 700     |     |  |
| 21 |                   |        | pae2         |          |            | 69061     | 7244  | 16188 | 1710   | 10284 | 500     |     |  |
| 22 |                   |        | map1         |          |            | 66048     | 7075  | 21906 | 6009   | 14258 | 4992    |     |  |
| 23 |                   |        | map3         |          |            | 65967     | 6994  | 21693 | 5796   | 14181 | 4915    |     |  |
| 24 | specific activity |        |              |          |            |           |   |       |        |       |         |     |  |
| 25 |                   | std K  | 0.6985       | Bq/g     | =          | 18.880    | pCi/g   |       |        |       |         |     |  |
| 26 |                   | std U  | 0.04164      | Bq/g     | =          | 1.1255292 | pCi/g   |       |        |       |         |     |  |
| 27 |                   | std Th | 0.01619      | Bq/g     | =          | 0.4376157 | pCi/g   |       |        |       |         |     |  |
| 28 |                   |        |              |          |            |           |   |       |        |       |         |     |  |
| 29 | ****              | 1 Bq = | 2.703x10^-11 | Ci       |            |           |   |       |        |       |         |     |  |
| 30 |                   | =      | 27.03        | pCi      |            |           |   |       |        |       |         |     |  |

|    | O        | P     | Q                 | R                   | S           | T           | U           | V           | W           | X     | Y           | Z      | AA | AB   | AC |
|----|----------|-------|-------------------|---------------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------|-------------|--------|----|------|----|
| 3  | Wt. in g |       |                   |                     |             |             |             |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 4  |          |       |                   |                     |             |             | s1          | គោលការណ៍ K  |             |       |             |        |    |      |    |
| 5  | 400      |       |                   |                     |             |             | s2          | គោលការណ៍ U  |             |       |             |        |    |      |    |
| 6  | 400      |       | s1 = 0.307673     |                     |             |             | s3          | គោលការណ៍ K  |             |       |             |        |    |      |    |
| 7  | 400      |       | s2= 0.200443      | s3= 0.1317829       |             |             |             |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 8  |          |       |                   |                     |             |             |             |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 9  |          |       |                   |                     |             |             |             |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 10 |          |       |                   |                     |             |             |             |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 11 |          |       |                   |                     |             |             |             |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 12 | 260      |       | % K = 0.491921103 | U (ppm)= 9.1999E-07 | Th(ppm)=    | 7.05E-07    |             | Net K       | 34472.67609 | Net U | 1402.822813 | Net Th |    | 400  |    |
| 13 | 265      |       | 0.465696713       |                     | 1.42423E-06 |             | 2.08E-06    | Net K       | 33262.83595 | Net U | 2213.468439 | Net Th |    | 1200 |    |
| 14 | 300      |       | 0.463083775       |                     | 1.24441E-06 |             | 1.99E-06    | Net K       | 37445.05543 | Net U | 2189.424142 | Net Th |    | 1300 |    |
| 15 | 550      |       | 1.689145281       |                     | 1.14362E-06 |             | 3.69E-06    | Net K       | 250410.4306 | Net U | 3688.841639 | Net Th |    | 4421 |    |
| 16 | 570      |       | 1.748055143       |                     | 1.09401E-06 |             | 3.87E-06    | Net K       | 268559.6249 | Net U | 3657.143965 | Net Th |    | 4190 |    |
| 17 | 340      |       | 1.611944857       |                     | 1.39904E-06 |             | 2.17E-06    | Net K       | 147715.7814 | Net U | 2789.687708 | Net Th |    | 1608 |    |
| 18 | 445      |       | 0.069670414       |                     | 6.89591E-07 |             | 7.21E-07    | Net K       | 8357.035906 | Net U | 1799.689922 | Net Th |    | 700  |    |
| 19 | 365      |       | 0.067924496       |                     | 7.52016E-07 |             | 6.28E-07    | Net K       | 6682.823111 | Net U | 1609.778516 | Net Th |    | 500  |    |
| 20 | 487      |       | 0.03715122        |                     | 1.75357E-06 |             | 4.7E-06     | Net K       | 4876.193462 | Net U | 5008.388704 | Net Th |    | 4992 |    |
| 21 | 470      |       | 0.03841018        |                     | 1.74532E-06 |             | 4.79E-06    | Net K       | 4866.126443 | Net U | 4810.822813 | Net Th |    | 4915 |    |
| 22 |          |       | pCi/g             |                     | pCi/g       |             | pCi/g       |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 23 |          | chul  | 4.146292074       |                     | 0.30455174  |             | 0.149115155 |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 24 |          | ong1  | 3.925252601       |                     | 0.471475438 |             | 0.438904983 |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 25 |          | ong2  | 3.90322874        | 3.914240671         | 0.411945972 | 0.441710705 | 0.420007685 | 0.429456334 |             |       |             |        |    |      |    |
| 26 |          | uthi2 | 14.23742476       |                     | 0.378581105 |             | 0.779099571 |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 27 |          | uthi3 | 14.73396271       | 14.48569374         | 0.362158609 | 0.370369857 | 0.712482673 | 0.745791122 |             |       |             |        |    |      |    |
| 28 |          | pung1 | 13.58671979       |                     | 0.463135727 |             | 0.458397528 |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 29 |          | pae3  | 0.587236209       |                     | 0.228280748 |             | 0.152466057 |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 30 |          | pae2  | 0.572520266       | 0.579878237         | 0.248945841 | 0.238613294 | 0.132773768 | 0.142619912 |             |       |             |        |    |      |    |
| 31 |          | map1  | 0.313139254       |                     | 0.580497934 |             | 0.993529474 |             |             |       |             |        |    |      |    |
| 32 |          | map3  | 0.32375075        | 0.318445002         | 0.57776751  | 0.579132722 | 1.013586469 | 1.003557971 |             |       |             |        |    |      |    |

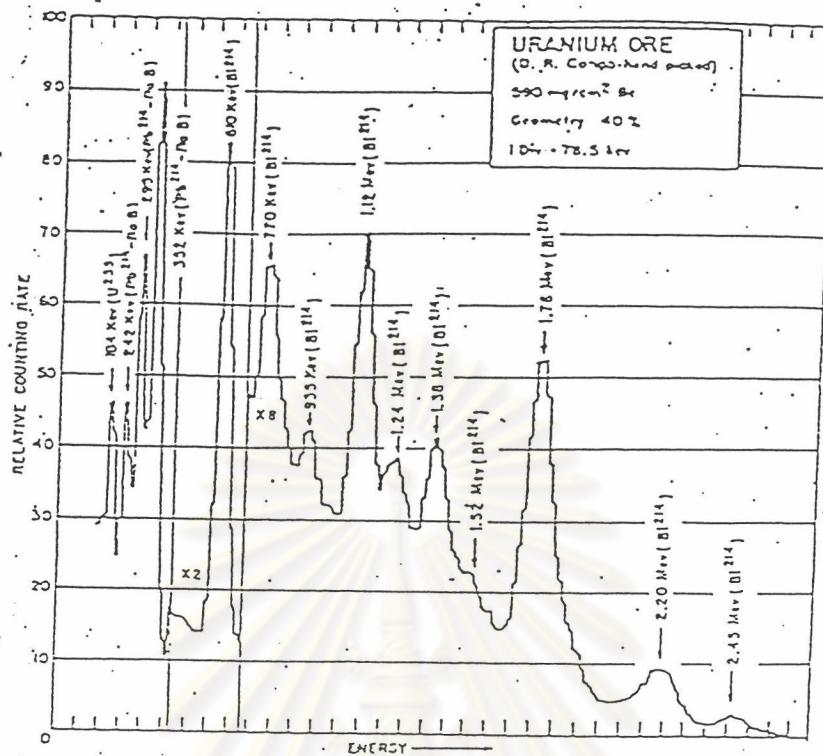


รูปที่ 2.1 รูปแบบการสลายตัว (decay scheme) ของบิสเมท-214

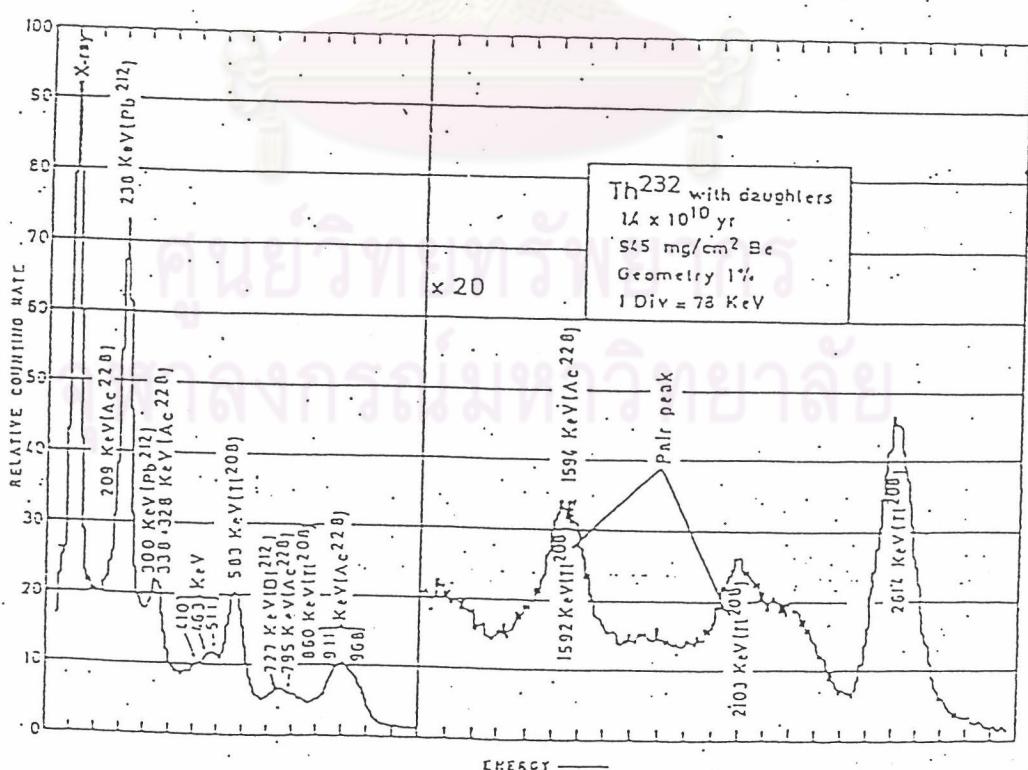


รูปที่ 2.2

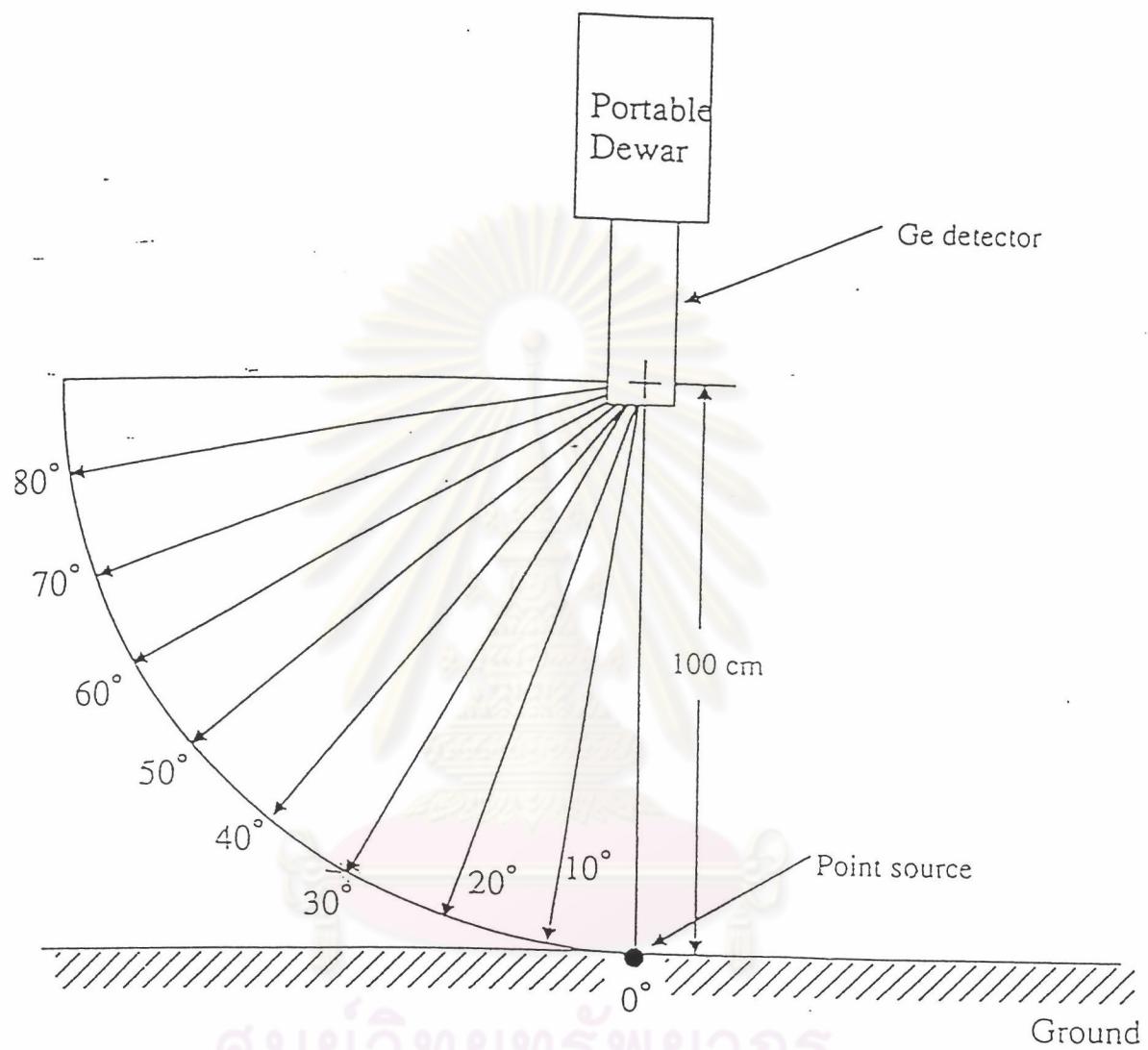
รูปแบบการสลายตัว (decay scheme) ของแทลเลียม-208



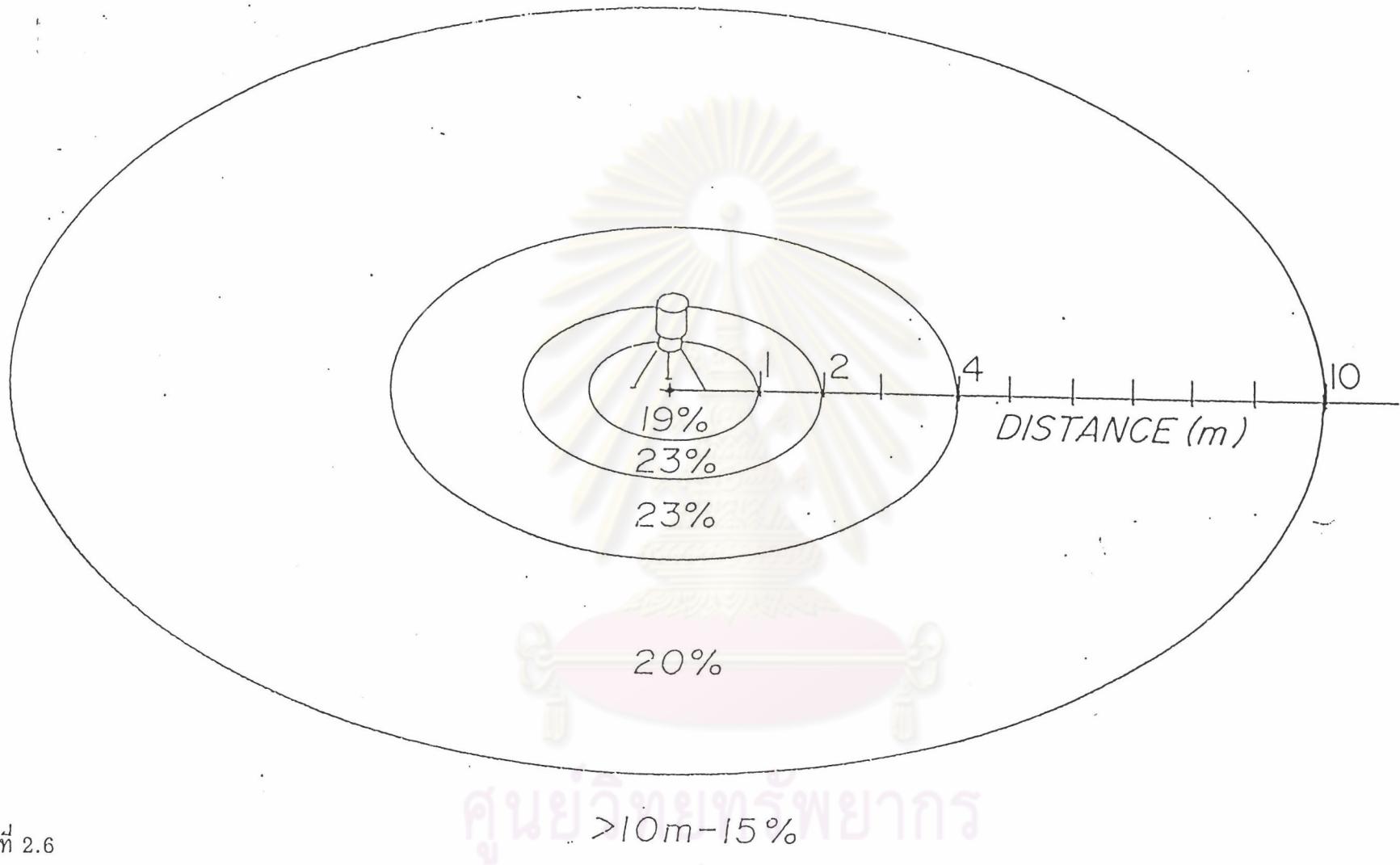
รูปที่ 2.3 สเปกตรัมของยูเรเนียม(U-238)



รูปที่ 2.4 สเปกตรัมของทโธเรียม-232 และผลผลิตในกระบวนการ

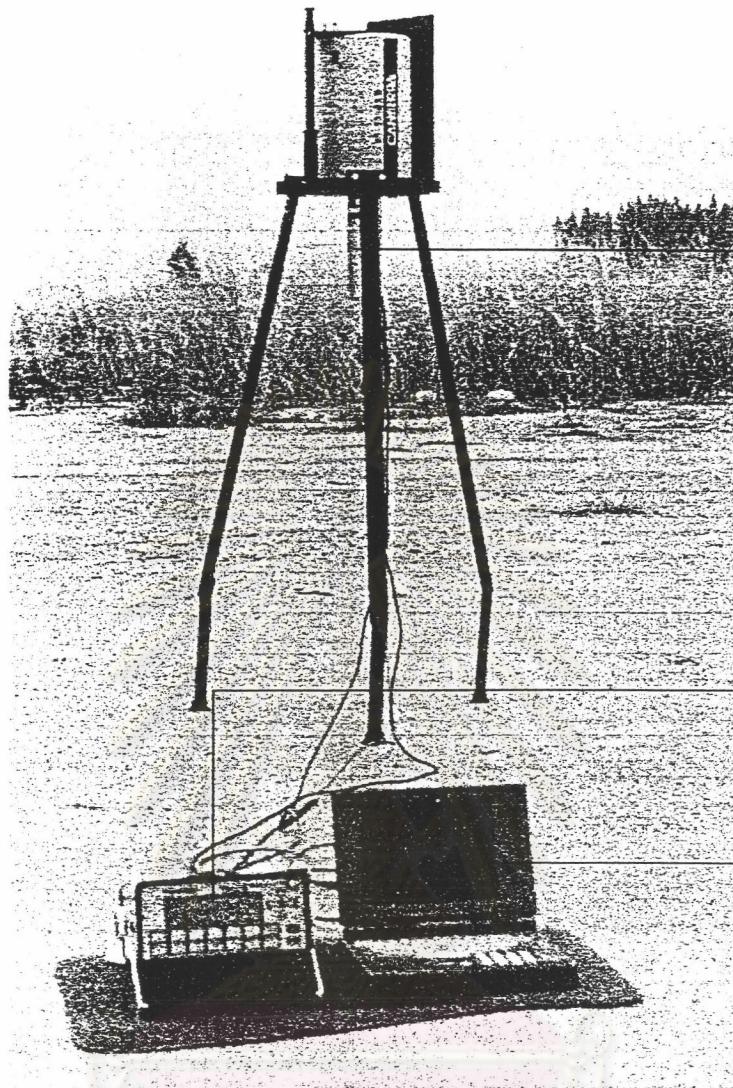


รูปที่ 2.5 แสดงวิธีการปรับเทียบประสิทธิภาพในแต่ละมุม สำหรับการวัดรังสีในสิ่งแวดล้อม โดยที่ เสน่ห์คงของประสิทธิภาพถูกกำหนดโดยการวัดทุก point source ในทุก ๆ 10 องศา



รูปที่ 2.6

แสดงความสัมพันธ์ของฟลักซ์ที่มีผลต่อพื้นดิน ณ. ระดับความสูง 1 เมตรจากหัววัด ในกรณีของรังสีที่มีพลังงานระดับกลาง ( $662 \text{ keV}$ ) และเส้นที่แสดงถึงเปอร์เซนต์การกระจายของฟลักซ์ในดิน เมื่อ  $\alpha/\rho = 0.21 \text{ cm}^2 \text{ g}^{-1}$



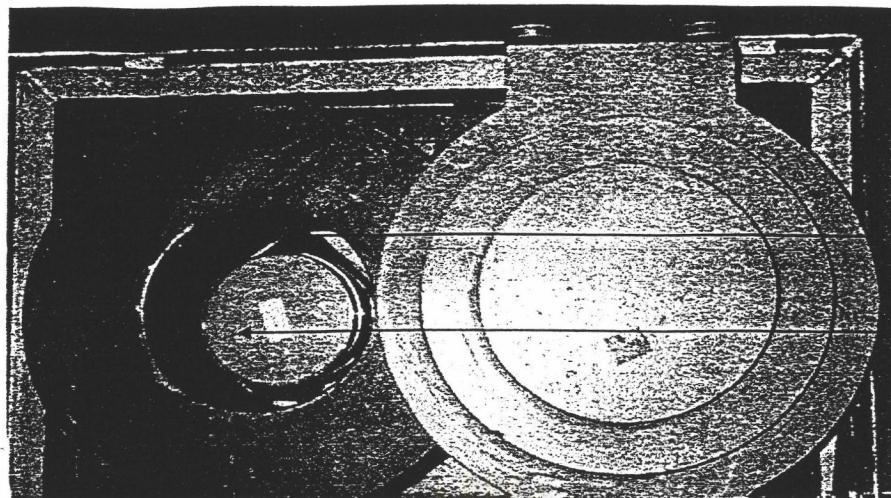
หัววัดรังสี  
เจอร์เมเนี่ยนความบริสุทธิ์สูง

MCA แบบกระเบ้าหิ้ว

คอมพิวเตอร์แบบกระเบ้าหิ้ว

รูปที่ 2.7 แสดงการจัดระบบวัดรังสีแกมมาในพื้นที่จริง

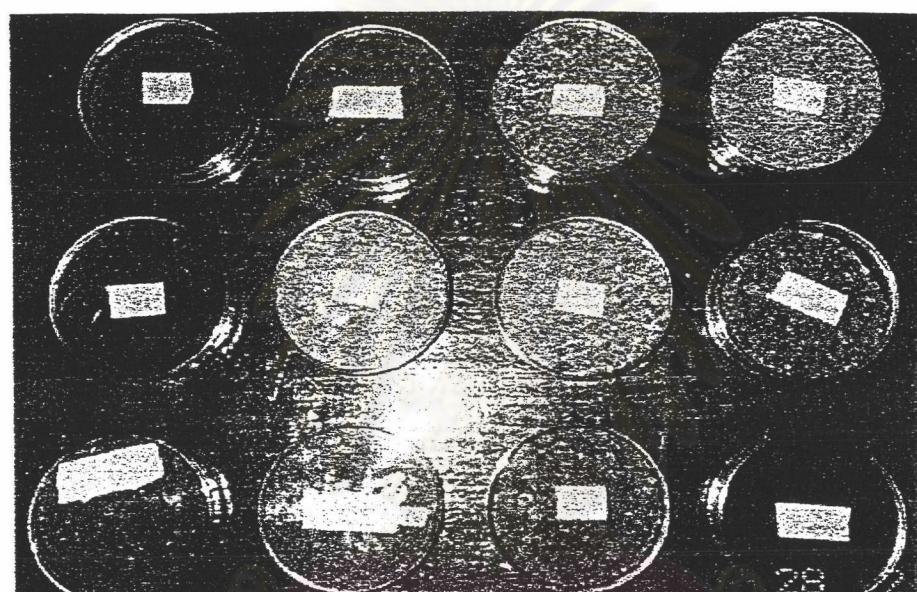
ศูนย์วิทยาศาสตร์พยากรณ์  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 3.1

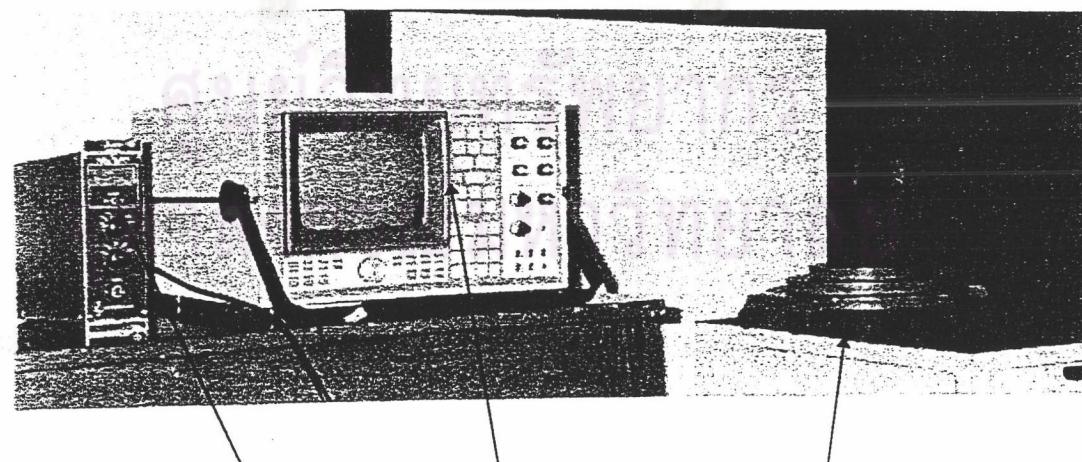
หัววัดรังสี NaI(Tl)  
5 นิ้ว x 5 นิ้ว

ภาค南北  
ตัวอย่างดิน



รูปที่ 3.2

ภาค南北  
ตัวอย่างดินจากพื้นที่ต่างๆ



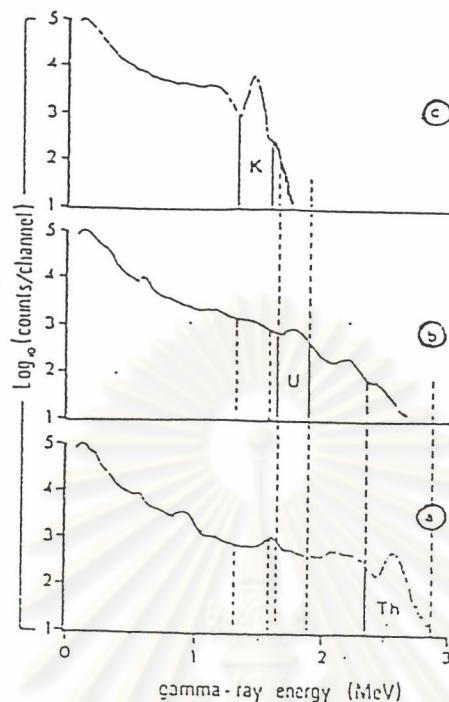
รูปที่ 3.3

ตัวจ่ายกำลังไฟฟ้าศักย์สูง

หลุมที่บรรจุหัววัด NaI(Tl) 5 นิ้ว x 5 นิ้ว

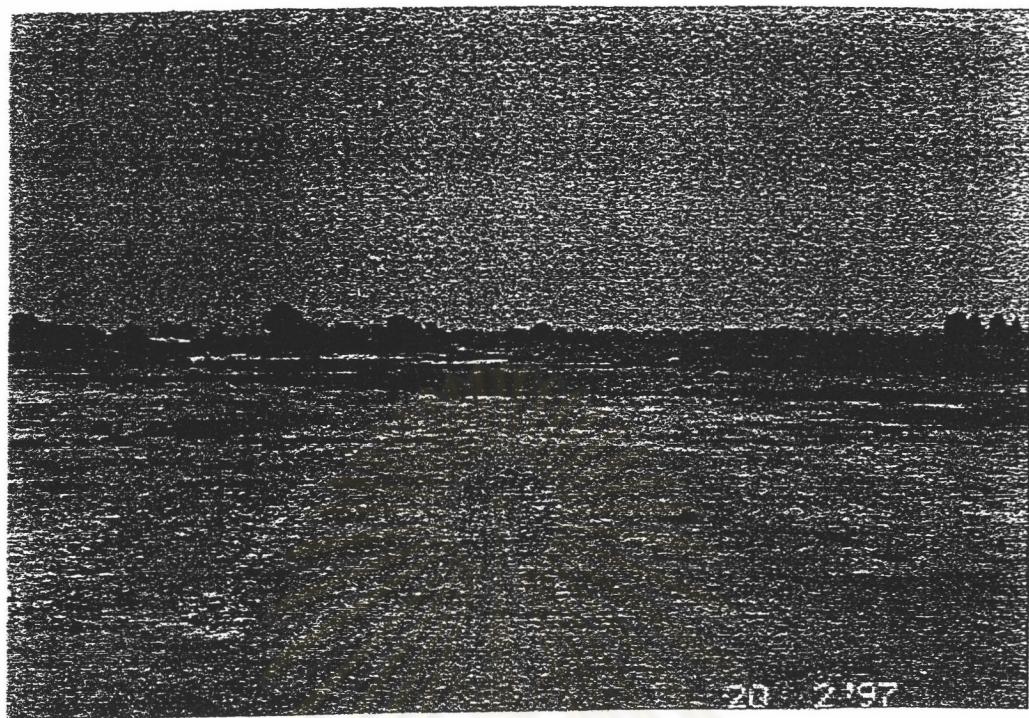
MCA

การจัดเครื่องมือวัดในห้องปฏิบัติการ

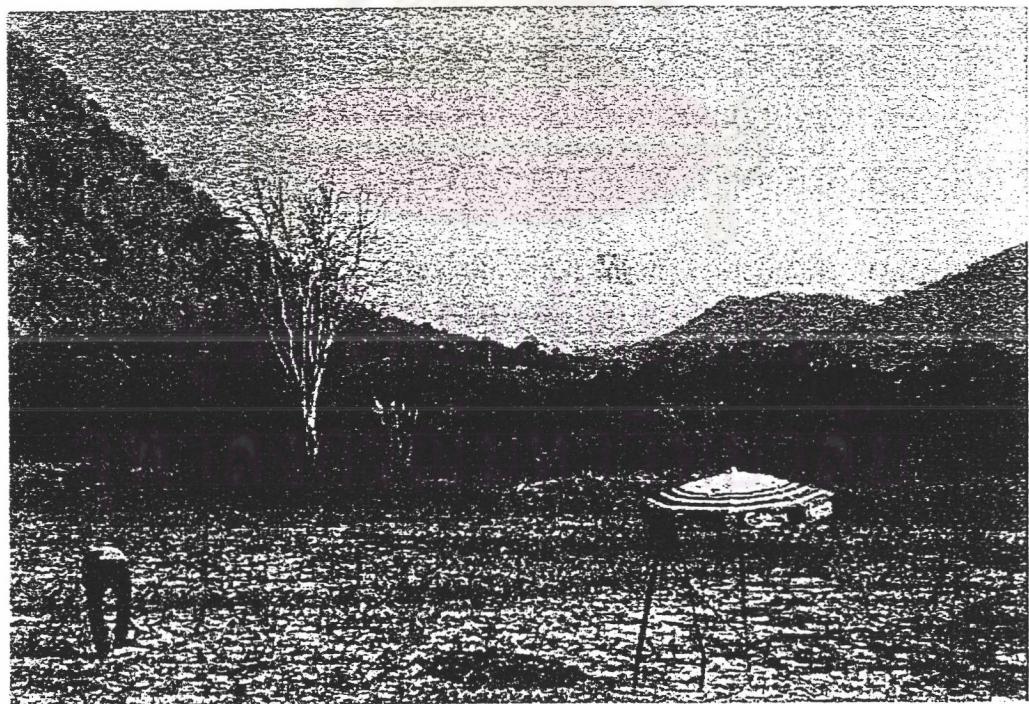


รูปที่ 3.4 สเปกตรัมของรังสีแกมมาจากสารมาตราฐาน (a) ทอเรียม  
(b) ยูเรเนียม (c) โพแทสเซียม

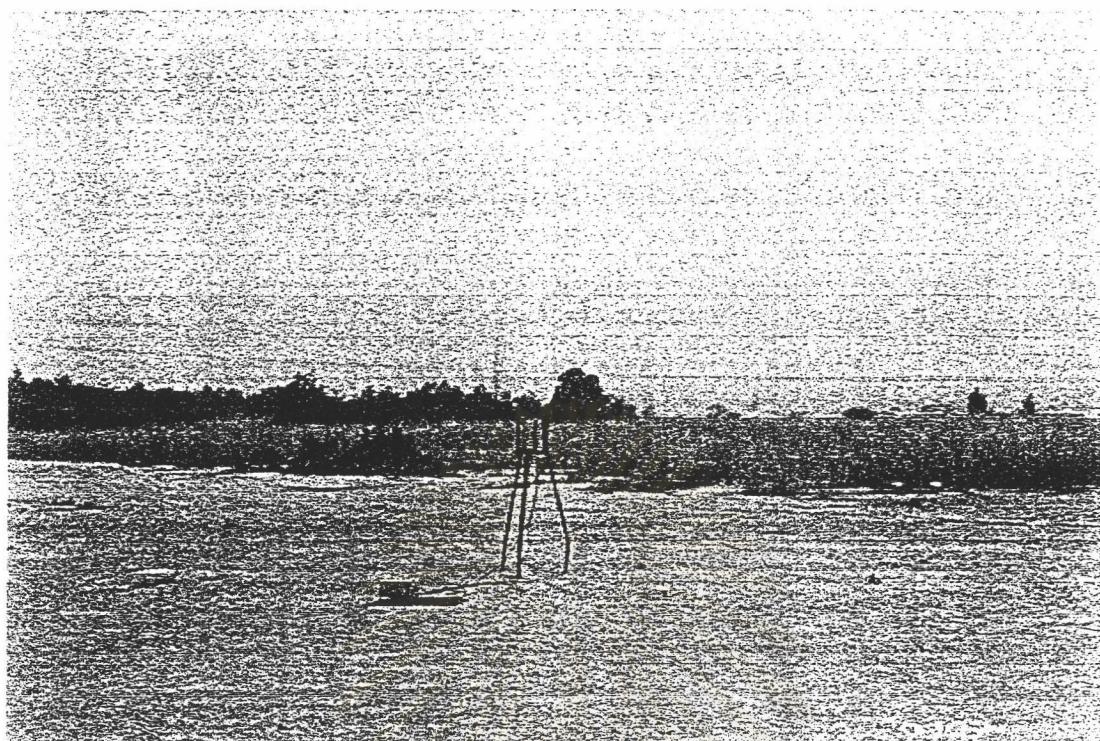
ศูนย์วิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



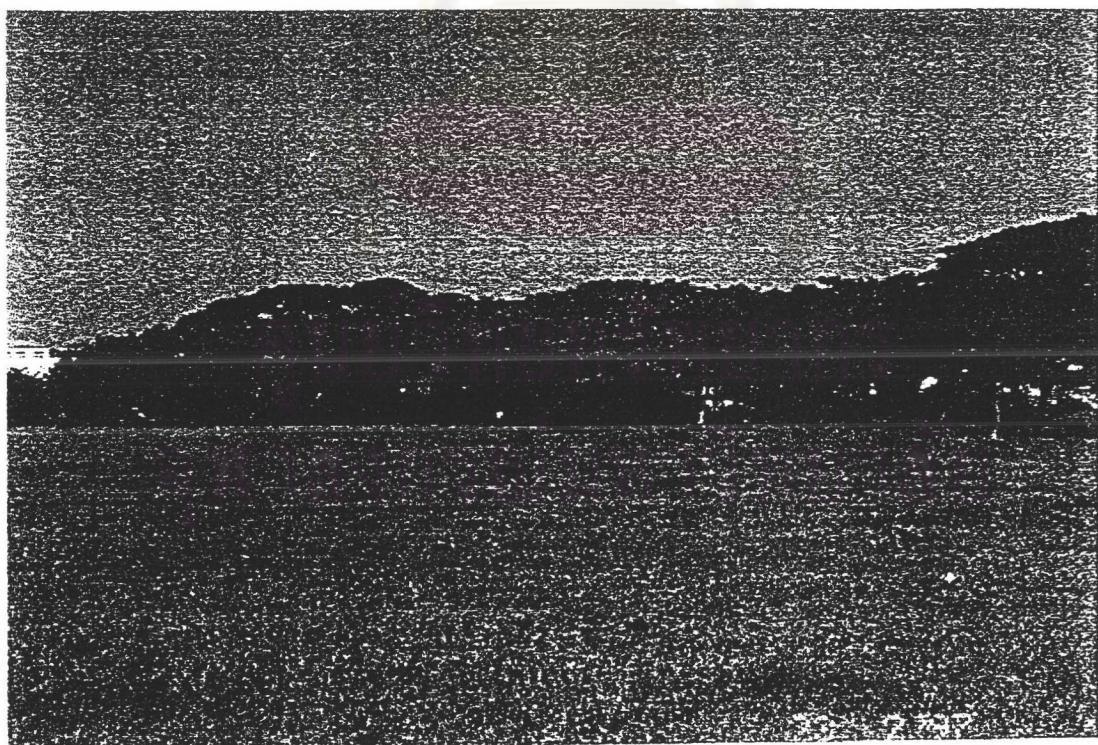
รูปที่ 4.1 แสดงลักษณะพื้นที่ ในบริเวณสถานที่ก่อสร้างคุนย์วิจัยนิวเคลียร์องครักษ์



รูปที่ 4.2 แสดงลักษณะพื้นที่ ในบริเวณ อำเภอบ้านไร่ จังหวัดอุทัยธานี



รูปที่ 4.3 บริเวณนิคมอุตสาหกรรมมาบตาพุด ระยอง



รูปที่ 4.4 บริเวณใกล้ชายหาด บ้านเพ ระยอง



ภาคผนวก

# ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## ภาคผนวก ก

### การปรับเทียบหัวดรังสีเจอร์เมเนี่ยมความบริสุทธิ์สูง สำหรับการวัดรังสีในสิ่งแวดล้อม

จากการทำการวัดรังสีจากต้นกำเนิดรังสีมาตรฐานแบบจุด จำนวน 5 ชนิด หลายพลังงาน ที่มุนต่างๆ ได้ผลการวัด และการคำนวณประสิทธิภาพของการวัด โดยใช้ GANAAS ได้ดังตาราง

ผ-ก-1

| ตารางแสดงค่าประสิทธิภาพของการวัด จากการวัดต้นกำเนิดรังสีมาตรฐาน หลายพลังงาน ที่ มุน 0 นิ่ง มุน 90 ( วัดที่ความสูง 100 cm. ใช้เวลาวัด 4000 วินาที ) |              |              |              |              |              |              |              |              |              |              |  |  |
|--|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--|--|
| energy   | eff degree 0 | eff degree10 | eff degree20 | eff degree30 | eff degree40 | eff degree50 | eff degree60 | eff degree70 | eff degree80 | eff degree90 |  |  |
| 276.3  | 4.52E-05     | 3.61E-05     | 3.61E-05     | 3.56E-05     | 3.54E-05     | 3.51E-05     | 3.47E-05     | 3.36E-05     | 3.30E-05     | 3.26E-05     |  |  |
| 302.7  | 4.27E-05     | 3.28E-05     | 3.23E-05     | 3.15E-05     | 3.12E-05     | 3.09E-05     | 3.09E-05     | 3.01E-05     | 2.85E-05     | 2.74E-05     |  |  |
| 355.9  | 3.86E-05     | 2.67E-05     | 2.67E-05     | 2.66E-05     | 2.62E-05     | 2.59E-05     | 2.59E-05     | 2.58E-05     | 2.47E-05     | 2.31E-05     |  |  |
| 383.7  | 3.69E-05     | 2.53E-05     | 2.51E-05     | 2.50E-05     | 2.50E-05     | 2.48E-05     | 2.47E-05     | 2.41E-05     | 2.26E-05     | 2.14E-05     |  |  |
| 511  | 3.09E-05     | 2.00E-05     | 2.00E-05     | 2.00E-05     | 1.99E-05     | 1.98E-05     | 1.98E-05     | 1.92E-05     | 1.90E-05     | 1.79E-05     |  |  |
| 661.66   | 2.63E-05     | 1.60E-05     | 1.60E-05     | 1.58E-05     | 1.57E-05     | 1.50E-05     | 1.50E-05     | 1.50E-05     | 1.50E-05     | 1.48E-05     |  |  |
| 1173   | 1.84E-05     | 9.25E-06     | 9.01E-06     | 9.01E-06     | 8.96E-06     | 8.91E-06     | 8.88E-06     | 8.83E-06     | 8.64E-06     | 8.53E-06     |  |  |
| 1275   | 1.75E-05     | 8.79E-06     | 8.70E-06     | 8.62E-06     | 8.62E-06     | 8.42E-06     | 8.37E-06     | 8.24E-06     | 7.97E-06     | 7.71E-06     |  |  |
| 1332   | 1.70E-05     | 8.26E-06     | 8.14E-06     | 8.10E-06     | 7.93E-06     | 7.81E-06     | 7.80E-06     | 7.79E-06     | 7.75E-06     | 7.52E-06     |  |  |

และผลพื้นที่พีคของพลังงานเหล่านี้ โดยการอ่านจาก MCA หรือ ผลที่ได้จากการคำนวณ ด้วยมีอนันต์ได้ผลเดียวกัน และสามารถคำนวณประสิทธิภาพการวัด จากสมการที่ (2.11) ได้ดัง ตาราง ผ-ก-2

| ตารางแสดงค่าประสิทธิภาพของการวัด จากการวัดต้นกำเนิดรังสีมาตรฐาน หล่ายพลังงาน ที่ มุม 0 ถึง มุม 90 ( วัดที่ความสูง 100 cm. ใช้เวลาวัด 4000 วินาที) |              |              |              |              |              |              |              |              |              |              |  |  |
|---|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--|--|
| energy  | eff degree 0 | eff degree10 | eff degree20 | eff degree30 | eff degree40 | eff degree50 | eff degree60 | eff degree70 | eff degree80 | eff degree90 |  |  |
| 276.3   | 4.51E-05     | 3.61E-05     | 3.61E-05     | 3.56E-05     | 3.54E-05     | 3.51E-05     | 3.47E-05     | 3.36E-05     | 3.30E-05     | 3.25E-05     |  |  |
| 302.7   | 4.27E-05     | 3.28E-05     | 3.23E-05     | 3.15E-05     | 3.12E-05     | 3.09E-05     | 3.09E-05     | 3.01E-05     | 2.85E-05     | 2.74E-05     |  |  |
| 355.9   | 3.86E-05     | 2.67E-05     | 2.67E-05     | 2.66E-05     | 2.62E-05     | 2.59E-05     | 2.59E-05     | 2.58E-05     | 2.47E-05     | 2.31E-05     |  |  |
| 383.7   | 3.69E-05     | 2.53E-05     | 2.51E-05     | 2.50E-05     | 2.50E-05     | 2.48E-05     | 2.47E-05     | 2.41E-05     | 2.26E-05     | 2.14E-05     |  |  |
| 511   | 3.09E-05     | 2.00E-05     | 2.00E-05     | 2.00E-05     | 1.99E-05     | 1.99E-05     | 1.98E-05     | 1.92E-05     | 1.90E-05     | 1.79E-05     |  |  |
| 661.66  | 2.63E-05     | 1.60E-05     | 1.60E-05     | 1.58E-05     | 1.57E-05     | 1.50E-05     | 1.50E-05     | 1.50E-05     | 1.50E-05     | 1.48E-05     |  |  |
| 1173  | 1.84E-05     | 9.25E-06     | 9.01E-06     | 9.01E-06     | 8.96E-06     | 8.91E-06     | 8.88E-06     | 8.83E-06     | 8.64E-06     | 8.53E-06     |  |  |
| 1275  | 1.75E-05     | 8.79E-06     | 8.70E-06     | 8.62E-06     | 8.62E-06     | 8.42E-06     | 8.37E-06     | 8.24E-06     | 7.97E-06     | 7.71E-06     |  |  |
| 1332  | 1.69E-05     | 8.26E-06     | 8.14E-06     | 8.11E-06     | 7.93E-06     | 7.81E-06     | 7.80E-06     | 7.78E-06     | 7.75E-06     | 7.51E-06     |  |  |

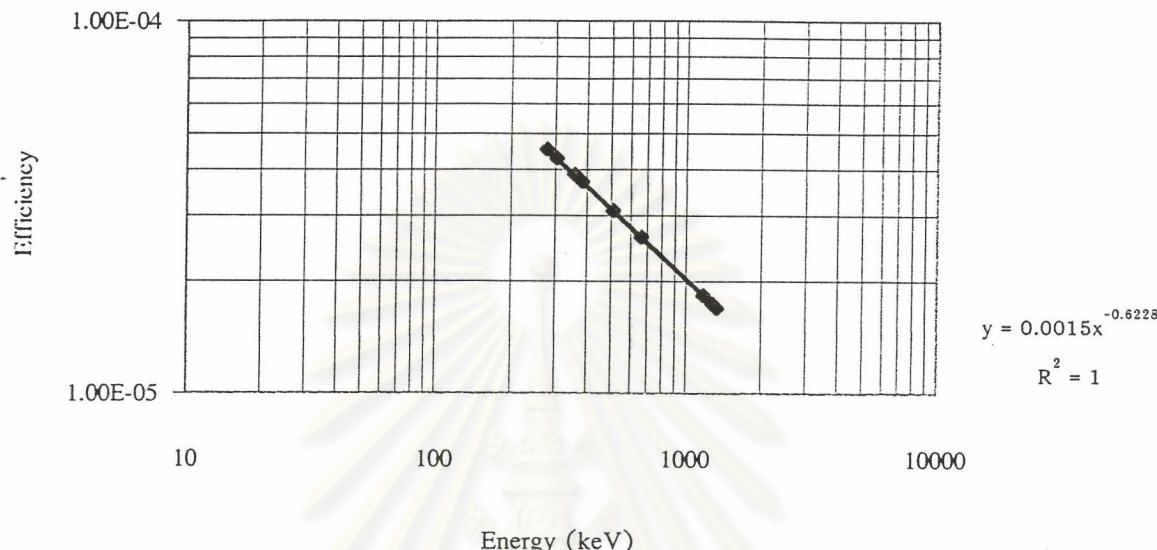
### อาศัยข้อมูลประกอบการคำนวณ จากตารางที่ ผ-ก-3

| sources | energy(keV) | half life(y) | intensity |
|---------|-------------|--------------|-----------|
| Ba-133  | 276.3       | 10.54        | 0.070     |
|         | 302.7       | 10.54        | 0.140     |
|         | 355.9       | 10.54        | 0.690     |
|         | 383.7       | 10.54        | 0.080     |
| Na-22   | 511         | 2.62         | 0.999     |
|         | 1275        | 2.62         | 1.800     |
| Cs-137  | 661.66      | 30           | 0.852     |
| Co-60   | 1173        | 5.27         | 0.999     |
|         | 1332        | 5.27         | 1.000     |

ชื่ผลจากการคำนวณโดยใช้โปรแกรมสำเร็จรูป GANAAS กับการคำนวณด้วยมืออัตโนมัติ เกือบจะเท่ากันพอตี จึงสามารถลดขั้นตอนการคำนวณด้วยมือลงได้ โดยต่อจากนี้ไป ทุกสเปกตรัมในการงานวิจัยนี้จะคำนวณโดยใช้โปรแกรมสำเร็จรูป GANAAS แทนเพราะให้ผลเหมือนกัน

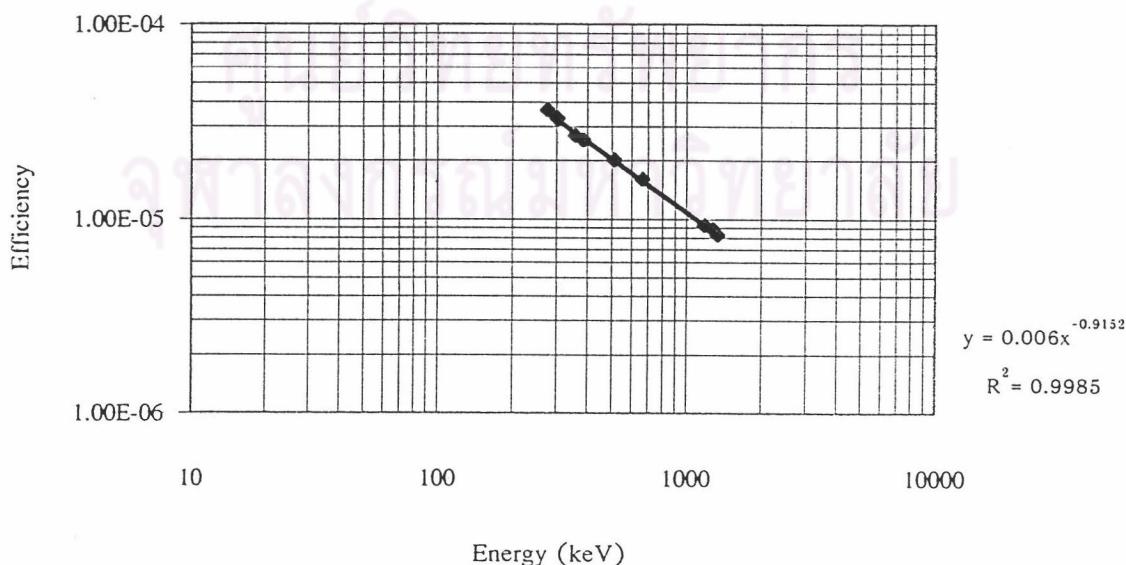
จากผลคำนวณประสิทธิภาพการวัดตั้งแต่ 0-90 องศา(ทีละ 10 องศา)ที่ได้จากข้างบน สามารถนำมาเขียนเส้นของความสัมพันธ์ได้ ดังแสดงในรูป ผ-ก-4-1 ถึง ผ-ก-4-10

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง ประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุ่น 0 องศา) กับ พลังงาน



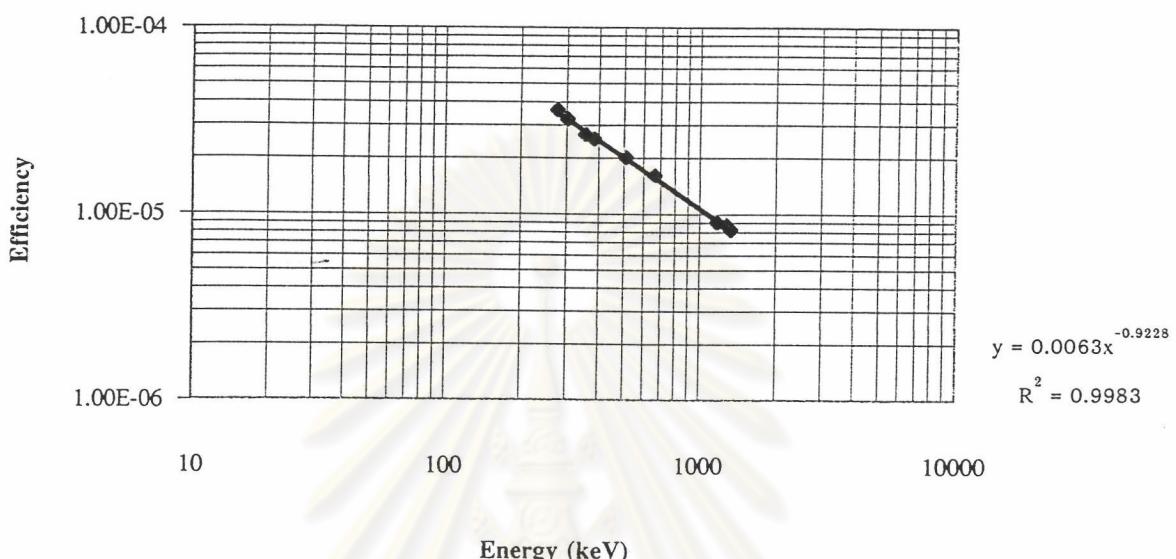
รูปที่ ผ-ก-4-1

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง ประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุ่น 10 องศา) กับ พลังงาน



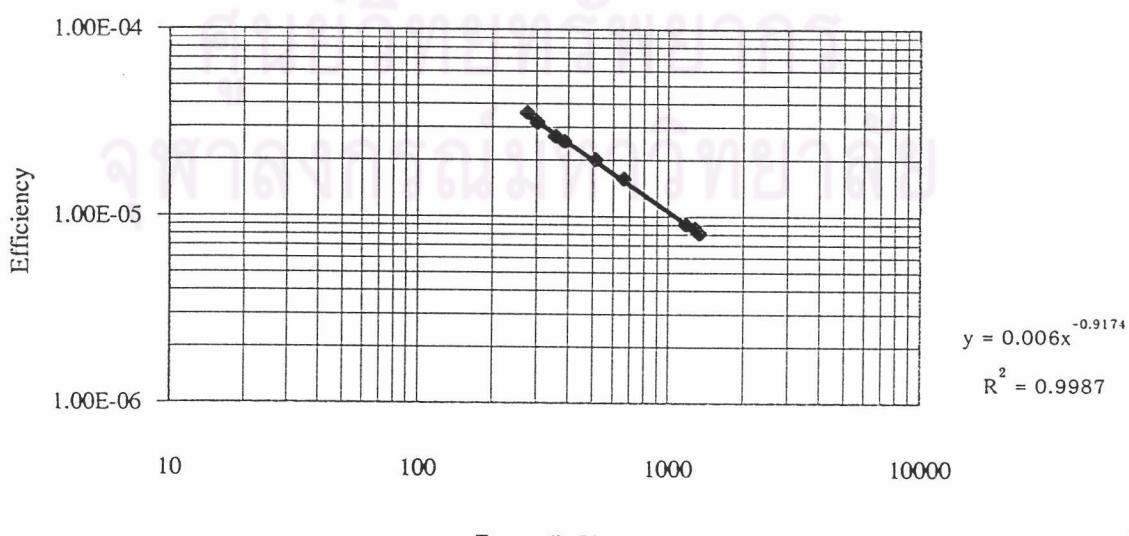
รูปที่ ผ-ก-4-2

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง ประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุ่ง 20 องศา) กับ พลังงาน



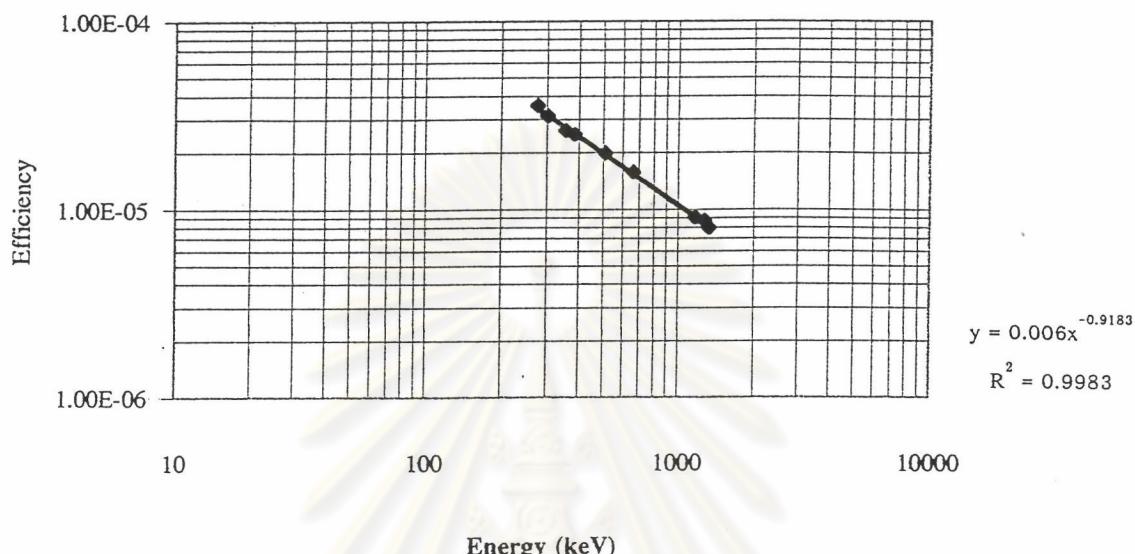
รูปที่ ผ-ก-4-3

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุ่ง 30 องศา) กับ พลังงาน



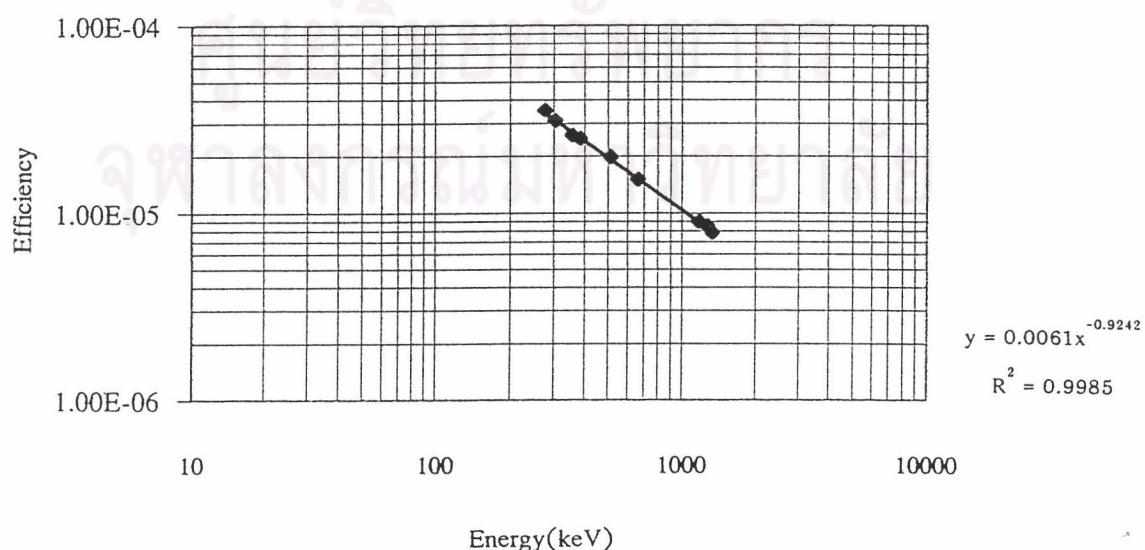
รูปที่ ผ-ก-4-4

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุน 40 องศา) กับ พลังงาน



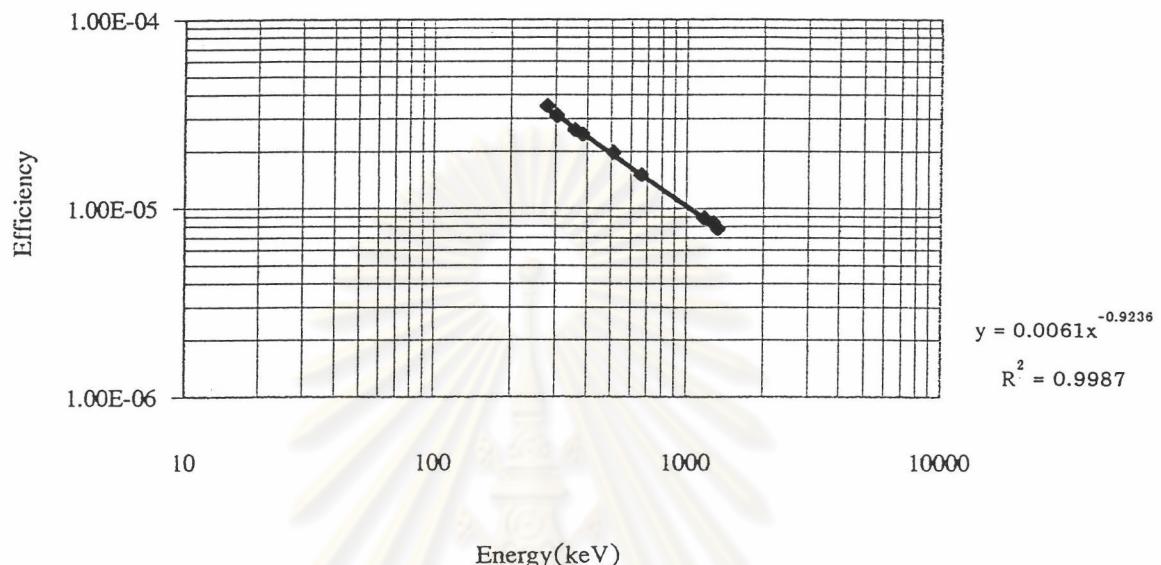
รูปที่ ผ-ก-4-5

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุน 50 องศา) กับ พลังงาน



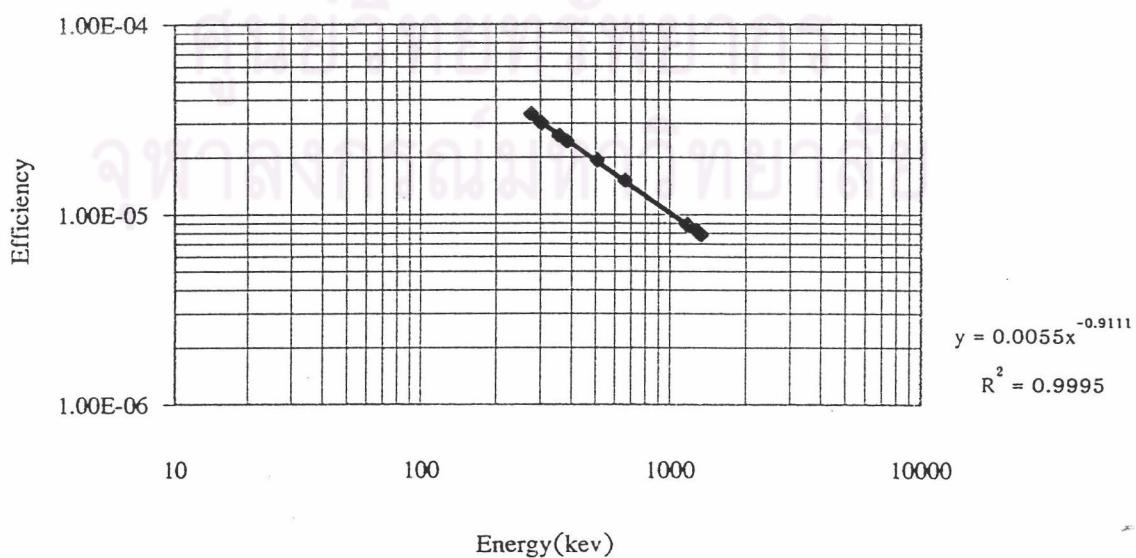
รูปที่ ผ-ก-4-6

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุน 60 องศา) กับ พลังงาน



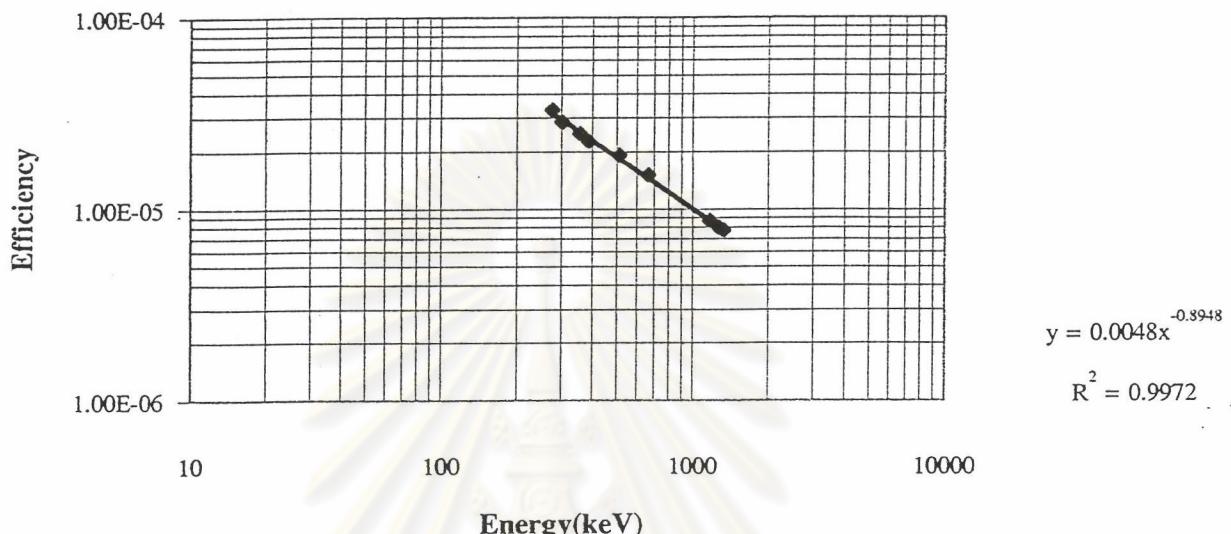
รูปที่ ผ-ก-4-7

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุน 70 องศา) กับ พลังงาน



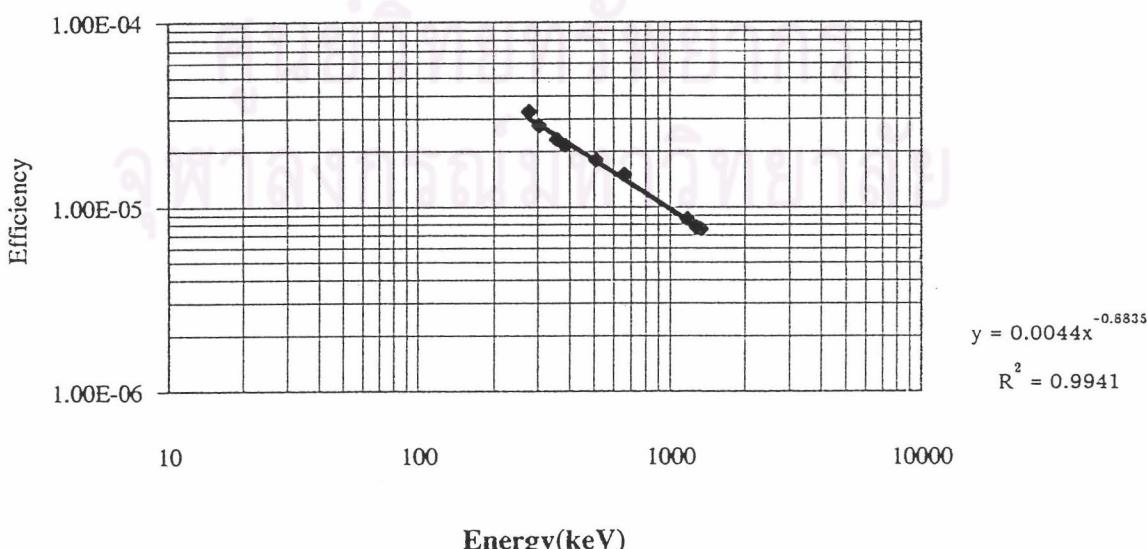
รูปที่ ผ-ก-4-8

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุน 80 องศา) กับ พลังงาน



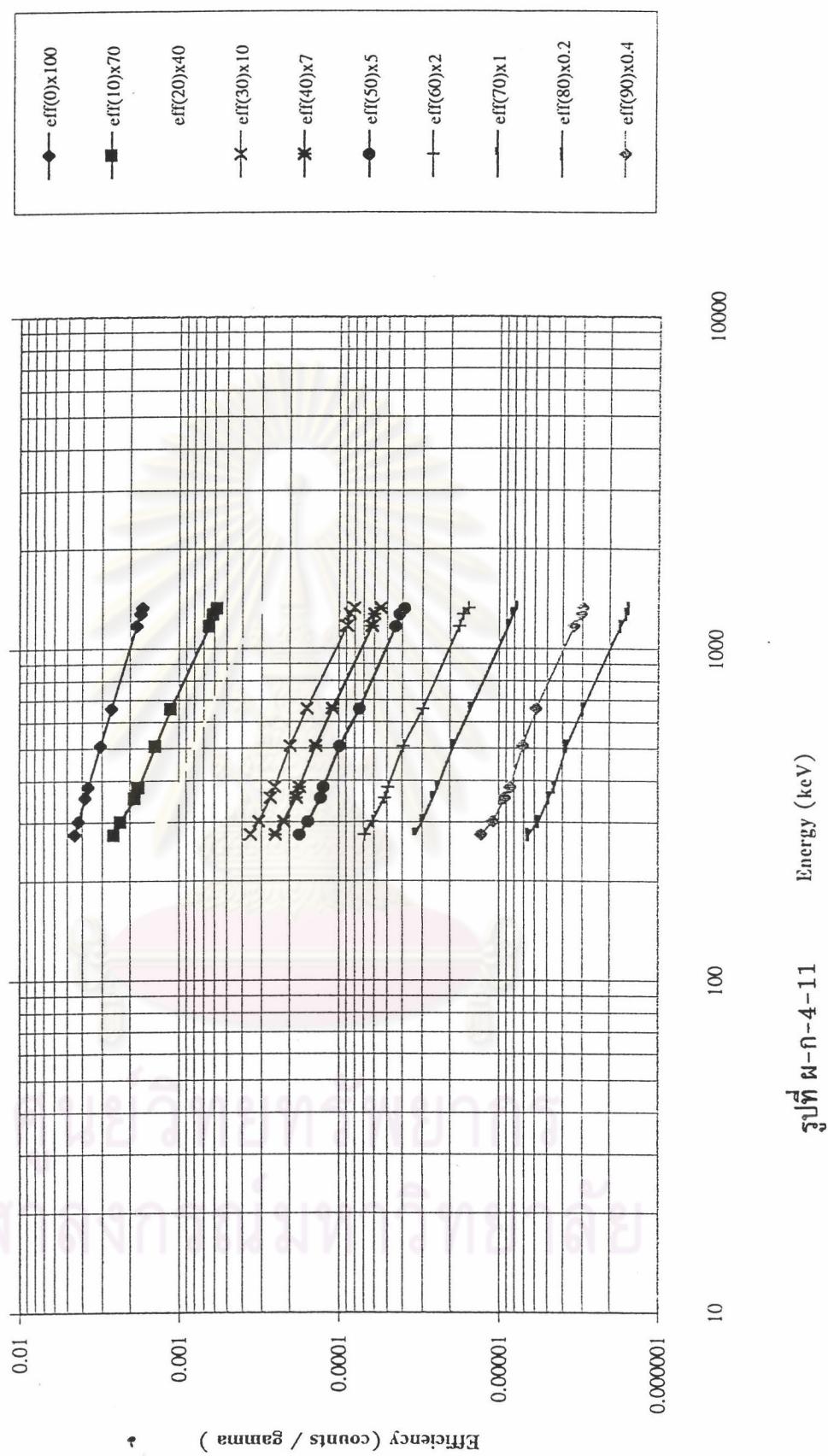
รูปที่ ผ-ก-4-10

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพของการวัด(ที่มุน 90) กับ พลังงาน



รูปที่ ผ-ก-4-9

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างต้นกำเนิดรังสีหลาบรังสีงาน กับประสิทธิภาพการรักษา 0 - 90 องศา



รูปที่ ผ-ก-4-11

จากขั้นตอนนี้จะได้สมการความสัมพันธ์ของประสิทธิภาพการวัด กับ พลังงาน ซึ่งนำมาคำนวณแทนค่า  $x$  ในสมการด้วย พลังงานต่างๆ ของรังสีแกรมมาในอนุกรมยูเรเนียม อนุกรม tho เรียม และโปแตสเซียม ได้ดังตารางที่ ผ-ก-5

จากนั้นนำค่าประสิทธิภาพการวัดรังสีของหัววัด ตั้งแต่ 0-90 องศา มาหาค่าประสิทธิภาพสัมพันธ์ ของหัววัดรังสี ได้ผลดังตาราง ผ-ก-6

นำค่าในตาราง ผ-ก-6 มาเขียนเส้นความสัมพันธ์ของข้อมูลมุมต่างๆ ได้ดังตัวอย่าง รูป ผ-ก-7

จากรูป รูป ผ-ก-7 นี้ ทำให้เราได้ทราบ สมการของความสัมพันธ์เหล่านี้ในแต่ละมุม ดังแสดง ตัวอย่างในตาราง ผ-ก-8

| energy(keV) | equation   |
|-------------|--|
| 1461        | $y = (-0.9101X^3) + (1.2593X^2) - (0.3822) + 1.0087$ |
| 1765        | $y = (-0.9195X^3) + (1.2725X^2) - (0.3861) + 1.0088$ |
| 2614        | $y = (-0.9383X^3) + (1.2984X^2) - (0.394) + 1.009$   |

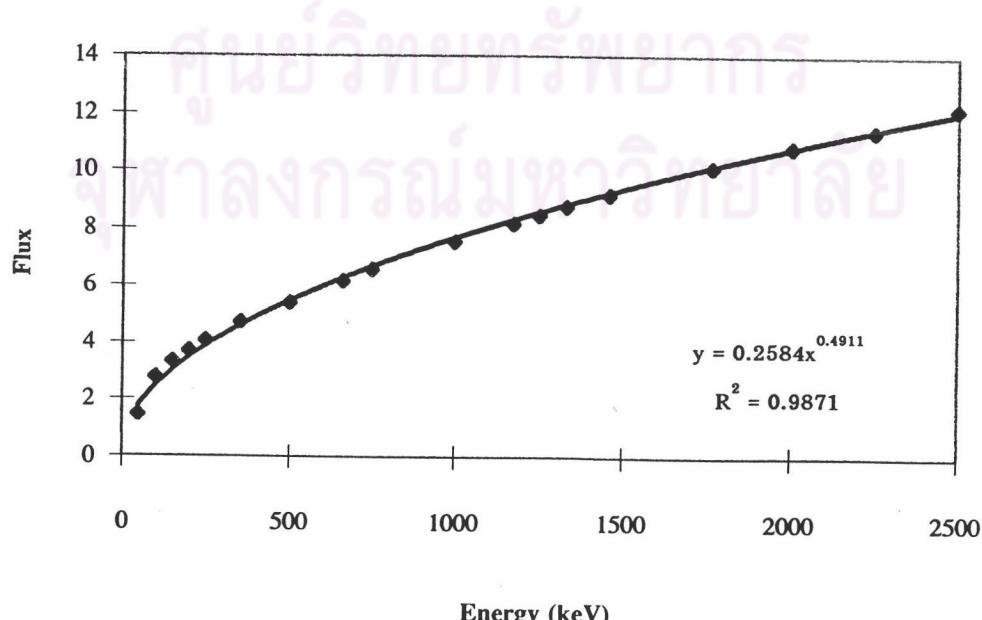
จากนั้น หาก ประสิทธิภาพที่ได้ มาคำนวณ หาก  $\phi$  จากสมการ

$$\phi = \frac{A(\mu Ci)xG(\text{gamma} / \text{dis})x(3.7 \times 10^4)x(\text{dis} / \text{sec})}{4x\pi x h^2(\text{cm}^2)}$$

จากนั้นนำค่า  $\phi$  มาใส่ในตารางที่ ผ-ก-9

สามารถเขียนเป็นเส้นความสัมพันธ์ระหว่าง  $\phi$  กับ พลังงาน ได้ดังรูป ผ-ก-10

เส้นโค้งแสดงความสัมพันธ์ระหว่างฟลักซ์ของแกรมมากับพลังงาน



พ-ก-5

ตารางแสดงค่าประสิทธิภาพทั่วไป 0 - 90 ทิศ 10 องศา กับ พลังงานต่างๆ

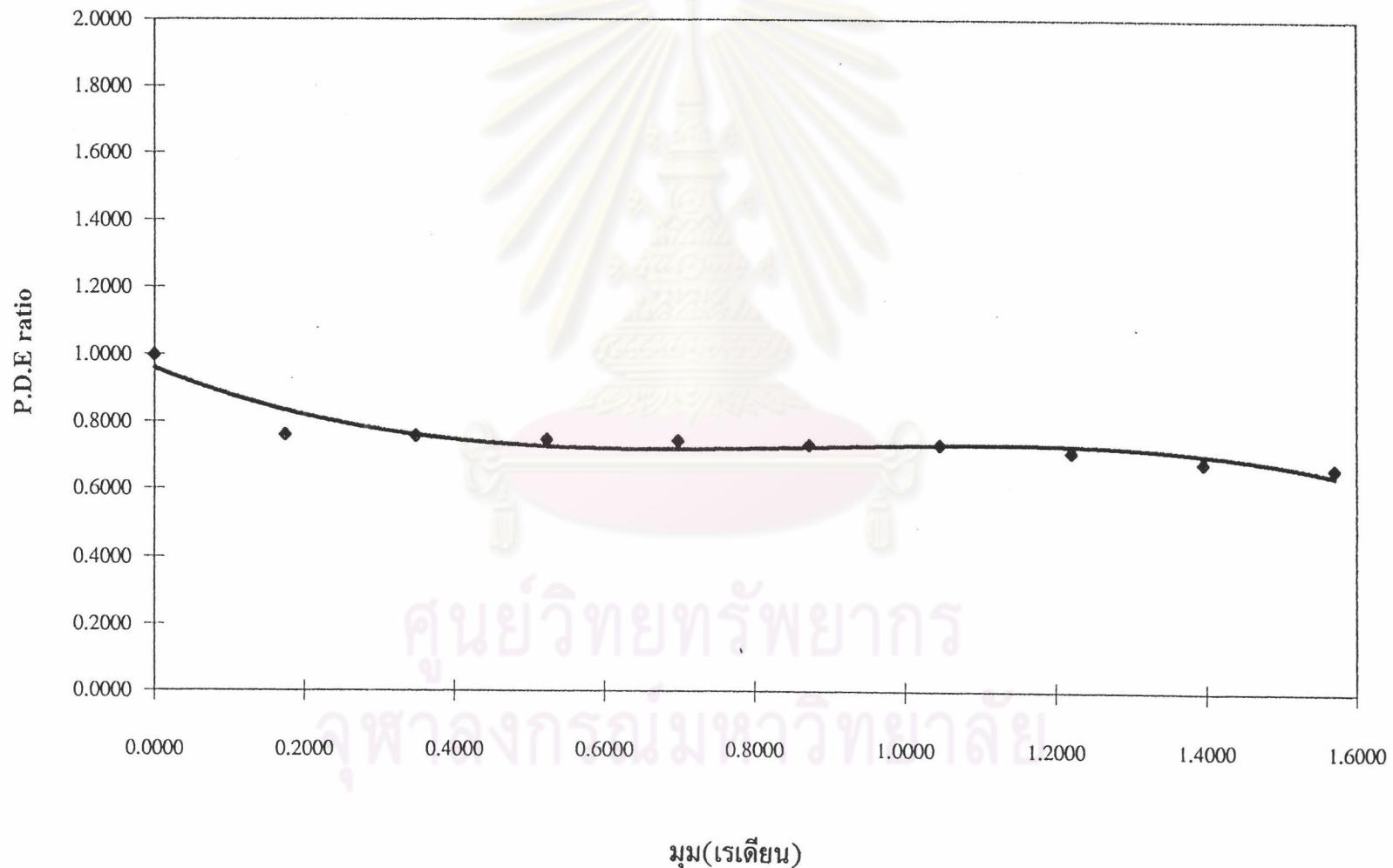
| energy(keV) | eff degree 0 | eff degree10 | eff degree20 | eff degree30 | eff degree40 | eff degree50 | eff degree60 | eff degree70 | eff degree80 | eff degree90 |
|-------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|
| 129         | 7.271E-05    | 7.107E-05    | 7.023E-05    | 6.949E-05    | 6.918E-05    | 6.835E-05    | 6.855E-05    | 6.568E-05    | 6.204E-05    | 6.008E-05    |
| 209.16      | 5.381E-05    | 4.550E-05    | 4.513E-05    | 4.460E-05    | 4.439E-05    | 4.373E-05    | 4.387E-05    | 4.228E-05    | 4.026E-05    | 3.920E-05    |
| 239         | 4.953E-05    | 4.023E-05    | 3.994E-05    | 3.946E-05    | 3.927E-05    | 3.866E-05    | 3.878E-05    | 3.745E-05    | 3.573E-05    | 3.484E-05    |
| 242         | 4.914E-05    | 3.977E-05    | 3.949E-05    | 3.902E-05    | 3.882E-05    | 3.821E-05    | 3.834E-05    | 3.702E-05    | 3.533E-05    | 3.446E-05    |
| 270         | 4.590E-05    | 3.595E-05    | 3.572E-05    | 3.529E-05    | 3.511E-05    | 3.454E-05    | 3.465E-05    | 3.351E-05    | 3.204E-05    | 3.129E-05    |
| 276.3       | 4.525E-05    | 3.519E-05    | 3.498E-05    | 3.455E-05    | 3.437E-05    | 3.381E-05    | 3.392E-05    | 3.281E-05    | 3.138E-05    | 3.065E-05    |
| 282         | 4.468E-05    | 3.453E-05    | 3.433E-05    | 3.391E-05    | 3.374E-05    | 3.317E-05    | 3.329E-05    | 3.221E-05    | 3.081E-05    | 3.011E-05    |
| 295.07      | 4.343E-05    | 3.312E-05    | 3.294E-05    | 3.253E-05    | 3.236E-05    | 3.181E-05    | 3.192E-05    | 3.090E-05    | 2.959E-05    | 2.893E-05    |
| 301         | 4.290E-05    | 3.252E-05    | 3.234E-05    | 3.194E-05    | 3.177E-05    | 3.123E-05    | 3.134E-05    | 3.035E-05    | 2.907E-05    | 2.842E-05    |
| 302.7       | 4.275E-05    | 3.235E-05    | 3.218E-05    | 3.177E-05    | 3.161E-05    | 3.107E-05    | 3.118E-05    | 3.019E-05    | 2.892E-05    | 2.828E-05    |
| 338.23      | 3.989E-05    | 2.920E-05    | 2.907E-05    | 2.870E-05    | 2.855E-05    | 2.804E-05    | 2.814E-05    | 2.729E-05    | 2.619E-05    | 2.564E-05    |
| 351.86      | 3.892E-05    | 2.815E-05    | 2.804E-05    | 2.768E-05    | 2.753E-05    | 2.704E-05    | 2.713E-05    | 2.632E-05    | 2.528E-05    | 2.476E-05    |
| 355.9       | 3.865E-05    | 2.786E-05    | 2.774E-05    | 2.739E-05    | 2.724E-05    | 2.675E-05    | 2.685E-05    | 2.605E-05    | 2.502E-05    | 2.451E-05    |
| 383.7       | 3.688E-05    | 2.599E-05    | 2.590E-05    | 2.556E-05    | 2.543E-05    | 2.496E-05    | 2.505E-05    | 2.433E-05    | 2.339E-05    | 2.293E-05    |
| 462.94      | 3.281E-05    | 2.186E-05    | 2.181E-05    | 2.152E-05    | 2.140E-05    | 2.098E-05    | 2.106E-05    | 2.050E-05    | 1.978E-05    | 1.943E-05    |
| 510         | 3.089E-05    | 1.999E-05    | 1.996E-05    | 1.969E-05    | 1.958E-05    | 1.919E-05    | 1.926E-05    | 1.877E-05    | 1.813E-05    | 1.784E-05    |
| 511         | 3.085E-05    | 1.995E-05    | 1.993E-05    | 1.965E-05    | 1.954E-05    | 1.915E-05    | 1.922E-05    | 1.874E-05    | 1.810E-05    | 1.781E-05    |
| 583.29      | 2.841E-05    | 1.766E-05    | 1.765E-05    | 1.741E-05    | 1.731E-05    | 1.695E-05    | 1.701E-05    | 1.661E-05    | 1.608E-05    | 1.584E-05    |
| 609.49      | 2.764E-05    | 1.696E-05    | 1.696E-05    | 1.672E-05    | 1.662E-05    | 1.627E-05    | 1.634E-05    | 1.596E-05    | 1.546E-05    | 1.524E-05    |
| 611.6       | 2.759E-05    | 1.690E-05    | 1.690E-05    | 1.667E-05    | 1.657E-05    | 1.622E-05    | 1.628E-05    | 1.591E-05    | 1.541E-05    | 1.519E-05    |
| 666         | 2.616E-05    | 1.563E-05    | 1.564E-05    | 1.541E-05    | 1.532E-05    | 1.499E-05    | 1.505E-05    | 1.472E-05    | 1.428E-05    | 1.409E-05    |
| 727         | 2.477E-05    | 1.441E-05    | 1.443E-05    | 1.422E-05    | 1.414E-05    | 1.383E-05    | 1.388E-05    | 1.359E-05    | 1.321E-05    | 1.304E-05    |
| 755         | 2.419E-05    | 1.392E-05    | 1.394E-05    | 1.374E-05    | 1.366E-05    | 1.335E-05    | 1.340E-05    | 1.313E-05    | 1.277E-05    | 1.261E-05    |
| 768         | 2.394E-05    | 1.370E-05    | 1.372E-05    | 1.352E-05    | 1.344E-05    | 1.314E-05    | 1.320E-05    | 1.293E-05    | 1.257E-05    | 1.242E-05    |
| 772         | 2.386E-05    | 1.363E-05    | 1.366E-05    | 1.346E-05    | 1.338E-05    | 1.308E-05    | 1.313E-05    | 1.287E-05    | 1.251E-05    | 1.237E-05    |
| 794.84      | 2.343E-05    | 1.327E-05    | 1.330E-05    | 1.310E-05    | 1.303E-05    | 1.273E-05    | 1.278E-05    | 1.253E-05    | 1.219E-05    | 1.205E-05    |
| 860.59      | 2.230E-05    | 1.233E-05    | 1.237E-05    | 1.218E-05    | 1.211E-05    | 1.183E-05    | 1.188E-05    | 1.165E-05    | 1.135E-05    | 1.123E-05    |
| 911.44      | 2.152E-05    | 1.170E-05    | 1.173E-05    | 1.156E-05    | 1.149E-05    | 1.122E-05    | 1.126E-05    | 1.106E-05    | 1.079E-05    | 1.068E-05    |
| 934         | 2.119E-05    | 1.144E-05    | 1.147E-05    | 1.130E-05    | 1.123E-05    | 1.097E-05    | 1.101E-05    | 1.082E-05    | 1.055E-05    | 1.045E-05    |
| 968         | 2.072E-05    | 1.107E-05    | 1.110E-05    | 1.094E-05    | 1.087E-05    | 1.061E-05    | 1.066E-05    | 1.047E-05    | 1.022E-05    | 1.013E-05    |
| 1120.4      | 1.892E-05    | 9.669E-06    | 9.713E-06    | 9.564E-06    | 9.504E-06    | 9.270E-06    | 9.310E-06    | 9.164E-06    | 8.967E-06    | 8.899E-06    |
| 1173        | 1.839E-05    | 9.268E-06    | 9.314E-06    | 9.170E-06    | 9.112E-06    | 8.886E-06    | 8.923E-06    | 8.789E-06    | 8.607E-06    | 8.545E-06    |
| 1238.15     | 1.778E-05    | 8.817E-06    | 8.864E-06    | 8.727E-06    | 8.671E-06    | 8.453E-06    | 8.489E-06    | 8.366E-06    | 8.200E-06    | 8.147E-06    |
| 1275        | 1.746E-05    | 8.582E-06    | 8.630E-06    | 8.495E-06    | 8.440E-06    | 8.227E-06    | 8.262E-06    | 8.146E-06    | 7.988E-06    | 7.938E-06    |
| 1332        | 1.699E-05    | 8.242E-06    | 8.291E-06    | 8.161E-06    | 8.108E-06    | 7.901E-06    | 7.935E-06    | 7.828E-06    | 7.681E-06    | 7.638E-06    |
| 1377.42     | 1.664E-05    | 7.991E-06    | 8.040E-06    | 7.914E-06    | 7.862E-06    | 7.660E-06    | 7.693E-06    | 7.592E-06    | 7.454E-06    | 7.415E-06    |
| 1460.62     | 1.604E-05    | 7.570E-06    | 7.620E-06    | 7.499E-06    | 7.450E-06    | 7.255E-06    | 7.287E-06    | 7.197E-06    | 7.073E-06    | 7.040E-06    |
| 1509.38     | 1.572E-05    | 7.344E-06    | 7.395E-06    | 7.276E-06    | 7.229E-06    | 7.039E-06    | 7.070E-06    | 6.985E-06    | 6.868E-06    | 6.839E-06    |
| 1588        | 1.523E-05    | 7.008E-06    | 7.059E-06    | 6.945E-06    | 6.899E-06    | 6.716E-06    | 6.746E-06    | 6.669E-06    | 6.563E-06    | 6.539E-06    |
| 1730        | 1.444E-05    | 6.475E-06    | 6.527E-06    | 6.420E-06    | 6.378E-06    | 6.205E-06    | 6.233E-06    | 6.168E-06    | 6.079E-06    | 6.062E-06    |
| 1765        | 1.426E-05    | 6.357E-06    | 6.408E-06    | 6.304E-06    | 6.261E-06    | 6.091E-06    | 6.118E-06    | 6.057E-06    | 5.971E-06    | 5.956E-06    |
| 1845        | 1.387E-05    | 6.102E-06    | 6.153E-06    | 6.052E-06    | 6.012E-06    | 5.847E-06    | 5.873E-06    | 5.817E-06    | 5.739E-06    | 5.727E-06    |
| 2205        | 1.241E-05    | 5.177E-06    | 5.227E-06    | 5.139E-06    | 5.104E-06    | 4.959E-06    | 4.981E-06    | 4.945E-06    | 4.893E-06    | 4.893E-06    |
| 2448        | 1.163E-05    | 4.701E-06    | 4.750E-06    | 4.669E-06    | 4.637E-06    | 4.502E-06    | 4.523E-06    | 4.496E-06    | 4.456E-06    | 4.461E-06    |
| 2614        | 1.116E-05    | 4.424E-06    | 4.473E-06    | 4.397E-06    | 4.366E-06    | 4.237E-06    | 4.257E-06    | 4.235E-06    | 4.202E-06    | 4.210E-06    |

พ-ก-6

| ตารางแสดงค่าอัตราส่วนประสิทธิภาพของการนับพีคที่หลายพลังงาน กับ มุมเรเดียนต่าง ๆ |           |               |               |               |               |               |               |               |               |               |
|---|-----------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|
| energy(keV)   | เรเดียน 0 | เรเดียน 0.174 | เรเดียน 0.349 | เรเดียน 0.523 | เรเดียน 0.698 | เรเดียน 0.872 | เรเดียน 1.047 | เรเดียน 1.221 | เรเดียน 1.396 | เรเดียน 1.570 |
| 129   | 1.0000    | 0.9774        | 0.9659        | 0.9556        | 0.9514        | 0.9400        | 0.9427        | 0.9032        | 0.8532        | 0.8263        |
| 209.16  | 1.0000    | 0.8455        | 0.8386        | 0.8288        | 0.8248        | 0.8125        | 0.8152        | 0.7857        | 0.7481        | 0.7285        |
| 239   | 1.0000    | 0.8123        | 0.8065        | 0.7969        | 0.7929        | 0.7805        | 0.7831        | 0.7561        | 0.7215        | 0.7036        |
| 242   | 1.0000    | 0.8093        | 0.8036        | 0.7939        | 0.7900        | 0.7776        | 0.7802        | 0.7534        | 0.7190        | 0.7013        |
| 270   | 1.0000    | 0.7831        | 0.7783        | 0.7687        | 0.7649        | 0.7524        | 0.7549        | 0.7300        | 0.6979        | 0.6816        |
| 276.3   | 1.0000    | 0.7777        | 0.7730        | 0.7635        | 0.7597        | 0.7471        | 0.7497        | 0.7251        | 0.6936        | 0.6775        |
| 282   | 1.0000    | 0.7730        | 0.7684        | 0.7590        | 0.7551        | 0.7426        | 0.7451        | 0.7209        | 0.6897        | 0.6739        |
| 295.07  | 1.0000    | 0.7626        | 0.7583        | 0.7489        | 0.7451        | 0.7325        | 0.7350        | 0.7115        | 0.6813        | 0.6660        |
| 301   | 1.0000    | 0.7580        | 0.7539        | 0.7445        | 0.7407        | 0.7281        | 0.7306        | 0.7075        | 0.6776        | 0.6625        |
| 302.7   | 1.0000    | 0.7567        | 0.7527        | 0.7433        | 0.7395        | 0.7269        | 0.7294        | 0.7063        | 0.6766        | 0.6615        |
| 338.23  | 1.0000    | 0.7320        | 0.7286        | 0.7194        | 0.7156        | 0.7030        | 0.7054        | 0.6841        | 0.6565        | 0.6427        |
| 351.86  | 1.0000    | 0.7233        | 0.7203        | 0.7110        | 0.7073        | 0.6946        | 0.6971        | 0.6763        | 0.6494        | 0.6361        |
| 355.9   | 1.0000    | 0.7209        | 0.7179        | 0.7087        | 0.7049        | 0.6923        | 0.6947        | 0.6741        | 0.6474        | 0.6342        |
| 383.7   | 1.0000    | 0.7048        | 0.7023        | 0.6931        | 0.6894        | 0.6767        | 0.6792        | 0.6596        | 0.6343        | 0.6219        |
| 462.94  | 1.0000    | 0.6662        | 0.6648        | 0.6558        | 0.6522        | 0.6395        | 0.6419        | 0.6249        | 0.6027        | 0.5922        |
| 510   | 1.0000    | 0.6471        | 0.6462        | 0.6374        | 0.6338        | 0.6211        | 0.6234        | 0.6077        | 0.5871        | 0.5774        |
| 511   | 1.0000    | 0.6467        | 0.6458        | 0.6370        | 0.6335        | 0.6208        | 0.6231        | 0.6073        | 0.5868        | 0.5771        |
| 583.29  | 1.0000    | 0.6216        | 0.6213        | 0.6127        | 0.6092        | 0.5965        | 0.5988        | 0.5846        | 0.5660        | 0.5576        |
| 609.49  | 1.0000    | 0.6134        | 0.6134        | 0.6048        | 0.6013        | 0.5886        | 0.5909        | 0.5773        | 0.5593        | 0.5512        |
| 611.6   | 1.0000    | 0.6128        | 0.6128        | 0.6042        | 0.6007        | 0.5880        | 0.5903        | 0.5767        | 0.5588        | 0.5507        |
| 666   | 1.0000    | 0.5973        | 0.5977        | 0.5892        | 0.5858        | 0.5731        | 0.5754        | 0.5627        | 0.5460        | 0.5386        |
| 727   | 1.0000    | 0.5818        | 0.5826        | 0.5742        | 0.5708        | 0.5582        | 0.5604        | 0.5486        | 0.5331        | 0.5265        |
| 755   | 1.0000    | 0.5753        | 0.5762        | 0.5678        | 0.5645        | 0.5519        | 0.5541        | 0.5427        | 0.5277        | 0.5213        |
| 768   | 1.0000    | 0.5723        | 0.5733        | 0.5650        | 0.5616        | 0.5490        | 0.5512        | 0.5400        | 0.5252        | 0.5190        |
| 772   | 1.0000    | 0.5714        | 0.5724        | 0.5641        | 0.5607        | 0.5482        | 0.5504        | 0.5392        | 0.5245        | 0.5183        |
| 794.84  | 1.0000    | 0.5665        | 0.5676        | 0.5593        | 0.5559        | 0.5434        | 0.5455        | 0.5347        | 0.5203        | 0.5143        |
| 860.59  | 1.0000    | 0.5531        | 0.5545        | 0.5463        | 0.5430        | 0.5305        | 0.5327        | 0.5226        | 0.5092        | 0.5038        |
| 911.44  | 1.0000    | 0.5437        | 0.5453        | 0.5372        | 0.5339        | 0.5214        | 0.5235        | 0.5140        | 0.5013        | 0.4963        |
| 934   | 1.0000    | 0.5397        | 0.5414        | 0.5333        | 0.5301        | 0.5176        | 0.5197        | 0.5104        | 0.4980        | 0.4932        |
| 968   | 1.0000    | 0.5339        | 0.5358        | 0.5277        | 0.5245        | 0.5120        | 0.5141        | 0.5052        | 0.4932        | 0.4886        |
| 1120.4  | 1.0000    | 0.5110        | 0.5134        | 0.5055        | 0.5023        | 0.4900        | 0.4920        | 0.4843        | 0.4739        | 0.4703        |
| 1173  | 1.0000    | 0.5040        | 0.5065        | 0.4987        | 0.4955        | 0.4832        | 0.4853        | 0.4780        | 0.4681        | 0.4647        |
| 1238.15   | 1.0000    | 0.4959        | 0.4986        | 0.4908        | 0.4877        | 0.4754        | 0.4775        | 0.4706        | 0.4612        | 0.4582        |
| 1275  | 1.0000    | 0.4916        | 0.4943        | 0.4866        | 0.4835        | 0.4712        | 0.4733        | 0.4666        | 0.4576        | 0.4547        |
| 1332  | 1.0000    | 0.4852        | 0.4880        | 0.4804        | 0.4773        | 0.4651        | 0.4671        | 0.4608        | 0.4522        | 0.4496        |
| 1377.42   | 1.0000    | 0.4803        | 0.4833        | 0.4757        | 0.4726        | 0.4604        | 0.4624        | 0.4563        | 0.4480        | 0.4457        |
| 1460.62   | 1.0000    | 0.4719        | 0.4751        | 0.4675        | 0.4645        | 0.4523        | 0.4543        | 0.4487        | 0.4410        | 0.4389        |
| 1509.38   | 1.0000    | 0.4673        | 0.4705        | 0.4630        | 0.4600        | 0.4479        | 0.4498        | 0.4445        | 0.4370        | 0.4352        |
| 1588  | 1.0000    | 0.4603        | 0.4636        | 0.4561        | 0.4531        | 0.4411        | 0.4430        | 0.4380        | 0.4310        | 0.4294        |
| 1730  | 1.0000    | 0.4486        | 0.4521        | 0.4448        | 0.4418        | 0.4298        | 0.4318        | 0.4273        | 0.4211        | 0.4200        |
| 1765  | 1.0000    | 0.4459        | 0.4495        | 0.4421        | 0.4392        | 0.4272        | 0.4292        | 0.4248        | 0.4188        | 0.4178        |
| 1845  | 1.0000    | 0.4400        | 0.4437        | 0.4364        | 0.4335        | 0.4216        | 0.4235        | 0.4195        | 0.4138        | 0.4130        |
| 2205  | 1.0000    | 0.4171        | 0.4212        | 0.4141        | 0.4112        | 0.3995        | 0.4014        | 0.3984        | 0.3942        | 0.3942        |
| 2448  | 1.0000    | 0.4042        | 0.4085        | 0.4015        | 0.3987        | 0.3871        | 0.3889        | 0.3866        | 0.3832        | 0.3836        |
| 2614  | 1.0000    | 0.3963        | 0.4007        | 0.3938        | 0.3911        | 0.3795        | 0.3813        | 0.3794        | 0.3764        | 0.3771        |

ตัวอย่างความสัมพันธ์ของ อัตราส่วนของประสิทธิภาพการนับ

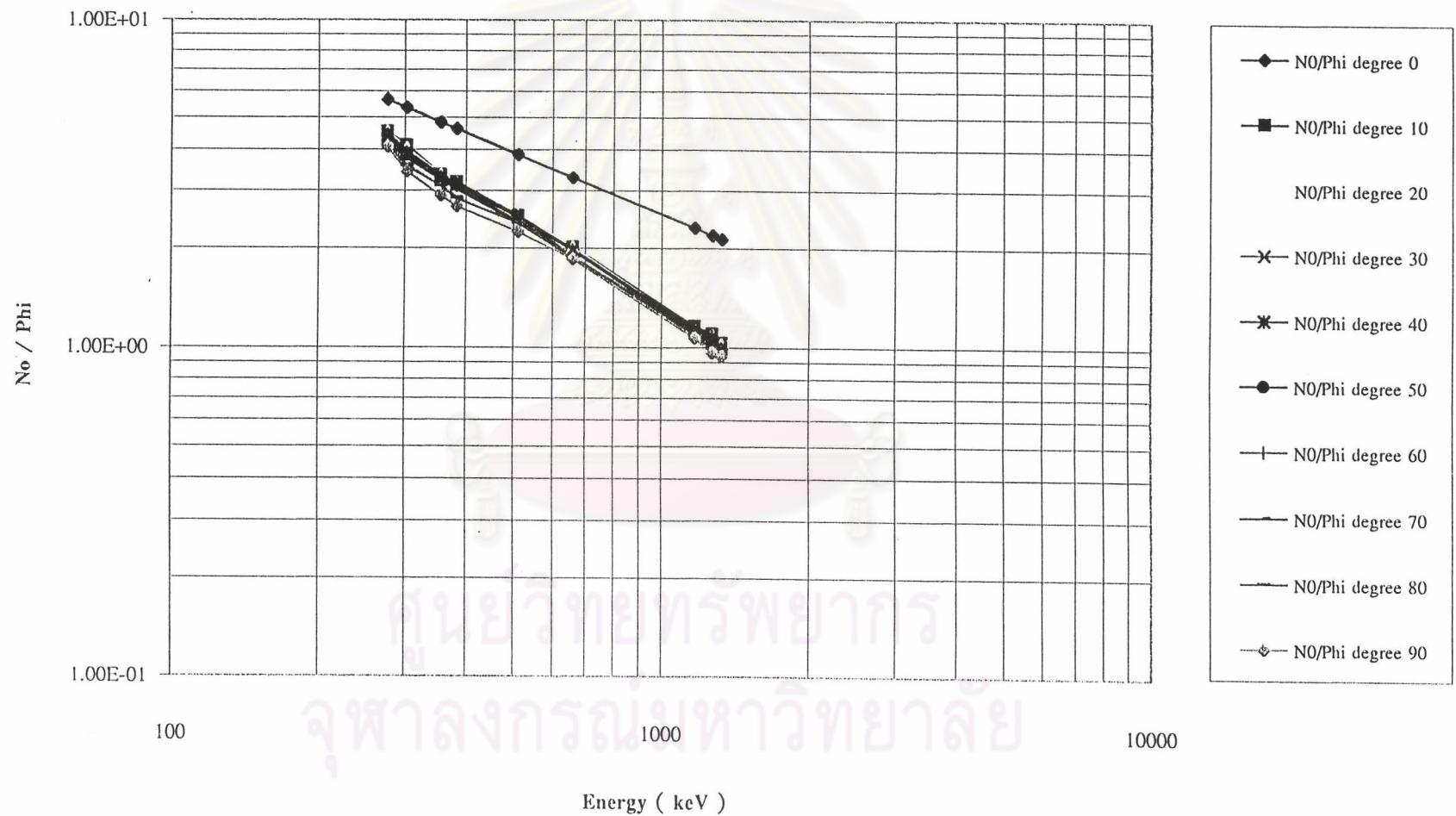
( Peak Detection Efficiency Ratio ) ที่ฟีคพลังงาน 296 keV ณ นม 0 - 1.57 เรเดียน

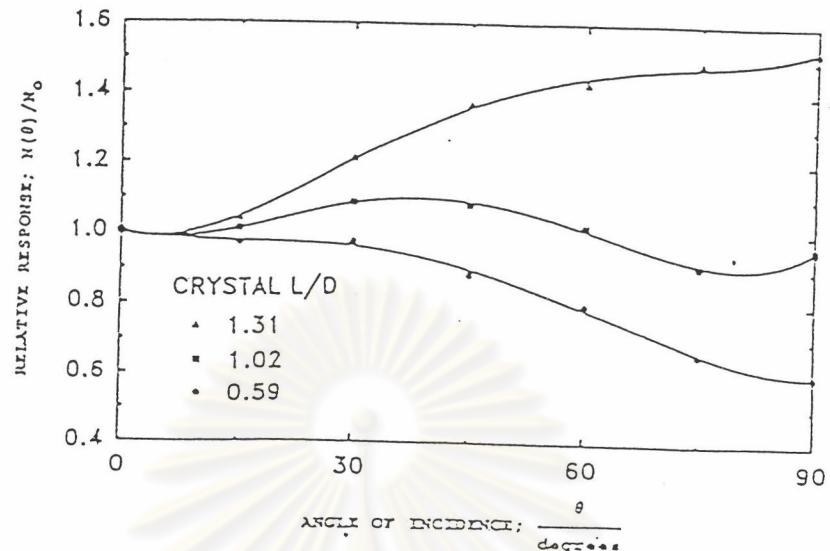


ตาราง ผ-ก-9 แสดงค่า Flux(ฟลักซ์)ที่พลังงานต่างๆ ในกรณีที่มีการกระจายของรังสีแบบ สม่ำเสมอ กับความลึกของพื้นดินที่  $\frac{\alpha}{\rho} = 0$  (เป็นกระจายของรัศกัมมันตรังสีในดินตามธรรมชาติ)

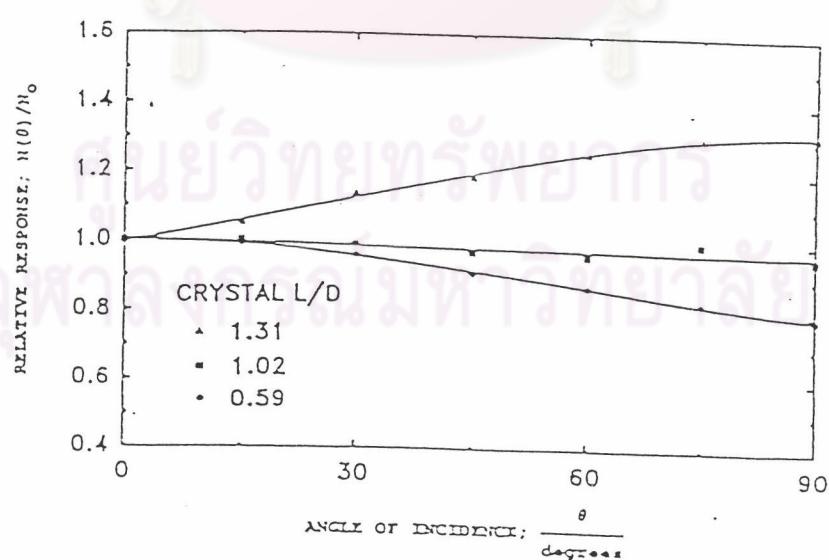
| Energy (keV) | Flux (of uniform) |
|--------------|-------------------|
| 50           | 1.4403            |
| 100          | 2.7744            |
| 150          | 3.3264            |
| 200          | 3.7056            |
| 250          | 4.064             |
| 354          | 4.7184            |
| 500          | 5.3904            |
| 662          | 6.1456            |
| 750          | 6.5312            |
| 1000         | 7.528             |
| 1173         | 8.1472            |
| 1250         | 8.4384            |
| 1333         | 8.7504            |
| 1460         | 9.1472            |
| 1765         | 10.091            |
| 2004         | 10.818            |
| 2250         | 11.397            |
| 2500         | 12.173            |

กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง  $N_0/\Phi$  ที่มุมต่างๆ ( 0-90 องศา ) กับ หลายพลังงาน

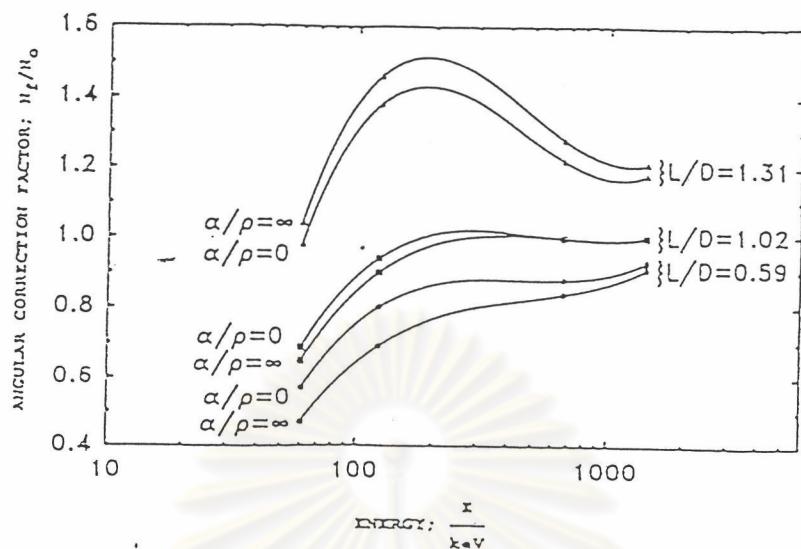




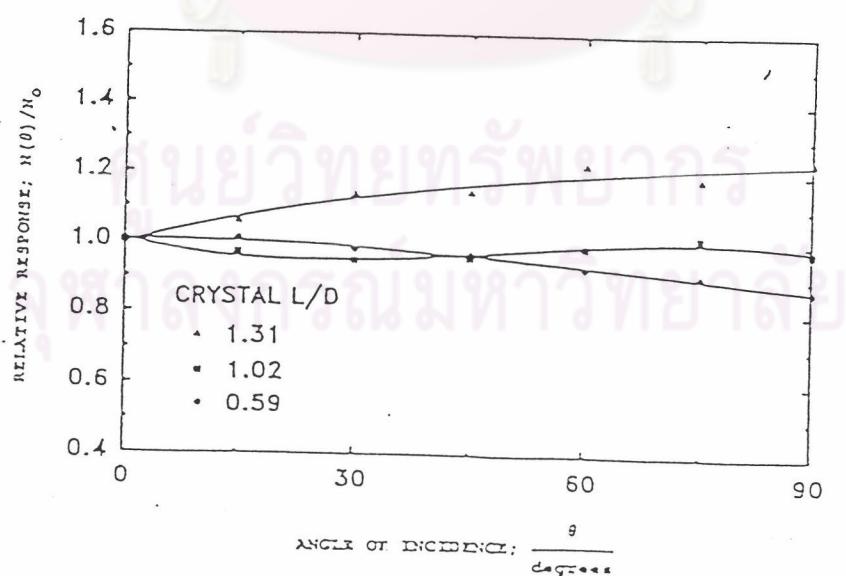
รูปที่ ผ-ก-13-1

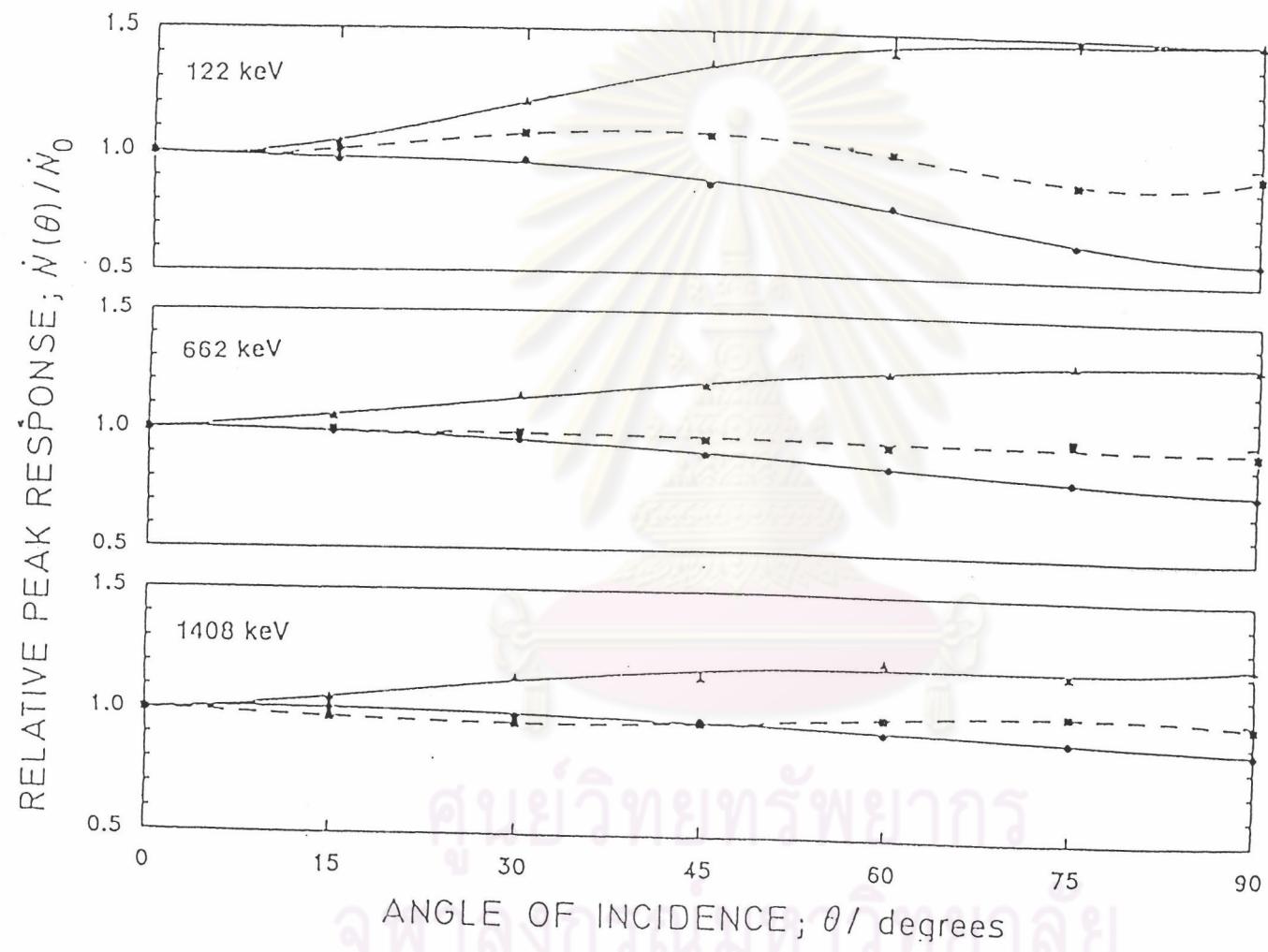


รูปที่ ผ-ก-13-2

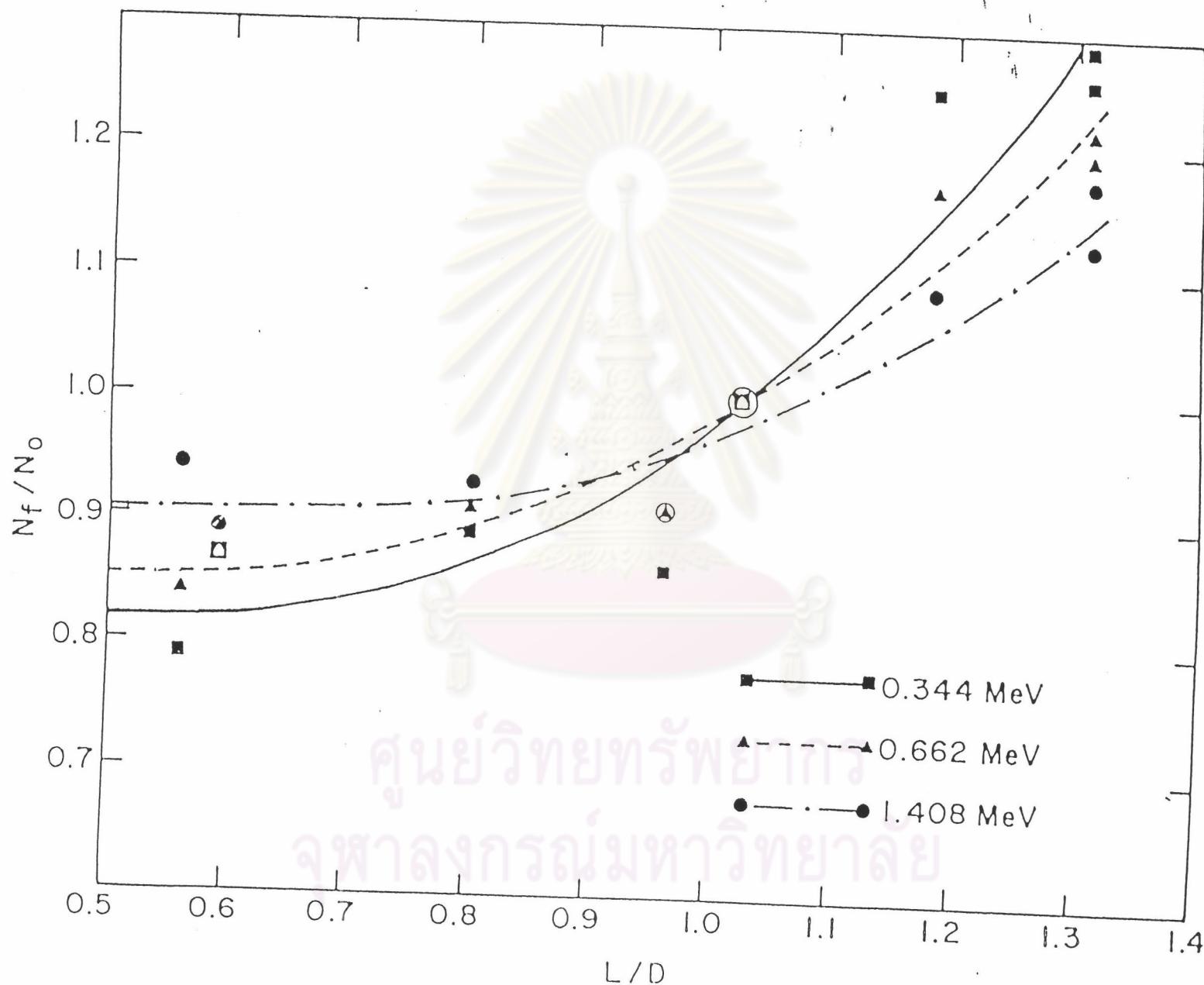


แสดงความสัมพันธ์ของค่าแก้การตอบสนองของหัวตัดรังสีที่มุ่งต่าง ๆ กับพลังงาน เปรียบเทียบกัน  
ระหว่างค่า  $L/D = 1.31, 1.02, 0.59$  เมื่อ  $\frac{\alpha}{\rho} = 0, \infty$





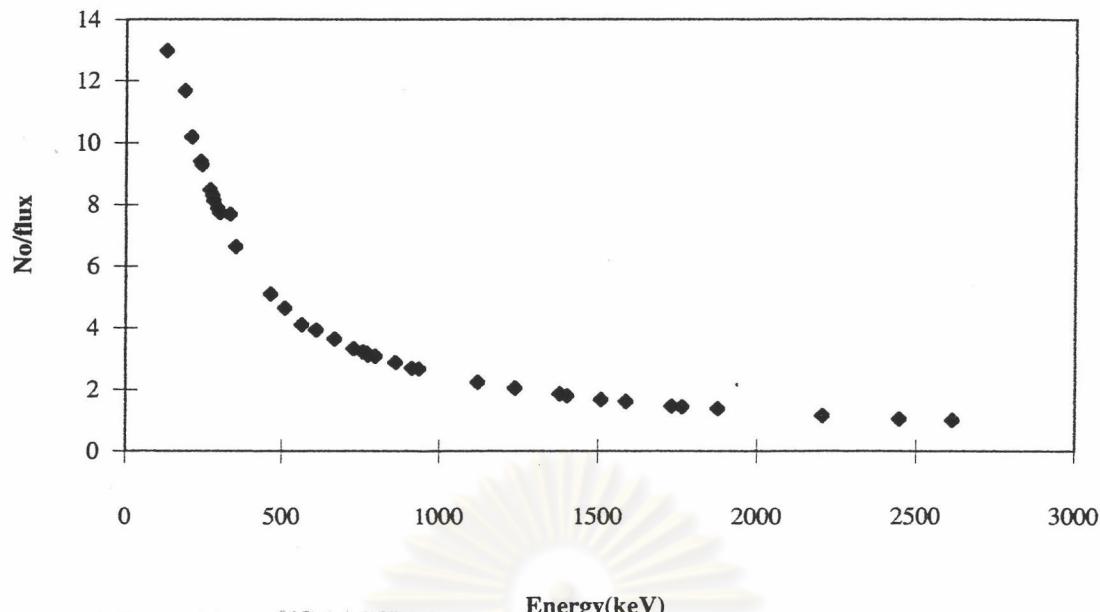
รูปที่ ผ-ก-13-4



และค่านิรันดร์  $\frac{N_0}{\phi}$  ได้จากสมการ (2.7) และนำมาแสดงผลไว้ในตาราง ผ-ก-11 และรูป ผ-ก-12 และ ผ-ก-13

ผ-ก-11

| Nuclide   | energy(keV) | N0/flux |
|-----------|-------------|---------|
| K-40      | 1461        | 17.6    |
| U-series  |             |         |
| Ra-225    | 186         | 11.7    |
| Pb-214    | 242         | 9.3     |
|           | 295         | 7.9     |
|           | 352         | 6.65    |
| Bi-214    | 609         | 3.95    |
|           | 666         | 3.65    |
|           | 768         | 3.19    |
|           | 934         | 2.68    |
|           | 1120        | 2.24    |
|           | 1238        | 2.05    |
|           | 1378        | 1.86    |
|           | 1401        | 1.8     |
|           | 1510        | 1.69    |
|           | 1730        | 1.48    |
|           | 1765        | 1.46    |
|           | 1875        | 1.4     |
|           | 2205        | 1.16    |
|           | 2448        | 1.06    |
| Th-series |             |         |
| Ac-226    | 129         | 13      |
|           | 210         | 10.2    |
| Pb-212    | 239         | 9.4     |
| Ru-224    | 241         | 9.39    |
| Ac-226    | 270         | 8.5     |
| Tl-208    | 277         | 8.3     |
| Ac-226    | 282         | 8.15    |
| Pb-212    | 301         | 7.75    |
| Ac-226    | 333         | 7.7     |
| Mixed     | 328-340     | 6.98    |
| Ac-226    | 463         | 5.1     |
| Tl-206    | 510         | 4.65    |
| Tl-208    | 563         | 4.12    |
| Bi-212    | 727         | 3.35    |
| Ac-226    | 755         | 3.25    |
| Ac-226    | 772         | 3.13    |
| Ac-226    | 795         | 3.1     |
| Ac-226    | 830+835+840 | 2.9     |
| Tl-208    | 860         | 2.88    |
| Ac-228    | 911         | 2.71    |
| Ac-228    | 965+969     | 2.58    |
| Ac-228    | 1588        | 1.62    |
| Tl-208    | 2615        | 1.01    |



สามารถคำนวณหา ค่าแก้การตอบสนองของรังสีของหัววัดที่มุ่งต่าง ๆ ได้จากสมการ(2.8) หรือ

$$\text{สมการ } \frac{N_f}{N_0} = \frac{1}{\phi} \int_0^{\pi/2} R(\theta) \frac{d\phi}{d\theta} d\theta$$

$R(\theta)$  หมายถึง มุมที่ขึ้นอยู่กับประสิทธิภาพการวัดที่โพโตพิคของหัววัด

ดังแสดงในคอลัมน์ G ของเวิร์กชีตtruปที่ 3.1 (ค่าที่นำมาใช้ในการคำนวณคือค่าตัวเลขในคอลัมน์ G903 ซึ่งเป็นค่าเฉลี่ยตั้งแต่ คอลัมน์ G2-G901)

ผ-ก-14 ตัวอย่างตารางผลการปรับเทียบหัววัดรังสีเจอร์เมเนียมความบริสุทธิ์สูง ขนาด

75 ลูกบาศก์เซ็นติเมตรที่ความสูง 1 เมตรในдин(กรณี  $\frac{\alpha}{\rho} = 0$ ) จากสถาบันค้นคว้าวิจัยทางพลังงานปรมาณู ประเทศญี่ปุ่น ( JAERI )

ผ-ก-15 แสดง  $\frac{\phi}{I}$  ที่พลังงานต่าง ๆ

ศูนย์วิทยากรรพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตาราง ผ-ก-14 แสดงตัวอย่างลักษณะข้อมูลที่จำเป็นในการคำนวณรังสีในสิ่งแวดล้อมในพื้นที่  
จริงโดยใช้หัวดรังสีเจอร์เมเนียมความบริสุทธิ์สูงปริมาตร  $73 \text{ cm}^3$  (กรณีการ  
วัดการกระจายของธาตุกัมมันตรังสีในดินตามธรรมชาติ)

| Nuclide       | Gamma-ray energy (keV) | $\frac{N_0}{\text{รัศมี}} \left( \frac{\text{รากอ่อน/g}}{\text{cm}^2 \text{sec}} \right)$ | $\frac{N_f}{N_0}$ | $\frac{\alpha/\beta}{(\text{รากอ่อน/cm}^2 \text{sec})} \left( \frac{\text{รากอ่อน}}{\text{รัศมี/g}} \right)$ | $\frac{N_f/\beta}{\text{รัศมี}} \left( \frac{\text{รากอ่อน}}{\text{รัศมี/g}} \right)$ | $\frac{\alpha/\beta}{(\text{รากอ่อน/cm}^2 \text{sec})} \left( \frac{\text{รากอ่อน}}{\text{รัศมี/g}} \right)$ | $\frac{N_f/\beta}{\text{รัศมี}} \left( \frac{\text{รากอ่อน}}{\text{รัศมี/g}} \right)$ |
|---------------|------------------------|---|-------------------|--|---|--|---|
| K-40          | 1461                   | 1.76  | 0.976             | 3.53(-2)   | 6.24(-2)  | 2.03(-1)   | 3.49(-1)  |
| U-238 series  |                        |   |                   |  |   |  |   |
| Ra-228        | 125                    | 11.7  | 0.940             | 4.58(-3)   | 5.04(-2)  | 2.52(-3)   | 2.77(-2)  |
| Pb-214        | 242                    | 9.30  | 0.952             | 1.04(-2)   | 9.21(-2)  | 5.71(-3)   | 5.06(-2)  |
|               | 295                    | 7.90  | 0.960             | 2.91(-2)   | 2.21(-1)  | 1.60(-2)   | 1.21(-1)  |
|               | 352                    | 6.65  | 0.961             | 6.01(-2)   | 3.84(-1)  | 3.30(-2)   | 2.11(-1)  |
| Bi-214        | 609                    | 3.95  | 0.959             | 9.42(-2)   | 3.61(-1)  | 5.18(-2)   | 1.98(-1)  |
|               | 666                    | 3.755   | 0.970             | 3.39(-3)   | 1.20(-2)  | 1.26(-3)   | 5.59(-3)  |
|               | 758                    | 3.19  | 0.971             | 1.17(-2)   | 3.52(-2)  | 6.43(-3)   | 1.99(-2)  |
|               | 934                    | 2.65  | 0.972             | 8.10(-3)   | 2.11(-2)  | 4.45(-3)   | 1.15(-2)  |
|               | 1120                   | 2.24  | 0.972             | 4.21(-2)   | 9.17(-2)  | 2.31(-2)   | 5.03(-2)  |
|               | 1233                   | 2.05  | 0.972             | 1.72(-2)   | 3.43(-2)  | 9.45(-3)   | 1.83(-2)  |
|               | 1373                   | 1.36  | 0.974             | 1.49(-2)   | 2.70(-2)  | 8.19(-3)   | 1.46(-2)  |
|               | 1401-03                | 1.20  | 0.975             | 1.25(-2)   | 2.19(-2)  | 5.37(-3)   | 1.21(-2)  |
|               | 1510                   | 1.69  | 0.976             | 7.12(-3)   | 1.17(-2)  | 3.91(-3)   | 2.53(-2)  |
|               | 1730                   | 1.48  | 0.978             | 1.02(-2)   | 1.48(-2)  | 5.60(-3)   | 8.11(-3)  |
|               | 1765                   | 1.45  | 0.978             | 5.39(-2)   | 7.70(-2)  | 2.96(-2)   | 4.23(-2)  |
|               | 1845                   | 1.40  | 0.979             | 7.91(-3)   | 1.08(-2)  | 4.35(-3)   | 5.86(-3)  |
|               | 2205                   | 1.13  | 0.979             | 1.95(-2)   | 2.25(-2)  | 1.07(-2)   | 1.24(-2)  |
|               | 2448                   | 1.06  | 0.979             | 6.65(-3)   | 6.51(-3)  | 3.66(-3)   | 3.60(-3)  |
| Th-232 series |                        |   |                   |  |   |  |   |
| Ac-228        | 129                    | 13.0  | 0.894             | 2.90(-3)   | 3.37(-2)  | 1.03(-3)   | 1.20(-2)  |
|               | 210                    | 10.2  | 0.948             | 5.80(-3)   | 5.61(-2)  | 2.06(-3)   | 1.99(-2)  |
| Pb-212        | 239                    | 9.40  | 0.952             | 7.25(-2)   | 5.49(-1)  | 2.57(-2)   | 2.30(-1)  |
| Ru-224        | 241                    | 9.39  | 0.952             | 7.25(-2)   | 5.48(-1)  | 2.57(-2)   | 2.30(-1)  |
| Ac-228        | 270                    | 8.50  | 0.958             |  | 8.31(-2)  | 3.62(-2)   | 2.95(-1)  |
| Tl-208        | 277                    | 8.30  | 0.958             | 1.02(-2)   | 8.11(-2)  | 3.52(-2)   | 2.88(-1)  |
| Ac-228        | 282                    | 8.15  | 0.959             |  | 7.97(-2)  | 3.62(-2)   | 2.83(-1)  |
| Pb-212        | 301                    | 7.75  | 0.960             | 5.53(-3)   | 4.11(-2)  | 1.96(-3)   | 1.45(-2)  |
| Ac-228        | 333                    | 7.70  | 0.961             | 2.18(-2)   | 1.51(-1)  | 7.73(-3)   | 5.72(-2)  |
| Mixed         | 328-340                | 6.96  | 0.961             | 2.90(-2)   | 1.95(-1)  | 1.03(-2)   | 5.31(-2)  |
| Ac-228        | 463                    | 5.10  | 0.963             | 9.20(-3)   | 4.52(-2)  | 3.25(-3)   | 1.50(-2)  |
| Tl-208        | 510                    | 4.55  | 0.965             | 1.93(-2)   | 8.56(-2)  | 5.84(-3)   | 3.07(-2)  |
| Tl-208        | 563                    | 4.12  | 0.968             | 6.39(-2)   | 2.55(-1)  | 2.27(-2)   | 9.05(-2)  |
| Bi-212        | 563                    | 4.12  | 0.968             | 6.39(-2)   | 2.55(-1)  | 2.27(-2)   | 9.05(-2)  |
| Ac-228        | 727                    | 3.35  | 0.970             | 1.86(-2)   | 6.04(-2)  | 5.60(-3)   | 2.14(-2)  |
| Ac-228        | 755                    | 3.25  | 0.971             | 2.70(-3)   | 8.52(-3)  | 5.57(-4)   | 3.02(-3)  |
|               | 772                    | 3.13  | 0.971             | 4.10(-3)   | 1.27(-2)  | 1.45(-3)   | 4.43(-3)  |
|               | 795                    | 3.10  | 0.971             | 1.20(-2)   | 3.51(-2)  | 4.25(-3)   | 1.25(-2)  |
|               | 230+235+240            | 2.90  | 0.971             | 9.40(-3)   | 2.55(-2)  | 3.33(-3)   | 9.38(-3)  |
| Tl-208        | 260                    | 2.23  | 0.971             | 1.13(-2)   | 3.30(-2)  | 4.13(-3)   | 1.17(-2)  |
| Ac-228        | 911                    | 2.71  | 0.971             | 7.55(-2)   | 1.59(-1)  | 2.52(-2)   | 7.05(-2)  |
|               | 965-969                | 2.53  | 0.971             | 6.11(-2)   | 1.54(-1)  | 2.17(-2)   | 5.44(-2)  |
|               | 1588                   | 1.62  | 0.975             | 1.23(-2)   | 1.94(-2)  | 4.35(-2)   | 5.89(-3)  |
| Tl-208        | 2615                   | 1.01  | 0.979             | 1.57(-1)   | 1.65(-1)  | 5.92(-2)   | 5.25(-2)  |

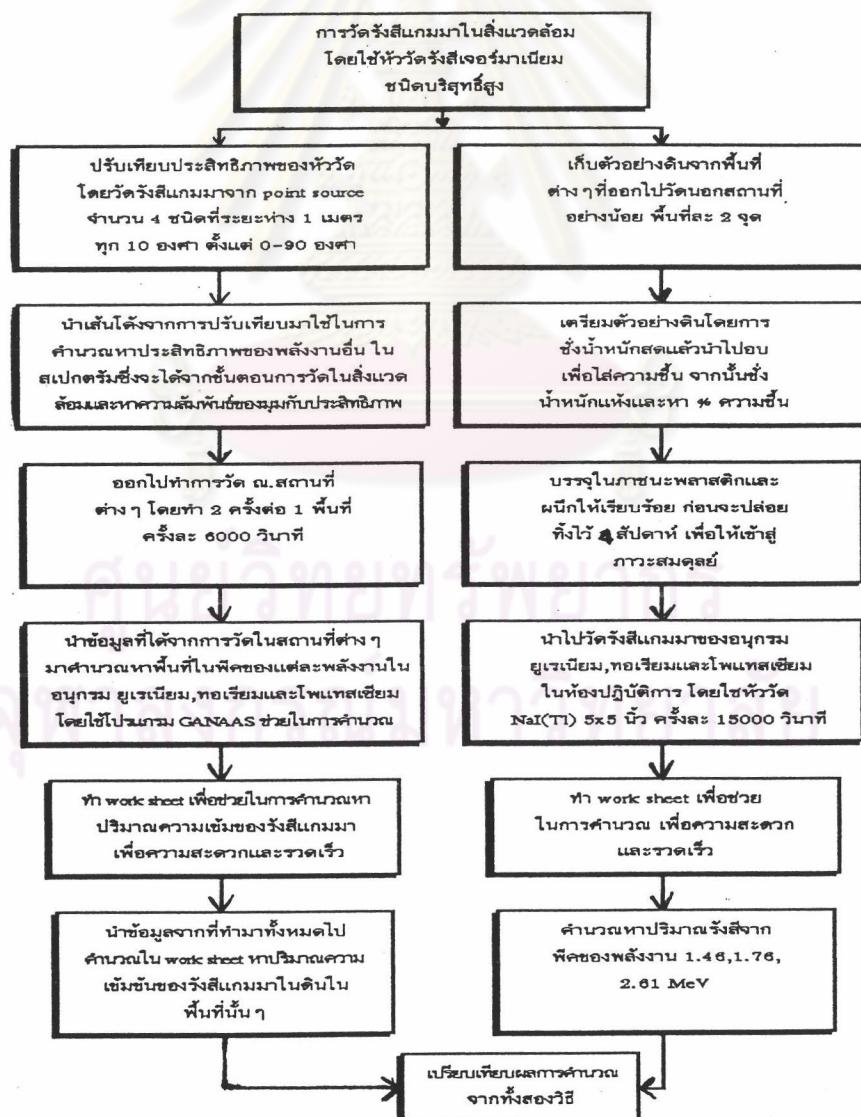
ตาราง ผ-ก-15 แสดงค่า Flux/I ที่พลังงานต่าง ๆ ของต้นกำเนิดรังสีมาตรฐานแบบจุด  
(H.L.Beck,et;HASL-258(1972))

| point source | Energy (keV) | Flux/I (photon/cm <sup>2</sup> .sec/micro R/h) |
|--------------|--------------|--|
| Ac-228       | 129          | 1.03E-03                                       |
| Ra-226       | 186          | 2.52E-03                                       |
| Ac-228       | 209.16       | 2.06E-03                                       |
| Pb-214       | 242          | 5.71E-03                                       |
| Ac-228       | 270          | 3.62E-03                                       |
| Pb-214       | 295.07       | 1.60E-02                                       |
| Pb-212       | 300          | 1.96E-03                                       |
| Ac-228       | 338.23       | 7.73E-03                                       |
| Pb-214       | 351.86       | 3.30E-02                                       |
| Ac-228       | 462.94       | 3.26E-03                                       |
| Tl-208       | 510          | 6.84E-03                                       |
| Tl-208       | 583.29       | 2.27E-02                                       |
| Bi-214       | 609.49       | 5.18E-02                                       |
| Cs-137       | 661.91       | 6.06E-01                                       |
| Bi-214       | 666          | 1.86E-03                                       |
| Bi-214       | 768          | 6.43E-03                                       |
| Ac-228       | 794.84       | 4.25E-03                                       |
| Tl-208       | 860.59       | 4.18E-03                                       |
| Ac-228       | 911.44       | 2.68E-02                                       |
| Bi-214       | 934          | 4.45E-03                                       |
| Bi-214       | 1120.4       | 2.31E-02                                       |
| Bi-214       | 1238.15      | 9.45E-03                                       |
| Bi-214       | 1377.42      | 8.19E-03                                       |
| K-40         | 1460.62      | 2.03E-01                                       |
| Bi-214       | 1509.38      | 3.91E-03                                       |
| Ac-228       | 1587.96      | 4.36E-03                                       |
| Bi-214       | 1730         | 5.60E-03                                       |
| Bi-214       | 1764.05      | 2.96E-02                                       |
| Bi-214       | 1845         | 4.35E-03                                       |
| Bi-214       | 2205         | 1.07E-02                                       |
| Bi-214       | 2448         | 3.66E-03                                       |
| Tl-208       | 2615         | 5.92E-02                                       |

## ภาคผนวก ช

### การวิเคราะห์ผลจากการวัดรังสีแกรมมาในสิ่งแวดล้อมโดยใช้หัววัดรังสีเจอร์เมเนียมความ บริสุทธิ์สูง จากการวัดในพื้นที่จริง

หลังจากได้สเปกตรัมของผลการวัดในพื้นที่ต่าง ๆ มาแล้ว นำไปคำนวณหา พื้นที่พีค และ ประสิทธิภาพจาก โปรแกรม GANAAS และนำค่าที่ได้ไปใส่ไว้ในเวิร์กชีทที่ 3.2 เพื่อคำนวณ จากตารางนี้ จะเห็นว่าสามารถแปลงหน่วยจาก  $\mu\text{Ci/g}$  ไปเป็น  $\text{Bq/kg}$  โดยการคูณด้วย 3.7 ซึ่งสามารถเขียนสรุปขั้นตอนการทำวิจัยได้อย่างสั้น ดังนี้



### ภาคผนวก C

#### การวิเคราะห์ผลการวัดรังสีแกรมมาจากสิ่งแวดล้อมในห้องปฏิบัติการ จากตัวอย่างดินของพื้นที่จริง

ผลการวัดจากที่ได้แสดงไว้ใน เวิร์กชีต 3.3 นำข้อมูลเหล่านี้มา คำนวณวิเคราะห์ ดังแสดงใน เวิร์กชีต 3.4

การคำนวณหา %/g ของ โปแตสเซียม ทำได้โดย

$$\begin{aligned}
 \text{std} & \quad \text{ใน } 1000 \text{ กรัมของ K}_2\text{SO}_4 \text{ มี K บริสุทธิ์ } 448 \text{ กรัม} \\
 & \quad \text{ในการ dilute 20 เท่า ให้ K}_2\text{SO}_4 \text{ จำนวน } 25 \text{ กรัม กับ H}_3\text{BO}_3 \text{ } 475 \text{ กรัม ให้สารตัวอย่างจำนวน } 500 \text{ กรัม} \\
 & \quad \text{แล้ว ใน ภายนอกเรานำรูปดัง } 400 \text{ กรัม} \\
 & \quad \text{ดังนั้น } (25 \times 400) / 500 & \text{เท่ากับ } \text{ใช้ K}_2\text{SO}_4 & 20 \text{ กรัม} \\
 & \quad \text{ในตัวอย่าง } 400 \text{ กรัมใช้ K}_2\text{SO}_4 \text{ } 20 \text{ กรัม ตามที่ต้องย่าง } 100 \text{ กรัม ใช้ K}_2\text{SO}_4 \text{ } 5 \text{ กรัม} \\
 & \quad \text{เท่ากับ } (20 \times 100) / 400 & \text{เท่ากับ} & 5 \text{ กรัม} \\
 & \quad \text{จาก std K}_2\text{SO}_4 \text{ } 1000 \text{ กรัม ให้ K บริสุทธิ์ } 448 \text{ กรัม} \\
 & \quad \text{ถ้า std K}_2\text{SO}_4 \text{ } 5 \text{ กรัม ให้ K บริสุทธิ์ } \text{เท่ากับ} & (448 \times 5) / 1000 \\
 & & \text{เท่ากับ} & 2.24 \text{ กรัม}
 \end{aligned}$$

การคำนวณหา ppm/g ของ ยูเรเนียม ทำได้โดย

$$\begin{aligned}
 & \text{ใน std U ore } 1000 \text{ กรัม ให้ U บริสุทธิ์ } 400 \text{ มิลลิกรัม} \\
 & \text{dilute } 117 \text{ เท่า ให้ U ore } 3.404 \text{ กรัม ผสมกับ H}_3\text{BO}_3 \text{ } 396.596 \text{ กรัม} \\
 & \text{ดังนั้น } \text{ใน } 3.404 \text{ กรัม มี U บริสุทธิ์ } \text{เท่ากับ} \\
 & \quad (400 \times 3.404) / (1000 \times 1000) \\
 & \quad \text{เท่ากับ } 0.0013616 \text{ กรัม} \\
 & \text{ใน } 400 \text{ กรัมมี U บริสุทธิ์ } \text{เท่ากับ} & 0.001362 \text{ กรัม} \\
 & \text{ดังนั้นใน } 1 \text{ กรัม} & \text{เท่ากับ } 0.001362 / 400 \\
 & & \text{เท่ากับ } 3.404 \times 10^{-6} \text{ กรัม}
 \end{aligned}$$

การคำนวณหา ppm/g ของ thoเรียม ทำได้โดย

$$\begin{aligned}
 & \text{ใน } 400 \text{ กรัมตัวอย่าง Th ore มี Th บริสุทธิ์} = & 2.06504 \text{ กรัม} \\
 & \text{กำหนด } 1000 \text{ กรัมให้ Th บริสุทธิ์} = & 800 / 1000 \text{ กรัม} \\
 & \text{ถ้า } 2.06504 \text{ กรัม} = & 0.00165203 \text{ กรัม} \\
 & \text{ใน } 1 \text{ กรัมตัวอย่าง Th ore มี Th บริสุทธิ์} = & 0.001652 / 800 \\
 & & = 2.065 \times 10^{-6}
 \end{aligned}$$

ตาราง ผ-ก-16 แสดงค่า Flux ต่อ pCi/g ของ  $^{226}\text{Ra}$  และ  $^{232}\text{Th}$ ที่ความสูง 1 เมตรเหนือพื้นดิน(กรณีที่มีการกระจายของรังสีแบบ สม่ำเสมอ กับความลึกของพื้นดินที่

$$\frac{\alpha}{\rho} = 0)$$

| Decaying Isotope      | $\tau_{1/2}$ (sec) | $\gamma' \times / \text{dis.}^2$ | Flux              | Decaying Isotope  | $\tau_{1/2}$ (sec) | $\gamma' \times / \text{dis.}^2$ | Flux     |
|-----------------------|--------------------|----------------------------------|-------------------|-------------------|--------------------|----------------------------------|----------|
| $^{226}\text{Ra}$     | 186                | 0.034                            | 4.58(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 219                | 0.490                            | 7.23(-2) |
| $^{226}\text{Ra}$     | 242                | 0.070                            | 1.04(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 241                | 0.490                            | 7.23(-2) |
|                       | 293                | 0.179                            | 2.91(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 270                | 0.065                            | 1.02(-2) |
|                       | 352                | 0.350                            | 6.01(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 277                | 0.065                            | 1.02(-2) |
| $^{226}\text{Ra}$     | 609                | 0.420                            | 9.42(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 282                | 0.034                            | 5.52(-3) |
|                       | 666                | 0.015                            | 3.39(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 301                | 0.129                            | 2.13(-2) |
|                       | 768                | 0.048                            | 1.17(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 338                | 0.172                            | 2.90(-2) |
|                       | 934                | 0.031                            | 8.10(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 328-340            | 0.047                            | 9.20(-3) |
|                       | 1120               | 0.143                            | 4.21(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 463.               | 0.096                            | 1.93(-2) |
|                       | 1238               | 0.056                            | 1.72(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 510                | 0.300                            | 6.39(-2) |
|                       | 1378               | 0.046                            | 1.49(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 583                | 0.079                            | 1.85(-2) |
| $^{232}\text{Th}$ -08 | 0.038              | 1.25(-2)                         | $^{226}\text{Ra}$ | 727               | 0.011              | 2.70(-3)                         |          |
|                       | 1510               | 0.021                            | 7.12(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 755                | 0.017                            | 4.10(-3) |
|                       | 1730               | 0.028                            | 1.02(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 772                | 0.049                            | 1.20(-2) |
| $^{232}\text{Th}$     | 0.147              | 5.39(-2)                         | $^{226}\text{Ra}$ | 795               | 0.038              | 9.40(-3)                         |          |
|                       | 1848               | 0.021                            | 7.91(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 860                | 0.047                            | 1.18(-2) |
|                       | 2205               | 0.047                            | 1.95(-2)          | $^{226}\text{Ra}$ | 911                | 0.230                            | 7.55(-2) |
|                       | 2448               | 0.015                            | 6.66(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 965-99             | 0.230                            | 6.13(-2) |
| $^{226}\text{Ra}$     | 129                | 0.025                            | 2.90(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 1568               | 0.046                            | 1.63(-2) |
|                       | 210                | 0.041                            | 5.80(-3)          | $^{226}\text{Ra}$ | 2615               | 0.160                            | 0.167    |

\*Transitions for which  $\gamma' \times / \text{dis.} < 0.02$  are not listed except where they are required to correct measurement of the flux from some other natural or fallout emitter. Surface equilibrium is assumed.

From H.L.Beach et al; HASL-258(1972)

ตาราง ผ-จ แสดงผลการเปรียบเทียบความเข้มข้นของความแรงรังสีในพื้นที่ จริง กับ การวัดจากตัวอย่างดินที่เก็บมาวิเคราะห์ในห้องปฏิบัติการ

| Nuclide            | In-situ measurement point: Lawn between Machiz Shop and Storehouse, JAERI |                                 |                          |
|--------------------|---|---------------------------------|--------------------------|
|                    | In-situ Ge(L1)<br>14:00 - 16:00<br>October 26, 1975                       | Soil sampling method            |                          |
|                    |   | average of 5 sampled points     | Surface      30 cm depth |
| $^{31}\text{-214}$ | 0.29 pCi/g  | 0.154 pCi/g                     | 0.245 pCi/g              |
| $^{210}\text{Tl}$  | 0.48 pCi/g  | 0.421 pCi/g <sup>†</sup>        | 0.459 pCi/g              |
| $^{40}\text{K}$    | 9.37 pCi/g  | 3.85 pCi/g                      | 14.8 pCi/g               |
| $^{137}\text{Cs}$  | 69.47 $\mu\text{Ci}/\text{kg}^2$ *  | 77.7 $\mu\text{Ci}/\text{kg}^2$ |                          |

<sup>†</sup> Average of two points  
\* c/p = 0.461

95

ตาราง ผ-ง-2 แสดงค่า  $\frac{\mu}{\rho}$  ( $\text{cm}^2/\text{g}$ ) และ  $\mu(\text{cm}^{-1})$  ของพลังงานต่างๆ ในดิน(ที่มี % น้ำ ต่างกัน) และใน น้ำ อากาศ และ อลูมิเนียม

| Gamma-ray<br>energy<br>(keV) | Mass attenuation coefficient $\mu/\rho$ ( $\text{cm}^2/\text{g}$ ) |                     |                     |                        |                     |                   | Linear attenuation coefficient $\mu(\text{cm}^{-1})$ |                                     |            |
|------------------------------|--|---------------------|---------------------|------------------------|---------------------|-------------------|--|-------------------------------------|------------|
|                              | Soil <sup>1)</sup>   |                     |                     | Aluminum <sup>2)</sup> | Water <sup>2)</sup> | Air <sup>2)</sup> | Soil<br>$\rho = 1.6 \text{ g/cm}^3$                  |                                     | Air        |
|                              | 0%H <sub>2</sub> O   | 10%H <sub>2</sub> O | 25%H <sub>2</sub> O |                        |                     |                   | Soil<br>$\rho = 1.6 \text{ g/cm}^3$                  | Soil<br>$\rho = 1.5 \text{ g/cm}^3$ | Air        |
| 10                           |  |                     |                     | 25.8                   | 4.96                | 4.76              |  |                                     |            |
| 15                           |  |                     |                     | 7.67                   | 1.49                | 1.44              |  |                                     |            |
| 20                           | 3.01   | 2.78                | 2.05                | 3.22                   | 0.705               | 0.683             | 4.448  | 4.830                               | 0.000823   |
| 25                           | 2.34   | 1.52                | 1.13                | 1.76                   |                     |                   | 2.432  | 2.640                               |            |
| 30                           | 1.00   | 0.938               | 0.838               | 1.03                   | 0.335               | 0.315             | 1.5008   | 1.545                               | 0.000380   |
| 35                           | 0.656  | 0.644               | 0.566               | 0.669                  |                     |                   | 1.0304   | 1.0035                              |            |
| 40                           | 0.470  | 0.471               | 0.433               | 0.492                  | 0.243               | 0.225             | 0.7536   | 0.7380                              | 0.000271   |
| 45                           | 0.380  | 0.381               | 0.338               | 0.386                  |                     |                   | 0.6096   | 0.5790                              |            |
| 50                           | 0.327  | 0.314               | 0.293               | 0.319                  | 0.211               | 0.193             | 0.5024   | 0.4785                              | 0.000233   |
| 55                           | 0.282  | 0.277               | 0.265               | 0.277                  |                     |                   | 0.4432   | 0.4155                              |            |
| 60                           | 0.254  | 0.243               | 0.239               | 0.246                  | 0.196               | 0.177             | 0.3958   | 0.3690                              | 0.000213   |
| 65                           | 0.233  | 0.230               | 0.221               | 0.219                  |                     |                   | 0.3680   | 0.3285                              |            |
| 70                           | 0.218  | 0.214               | 0.206               | 0.205                  |                     |                   | 0.3424   | 0.3075                              |            |
| 75                           | 0.204  | 0.202               | 0.194               | 0.193                  |                     |                   | 0.3232   | 0.2895                              |            |
| 80                           | 0.192  | 0.190               | 0.189               | 0.185                  | 0.178               | 0.161             | 0.3040   | 0.2775                              | 0.000194   |
| 85                           | 0.189  | 0.185               | 0.181               | 0.177                  |                     |                   | 0.2960   | 0.2655                              |            |
| 90                           | 0.179  | 0.178               | 0.175               | 0.171                  |                     |                   | 0.2848   | 0.2565                              |            |
| 95                           | 0.173  | 0.173               | 0.170               | 0.166                  |                     |                   | 0.2768   | 0.2490                              |            |
| 100                          | 0.166  | 0.167               | 0.167               | 0.160                  | 0.167               | 0.151             | 0.2572   | 0.2400                              | 0.000182   |
| 150                          | 0.138  | 0.139               | 0.141               | 0.134                  | 0.149               | 0.134             | 0.2224   | 0.2225                              | 0.000152   |
| 200                          | 0.124  | 0.125               | 0.127               | 0.120                  | 0.136               | 0.123             | 0.2000   | 0.2040                              | 0.000143   |
| 250                          | 0.114  | 0.115               | 0.118               | 0.111                  |                     |                   | 0.1840   |                                     |            |
| 300                          | 0.106  | 0.108               | 0.109               | 0.103                  | 0.118               | 0.106             | 0.1728   | 0.1770                              | 0.000128   |
| 350                          | 0.100  | 0.101               | 0.105               | 0.093                  |                     |                   | 0.1616   |                                     |            |
| 400                          | 0.0950   | 0.0963              | 0.0975              | 0.0925                 | 0.106               | 0.0953            | 0.1541   | 0.1590                              | 0.000115   |
| 450                          | 0.0905   | 0.0919              | 0.0931              | 0.0875                 |                     |                   | 0.1470   |                                     |            |
| 500                          | 0.0869   | 0.0875              | 0.0894              | 0.0844                 | 0.0966              | 0.0863            | 0.1400   | 0.1449                              | 0.000105   |
| 550                          | 0.0831   | 0.0844              | 0.0856              | 0.0806                 |                     |                   | 0.1350   |                                     |            |
| 600                          | 0.0800   | 0.0813              | 0.0825              | 0.0775                 | 0.0896              | 0.0804            | 0.1301   | 0.1344                              | 0.000097   |
| 650                          | 0.0769   | 0.0788              | 0.0800              | 0.0756                 |                     |                   | 0.1251   |                                     |            |
| 700                          | 0.0744   | 0.0756              | 0.0775              | 0.0731                 |                     |                   | 0.1210   |                                     |            |
| 750                          | 0.0725   | 0.0731              | 0.0750              | 0.0706                 |                     |                   | 0.1170   |                                     |            |
| 800                          | 0.0706   | 0.0713              | 0.0725              | 0.0681                 | 0.0785              | 0.0706            | 0.1141   | 0.1179                              | 0.000085   |
| 850                          | 0.0681   | 0.0694              | 0.0706              | 0.0669                 |                     |                   | 0.1110   |                                     |            |
| 900                          | 0.0669   | 0.0675              | 0.0688              | 0.0644                 |                     |                   | 0.1080   |                                     |            |
| 950                          | 0.0656   | 0.0650              | 0.0669              | 0.0631                 |                     |                   | 0.1040   |                                     |            |
| 1000                         | 0.0638   | 0.0638              | 0.0650              | 0.0614                 | 0.0706              | 0.0635            | 0.1021   | 0.1059                              | 0.0000765  |
| 1500                         | 0.0515   | 0.0521              | 0.0530              | 0.0500                 | 0.0575              | 0.0517            | 0.0334   | 0.0853                              | 0.0000623  |
| 2000                         | 0.0444   | 0.0449              | 0.0456              | 0.0432                 | 0.0493              | 0.0444            | 0.0718   | 0.0740                              | 0.0000535  |
| 2500                         | 0.0398   | 0.0401              | 0.0413              | 0.0388                 |                     |                   | 0.0642   |                                     |            |
| 3000                         | 0.0362   | 0.0364              | 0.0371              | 0.0353                 | 0.0396              | 0.0358            | 0.0582   | 0.0594                              | 0.0000431  |
| 4000                         |  |                     |                     | 0.0310                 | 0.0340              | 0.0308            |  | 0.0510                              | 0.0000371  |
| 5000                         |  |                     |                     | 0.0280                 | 0.0302              | 0.0274            |  | 0.0453                              | 0.0000330  |
| 6000                         |  |                     |                     | 0.0265                 | 0.0276              | 0.0251            |  | 0.0414                              | 0.00003025 |
| 8000                         |  |                     |                     | 0.0242                 | 0.0242              | 0.0222            |  | 0.0363                              | 0.0000263  |
| 10000                        |  |                     |                     | 0.0230                 | 0.0220              | 0.0203            |  | 0.0330                              | 0.0000245  |
| 15000                        |  |                     |                     | 0.0217                 | 0.0193              | 0.0179            |  | 0.0290                              | 0.0000216  |
| 20000                        |  |                     |                     | 0.0215                 | 0.0180              | 0.0169            |  | 0.0270                              | 0.0000204  |
| 30000                        |  |                     |                     | 0.0217                 | 0.0170              | 0.0161            |  | 0.0255                              | 0.0000194  |
| 40000                        |  |                     |                     | 0.0224                 | 0.0166              | 0.0159            |  | 0.0249                              | 0.0000192  |
| 50000                        |  |                     |                     | 0.0229                 | 0.0166              | 0.0161            |  | 0.0249                              | 0.0000194  |
| 60000                        |  |                     |                     | 0.0234                 | 0.0166              | 0.0161            |  | 0.0249                              | 0.0000194  |
| 80000                        |  |                     |                     | 0.0243                 | 0.0169              | 0.0164            |  | 0.0254                              | 0.0000194  |
| 100000                       |  |                     |                     | 0.0251                 | 0.0172              | 0.0168            |  | 0.0258                              | 0.0000202  |

1) H.L. Beck, J.A. DeCampos, and C.V. Gogolak: HASL-256 (1972)

2) K. Siegbahn, ed., "X-ray Spectroscopy" Vol.1, Appendix 1, p.627 (North-Holland Publ. Co. 1965).

\* Soil 10%H<sub>2</sub>O: 13.5%Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 4.5%Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 57.5%SiO<sub>2</sub>, 4.5%CO<sub>2</sub>, 10%H<sub>2</sub>O density 1.6 g/cm<sup>3</sup>.

+ Air: 75.5%N, 23.2%O, 1.3%Ar by weight.

\*\*  $\mu/\rho$  for soil was taken as  $\mu/\rho$  of Al for gamma-rays of smaller than 100 keV and  $\mu/\rho$

of water for gamma-rays of larger than 100 keV. Then, multiplied by  $c = 1.5 \text{ g/cm}^3$ .

ตารางแสดงน้ำหนักและความชื้นของดินในบริเวณต่างๆที่น้ำกลับมาวัดรังสีในห้องปฏิบัติการ

| สถานที่                | น้ำหนักสด | น้ำหนักแห้ง | % น้ำ   |
|------------------------|-----------|-------------|---------|
| จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย  |           |             |         |
| จุดที่ 1               | 350 กรัม  | 284 กรัม    | 18.86 % |
| จุดที่ 2               | 320 กรัม  | 260 กรัม    | 18.75 % |
| ศูนย์วิจัยฯองครักษ์    |           |             |         |
| จุดที่ 1               | 340 กรัม  | 265 กรัม    | 22.06 % |
| จุดที่ 2               | 370 กรัม  | 300 กรัม    | 18.92 % |
| อ. บ้านໄ戎 จ. อุทัยธานี |           |             |         |
| จุดที่ 1               | 590 กรัม  | 570 กรัม    | 3.39 %  |
| จุดที่ 3               | 570 กรัม  | 550 กรัม    | 3.51 %  |
| รร. บ้านปุ่ง อ. บ้านໄ戎 |           |             |         |
| จุดที่ 1               | 360 กรัม  | 340 กรัม    | 5.56 %  |
| จุดที่ 2               | 400 กรัม  | 376 กรัม    | 6.00 %  |
| อ. บ้านเพ จ. ราชบุรี   |           |             |         |
| จุดที่ 1               | 370 กรัม  | 365 กรัม    | 1.35 %  |
| จุดที่ 3               | 450 กรัม  | 445 กรัม    | 1.11 %  |
| นิคมามานิตาพุต         |           |             |         |
| จุดที่ 2               | 520 กรัม  | 487 กรัม    | 6.35 %  |
| จุดที่ 3               | 500 กรัม  | 470 กรัม    | 6.00 %  |

\*\*\* หมายเหตุ การคำนวณเปอร์เซ็นต์ของน้ำในดิน รากดินนี้  $\frac{\text{มวลของน้ำหนักสด}}{\text{มวลของน้ำหนักสดและแห้ง}} \times 100$

น้ำหนักสด

## W-8 DETECTOR SPECIFICATIONS AND PERFORMANCE DATA

### Specifications

Model GC1020 Serial Number 5902318

The purchase specifications and therefore the warranted performance of this detector are as follows:

Active volume cc Relative efficiency 10 %

Resolution 2.0 keV (FWHM) at 1.33 MeV

                 keV (FWTM) at 1.33 MeV

1.0 keV (FWHM) at 122 keV

                 keV (FWTM) at             

Peak/Compton 34 : 1 Cryostat well diameter              mm Well depth              mm

Cryostat description or Drawing Number if special 7935-7 (Big Mac)

### Physical Characteristics

|                      |                           |    |               |                     |    |
|----------------------|---------------------------|----|---------------|---------------------|----|
| Geometry             | <u>Closed-end coaxial</u> |    |               |                     |    |
| Diameter             | <u>43</u>                 | mm | Active volume | <u>56.9</u>         | cc |
| Length               | <u>41.5</u>               | mm | Well depth    | <u>            </u> | mm |
| Distance from window | <u>5</u>                  | mm | Well diameter | <u>            </u> | mm |

### Electrical Characteristics

Depletion voltage (+) 4500 V dc

Recommended bias voltage V dc (+) 4500 V dc

Leakage current at recommended bias 0.07 nA

Preamplifier test point voltage at recommended voltage (-) 1.52 V dc

Capacitance at recommended bias ~ 16 pF

### Resolution and Efficiency

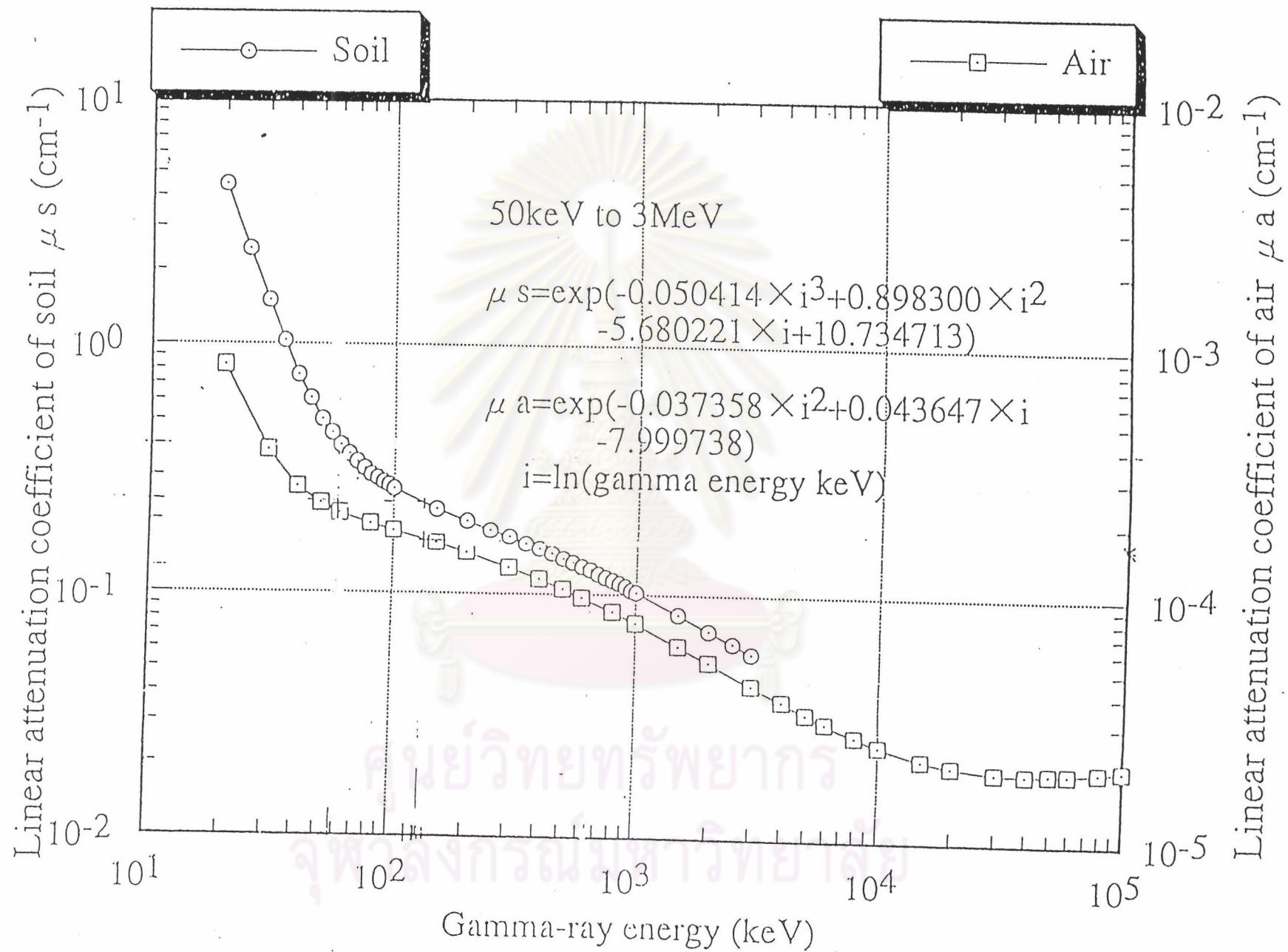
With amp time constant of 4  $\mu$ s

| Isotope         | $^{57}\text{Co}$ | $^{60}\text{Co}$ |  |  |  |
|-----------------|------------------|------------------|--|--|--|
| Energy (keV)    | 122              | 1332             |  |  |  |
| FWHM (keV)      | 0.86             | 1.77             |  |  |  |
| FWTM (keV)      | 1.58             | 3.29             |  |  |  |
| Peak/Compton    |                  | 43.0:1           |  |  |  |
| Rel. Efficiency |                  | 12.9             |  |  |  |

Tested by: Bill Lots Date: June 1, 1990

Approved by: D. Dunn, D. Dunn Date: June 1, 1990

Spec 2



๖-๘

Linear attenuation coefficient of gamma-rays for soil and air

## រូបភាព ធម្ម

Principal Gamma Ray Energies for the Analysis  
of Natural Radionuclides

| Energy (keV) | Nuclide           | Parent Series     | Comments  |
|--------------|-------------------|-------------------|---|
| 186          | $^{226}\text{Ra}$ | $^{234}\text{U}$  | low intensity, high continuum, cannot be resolved from $^{233}\text{U}$ peak at 185 keV                               |
| 239          | $^{212}\text{Pb}$ | $^{232}\text{Th}$ | strong peak, contribution from $^{224}\text{Ra}$ peak at 241 keV, interference from $^{214}\text{Pb}$ peak at 242 keV |
| 295          | $^{214}\text{Pb}$ | $^{234}\text{U}$  | generally clean peak, fairly strong   |
| 352          | $^{214}\text{Pb}$ | $^{234}\text{U}$  | generally clean, strong peak  |
| 583          | $^{204}\text{Tl}$ | $^{232}\text{Th}$ | generally clean, strong peak  |
| 609          | $^{214}\text{Bi}$ | $^{234}\text{U}$  | strong peak, interference from 605 keV peak if $^{134}\text{Cs}$ is present   |
| 911          | $^{224}\text{Ac}$ | $^{232}\text{Th}$ | generally clean, strong peak  |
| 965+969      | $^{224}\text{Ac}$ | $^{232}\text{Th}$ | doublet, not as strong as 911 peak  |
| 1120         | $^{214}\text{Bi}$ | $^{234}\text{U}$  | reasonably strong, continuum relatively low   |
| 1461         | $^{40}\text{K}$   | -                 | clean, strong, only peak for this nuclide   |
| 1765         | $^{214}\text{Bi}$ | $^{234}\text{U}$  | reasonably strong, continuum low  |
| 2615         | $^{204}\text{Tl}$ | $^{232}\text{Th}$ | clean, strong, continuum very low   |

គុណឃិតិវិទ្យាក្រែងការ  
គុណភាពក្នុងរាជ្យមាត្រាលី



‘ประวัติผู้เขียน’

นางสาวภารตี สรากัสสร เกิดเมื่อวันที่ 14 มีนาคม พุทธศักราช 2513 ที่ จังหวัด เชียงราย สำเร็จการศึกษาระดับมัธยมที่ โรงเรียนฤทธิยะวรรณาลัย สังกัดกรมสามัญศึกษา จังหวัดกรุงเทพมหานคร ปี 2530 สำเร็จการศึกษาระดับปริญญาตรีทางด้านรังสีเทคนิค คณะ เทคนิคการแพทย์ มหาวิทยาลัยมหิดล ปี 2535 เข้าศึกษาต่อระดับปริญญาโทสาขาวิชาเคลือร์ เทคโนโลยี คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ในปี 2536

ศูนย์วิทยบรังษยกรรม  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย