原著論文

# 北海道における屋内ラドンと ラドン短寿命娘核種放射能濃度の測定調査

横山真太郎',月館司<sup>2</sup>,青木徹<sup>3</sup>,西願栄二<sup>4</sup>,内見裕聡<sup>5</sup>,池田耕一<sup>6</sup>,飯田孝夫<sup>7</sup>

[受付 2002.7.19] [受理 2002.10.4]

## Measurements of Indoor Radon and Its Daughters in Hokkaido

## Shintaro YOKOYAMA<sup>1</sup>, Tsukasa TSUKIDATE<sup>2</sup>, Tohru AOKI<sup>3</sup>, Eiji SAIGAN<sup>4</sup>, Hiroaki UCHIMI<sup>5</sup>, Koichi IKEDA<sup>6</sup> and Takao IIDA<sup>7</sup>

[Received Jul 19, 2002] [Accepted Oct 4, 2002]

## 要旨

わが国の中で北方圏に属する北海道では、近年、省エネルギーのための高断熱仕様や地下室付き住宅が増えつつあ り、それ故、在来の床下空間を持つ住宅と比較し、屋内ラドンならびにラドン短寿命娘核種濃度の高レベル化が問題 とされる。

そこで、われわれは現場測定に適していると考え、先に検討したフィルター法と飯田らにより開発された静電式ラ ドンモニター法を用い,北海道におけるコンクリート個別住宅や R-2000住宅を含む各種省エネルギー住宅,学校,事 務所、病院、地下室の屋内濃度測定調査を行った。その結果冬期のコンクリート個別住宅の濃度が際だって高いこと がわかった。北海道における濃度レベルとラドン娘核種の除去指標の検討結果では、本州で得られた値と比較すると 暖房期の濃度レベルが高いことがわかった。特に、コンクリート個別住宅での値が高い。また、ラドン娘核種の除去 指標の検討結果からは、非暖房期と比較すると、暖房期の値が低く、特に暖房期のコンクリート個別住宅の値が低い ことが示された。

#### Abstract

In recent years more and more houses in Hokkaido, a northland in Japan, are built air-tight and equipped with basements to conserve heating energy. Therefore, concentration of indoor radon and its daughters are expected to be elevated in these houses compared to those built elsewhere in Japan where houses have crawl spaces.

In a previous study we examined several aspects of the filter pack method and extended its applications for field surveys. In the current study we have used the extended filter pack method and the electrostatic radon monitoring method to measure concentrations of radon and its daughters as well as the removal indicator values of indoor radon daughters in energy-efficient houses, schools, offices, hospitals and underground living spaces in Hokkaido. The sampling locations include concrete single-family homes, concrete apartment buildings, wooden houses and R-2000 houses. During the winter the concentrations in the concrete single-family homes were higher than those in the other house types. The annual variations in concentration and removal indicator values of radon daughters were examined. The peak concentrations in each house type in winter was higher than that the peak concentration obtained in central Japan. The removal indicator of radon daughters during the heating season were lower than those during the nonheating seasons. During the non-heating seasons the removal indicator values for the concrete single-family homes were the lowest of all house types.

Key words: indoor radon, radon daughters, radioactive concentration, Hokkaido

1	北海道大学大学院工学研究科 〒060-8628 札幌市北区北13条西8丁目
	Graduate School of Engineering, Hokkaido University, Kita-13 Nishi-8, Kita-ku, Sapporo 060-8628, Japan
2	北海道立北方建築総合研究所 〒078-8801 旭川市緑が丘東1条3丁目1-20
	Hokkaido Northern Regional Building Research Institute, 1-20 1jo-3chome, Midorigaokahigashi, Asahikawa, Hokkaido 078-8801, Japan
3	北海道ガス(株) 〒060-8530 札幌市中央区大通り西7丁目3-1
	Hokkaido Gas Co., Ltd., 3-1 Nishi-7, Odori, Chuo-ku, Sapporo 060-8530, Japan
4	松下環境空調エンジニアリング(株) 〒564-0062 大阪市吹田市垂水町3丁目28-33
	Matsushita Environmental & Air-conditioning Engineering Co., Ltd., 3-28-33 Tarumi-cho, Suita-shi, Osaka 564-0062, Japan
5	(株)エヌ・ティ・ティファシリティーズ 〒108-0023 東京都港区芝浦3-4-1
	NTT Facilities Inc., 3-4-1 Shibaura, Minato-ku, Tokyo 108-0023, Japan
~	

国立保健医療科学院 〒108-8638 東京都港区白金台4-6-1 6

National Iustitute of Public Health, 4-6-1 Shirokanedai, Minato-ku, Tokyo 108-8638, Japan

名古屋大学大学院工学研究科 〒464-8603 名古屋市千種区不老町 7 Graduate School of Engineering, Nagoya University, Furo-cho, Chikusa-ku, Nagoya 464-8603, Japan

#### 1. はじめに

近年,わが国特に北海道では地球環境問題が要請す る省エネルギーを考慮した高断熱高気密化仕様や地下 室付き建物やが増えつつある。建物の換気が十分でな い場合,土壌やコンクリートから発生するラドン(Rn) ならびにラドン短寿命娘核種(Rn-Dts)が高気密建 物で蓄積することによってその建物の居住者あるいは 屋内活動者に肺ガンをもたらす危険性が懸念される。 そこで,ラドン短寿命娘核種の測定法の中で屋内現場 測定調査に適していると考えられるフィルター法に検 討を加えた<sup>1</sup>。他方で,屋内での長期暴露を評価する ために静電式ラドンモニター計を開発し,測定を計画 した<sup>2,3</sup>。

本報では、それらの方法を用い、北海道におけるコ ンクリート個別住宅や R-2000住宅を含む各種省エネ ルギー住宅、学校、病院、地下室の屋内濃度測定調査 を行った。 Rn と Rn-Dts 濃度レベルの実態把握とそ の季節変動について議論した。同時に、肺ガンの直接 の原因物質であるラドン短寿命娘核種の除去指標の季 節変動についても議論した。

#### 2. 測定方法とその手順

## 2.1 モニター法

本法の装置は、名古屋大学原子核工学科<sup>233</sup> によっ て開発されたものを用いた。本装置の特徴は居住環境 のみならず低レベルの自然大気まで測定を可能にする ために、2ないし3箇月間にわたってラドンを捕集す るものであり、高い検出感度を得る積分型ラドン濃度 測定器である。Fig.1に示すようにこの装置は上下2 つの層からなるステンレス性円筒容器からなる。上層 部(Battery Box)には270Vの乾電池が置かれ、下



Fig. 1 Electrostatic integrating Rn monitor

層部(Collecting Vessel)にはフィルターが入って いる二つの円形窓が備えられている。このフィルター によって空気中の放射性エアロゾル成分(ラドン娘核 種)が除かれ、容器にはフィルターを通してラドンの みが流入する仕組みになっている。

容器の中央には Fig.2のような電極 (Electrode) が置 かれ、270V の負電位がかけられている。容器内に流 入したラドンは  $\alpha$  崩壊して RaA (<sup>218</sup>Po)を生成する。 RaA は崩壊直後大部分正に帯電しているので、形成 される静電場によって負の電極に誘導され、アルミ ニューム・マイラー (Aluminized Mylar)上に捕集 される。電極上で崩壊した RaA からの  $\alpha$ 線は固体飛 跡検出器 (CN Film)に入射してトラックをつくる。 固体飛跡検出器を捕集電極面から1 cm 離しているの で、固体飛跡検出器上には一様分布した径の比較的そ ろったエッチピットが得られる。そのエッチピットの 計測値を式(1)に代入するとラドン放射能濃度 Qn (Bq/m<sup>3</sup>)が求まる。

$$Q_n = \frac{(D-B)}{CF \cdot T}$$
(1)

ここで、D:エッチピット濃度(Etch pit density)[ト ラック/cm<sup>2</sup>]。B:バックグラウンド密度(Background density)[トラック/cm<sup>2</sup>]。T:曝露時間(Exposure time)[h]。CF:換算係数(Calibration factor)[トラッ ク/cm<sup>2</sup>(Bq・h/m<sup>3</sup>)]で、その値は0.052±0.002と同定 されている<sup>進工</sup>。

容器の底には、ラドンを吸着せず除湿能力の大きい 五酸化二リン(P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>)約150gが置かれ、金網で覆わ れている。これは静電場による RaA の捕集効率が空 気中の湿度に依存するため、それを一定に保つために 不可欠なものである。

尚,測定器は居間の中央部の高さ約180 cm レベルの棚上に設置することを基本とした<sup>ます</sup>。

2.2 フィルター法

フィルター法はラドン短寿命娘核種(Rn-Dts)のほ



Fig. 2 Electrode of electrostatic integrating Rn monitor

Table 1の最大値(Max.)の欄をみると,ブロック造 個別住宅の241.8 Bq/m<sup>3</sup>と地下室の231.2 Bq/m<sup>3</sup>が高く, これは藤元ら<sup>111</sup>のわが国の全国調査結果と比較しても 最高レベルに達しており, EPAの基準値をはるかに こえている。これまで,わが国ではラドン問題が等閑 視されていたきらいがあるが,近年のコンクリート系 高気密化住宅や地下室付き高気密住宅ではラドンなら びに短寿命娘核種を室内空気質の測定項目に入れるべ きことを示していると考えられた。

RC 造集合住宅の最大値は126.7 Bq/m<sup>3</sup>を示したが, これも WHO ならびに ASHRAE の基準値(100Bq/m<sup>3</sup>)<sup>12</sup> をこえていた。このことは,ブロック造個別住宅や地 下室あるいは RC 造集合住宅におけるラドン放射能濃 度が条件さえ整えば,わが国でもかなりの高濃度にな る可能性があり,注意を要することを示唆している。 木造個別住宅の47.5 Bq/m<sup>3</sup>と R-2000仕様住宅の18.5 Bq/m<sup>3</sup>はそれほど高濃度ではなく,ラドンに対して比 較的安全な環境をもたらしているといえる。また,外 気の最大値が4.3 Bq/m<sup>3</sup>であり,北海道の大気中ラド ン濃度が相対的に低レベルにあることを示している<sup>13-15</sup>。

ブロック造個別住宅の変動係数は138.0%で,他の 住宅より高い値を示した。続いて RC 造集合住宅の 79.3%で,発生量と換気量の組み合わせの幅が大き いことを示している。それに対して,木造個別住宅の 41.1%, R-2000仕様住宅の64.0%は,発生量が低い ことに基因して,相対的に低くなっている。ちなみに 外気の変動係数は54.0%で,最小の値となった。こ れらの結果は,同様な建築構造でも季節や生活様式に よってラドン放射能濃度が変化することを意味してい る。

モニター法による建築構造別のラドン放射能濃度の 平均値と標準偏差の月別変動をみると、ブロック造個 別住宅では、3,11,12月の暖房期のラドン放射能濃 度の平均値が5,7,9,10月の非暖房期の結果より高 くなっていることがわかった。 RC 造集合住宅もブ ロック造個別住宅と同様な月別変動を示していたが, 全般的にブロック造個別住宅よりも低い濃度レベルに あった。木造個別住宅では顕著な月別変動が見られな く、7、10月を除いて、RC 造集合住宅よりも低い濃 度レベルにあった。外気は極低濃度レベルで経過した が、2,9,10,11月の値が他の月より若干高めの濃 度レベルを示した。そこで、4、5月を春期、6~8月を 夏期,9と10月を秋期,11~3月を冬期として、ラドン 放射能濃度の平均値 (Mean),最大値 (Max.),標準 偏差(S.D.)と変動係数(C.V.)を季節ごとに Table 2にまとめた。いずれの建築構造でも4,5月の 春期には30 Bq/m<sup>3</sup>前後の低濃度レベルとなり、夏期に は15 Bq/m<sup>3</sup>前後に低下し四季中の最小の値をとってい

	Rn Concent	ration (Bq/m <sup>3</sup> )	S. D.	C. V.
	Mean	Max.		[%]
Concrete Single House				
Spring (n=6)	25. 87	59.56	17.67	68.3
Summer (n=7)	17.10	30. 59	7.59	44. 4
Autumn (n=9)	30. 02	55.66	16.36	54. 5
Winter (n=16)	) 69.96	241.80	84.65	121. 0
Concrete Apartment House				
Spring (n=7)	27.87	58.55	20. 72	74. 3
Summer (n=7)	12.85	30. 83	10.19	79.3
Autumn (n=10)	) 27.30	59.82	19.63	71.9
Winter (n=16)	) 48.18	126. 70	28.72	59.6
Wooden House				
Spring (n=6)	21.93	34. 22	12.01	54. 8
Summer (n=7)	15.62	37. 53	11.61	74. 3
Autumn (n=10)	) 21.86	44. 87	14.88	68. 1
Winter (n=17)	) 24.90	47. 53	13.31	53. 5
R-2000 House				
Spring (n=7)	4.80	6. 43	1.66	34. 5
Summer (n=7)	2. 72	4. 23	0.95	32.4
Autumn (n=7)	6.87	12.43	2.71	39. 5
Winter (n=8)	11.57	18. 54	3.96	34. 2
Outdoor				
Spring (n=5)	1. 31	2.59	0.83	63.6
Summer (n=5)	1. 37	2.66	0.88	63.9
Autumn (n=7)	3.06	4. 33	0. 76	24. 7
Winter (n=11)	) 2.23	3.47	1.09	48.7

Table 2 Seasonal variations in Rn concentrations with electrostatic Rn monitor method in different houses of Hokkaido

とんどが通常の生活圏では放射性エアロゾルを形成し ており、それらはフィルターによって容易に捕捉され るという性質を利用するものである<sup>1.4-80</sup>。その原理は、 試料空気を小型エアポンプにより捕集効率の高いミリ ポアフィルターを通し、フィルター上にラドン娘核種 を捕集するものである。このフィルター表面から発現 してくる α粒子を ZnS (Ag)シンチレーション検出器 と α線用シンチレーション・カウンターを用いて計測 し、その計測値からラドン娘核種放射性濃度を算出す る方法である。

ラドン短寿命娘核種間の放射平衡比が同一( $R_1 = R_2 = 1$ )を仮定して,一回計測法により求める平衡仮 定ラドン娘核種濃度<sup>(±2)</sup>と三回計測法により RaA (<sup>218</sup>Po), RaB (<sup>214</sup>Pb), RaC (<sup>214</sup>Bi)の各娘核種濃度を 算定した。

既報の検討<sup>11</sup>により,一回計測法の捕集時間Sは 300 s,計測開始時間T<sub>1</sub>を60 s,計測終了時間T<sub>2</sub>を 1800 s とした。この計算方法の適用にあたっての前提 条件として,厳密にいえば,以下の3条件を満足しな ければならない。1)少なくとも捕集および計測中のラ ドンとその娘核種の崩壊数が等しいとみなされること, 2) ラドン娘核種の壁体などへの沈着率が0であること, 3) 屋内換気回数が0であること,である。一般の屋内 環境では上記の3条件を満足することはほとんどあり えない。

三回計測法の捕集時間 (S) と計測時間 (T<sub>1</sub>, T<sub>2</sub>) の設 定は、前報<sup>11</sup>の検討により、S=300s、(60,300)、 (360,1200)、(1260,1800) とした。捕集時間帯が定常 状態と見なせるとき、三回計測法の拡張法ともいえる、 換気回数  $\nu$  (/h) とラドン短寿命娘核種の壁·床·天井 などの沈着率  $\gamma$  (/h) の和であるラドン短寿命娘核種 の除去指標である ( $\nu + \gamma$ ) とラドン放射能濃度 Qn (Bq/m<sup>3</sup>)を算定した。その際、前報に従い、精度を確 保するため ( $\nu + \gamma$ )の同定には 2 次元 Complex 探索法 を用いた。

また、捕集時間帯での非定常性や $\alpha$ 粒子の発現の 偏倚性により、 $(\nu + \gamma)$ の同定が達成されない場合が ある。その場合は,前報の平衡仮定ラドン娘核種濃度 によるラドンとその娘核種の推定式に従い求めた。

フィルター法の具体的な計測機器は(A) アロカ ZDS-451B; アロカ TDC-103 と(B) アロカ ZDS-451Fu; アロカ TDC-105の二式を併行して用い た。それらを基にミリポアフィルター(住友電工, AF07P-47 mmø; WP-500-50-47 mmø),小型エアポ ンプ(Iwaki, APN-215)および流量計,タイマを具 備したシステムを構成し,測定した。サンプリング場 所は居室中央とし,高さは約60 cm レベルで行った。

#### 測定結果と考察

#### 3.1 モニター法による測定結果と考察

モニター法を用いて、北海道にあるブロック造個別 住宅7戸, RC造集合住宅6戸,木造個別住宅8戸と R-2000仕様住宅8戸のラドン放射能濃度(Bq/m<sup>3</sup>)を測 定した。これまでの結果を Table 1にまとめた。なお, Table 1にはラドン放射能濃度の平均値(Mean),最大 値(Max.),標準偏差(S.D.)と変動係数(C.V.)を示し た。表からわかるように、平均値では、地下室の 139.1 [Bq/m<sup>3</sup>] が最大値となっている。これは、地下 室がラジウムを含んだ土壌およびコンクリート系建材 由来のラドンガスの発生源がごく近傍にあり、一般に 換気が少なく、そのため高濃度に蓄積されるためと考 えられている<sup>9.100</sup>。次いで高濃度を示したのはブロッ ク造個別住宅の43.8 Bq/m<sup>3</sup>, RC 造集合住宅の33.2 Bq/m<sup>3</sup>であった。さらに一般木造個別住宅の22.1 Bq/m<sup>3</sup>および R-2000仕様住宅の6.7 Bq/m<sup>3</sup>の順と続い た。室内のラドン放射能濃度は土壌と建材由来のラド ンガスの発生量と屋内換気量とに大きく支配されてい る。上記の結果はその中で、コンクリート系のラドン ガス発生量がレンガ系より多く、木材が最も少ないと いう発生量に大きく影響され、さらに同じ木造住宅で も継続換気設備が作動している R-2000仕様住宅のよ うな住宅ではラドン放射能濃度が低レベルに保持され ていると解釈できる。ちなみに外気濃度は2.1 Bg/m<sup>3</sup> で、最小の値であった。

	Rn Concentr	ation (Bq/m <sup>3</sup> )	S. D.	C. V.
	Mean	Max.		[%]
Concrete Single (n=38)	43.80	241.80	60.46	138. 0
Concrete Apartment (n=40)	33. 24	126. 70	26. 37	79. 3
Wooden House (n=40)	22.07	47.53	9.06	41.1
R-2000 House (n=29)	6. 67	18.54	4. 27	64. 0
Underground (n=2)	139.12	231.15	-	-
Outdoor (n=28)	2.12	4. 33	1.14	54. 0

る。秋期に再び春期と同様な濃度レベルとなってくる が、木造個別住宅では他の建築構造と比較しやや低め となっている。冬期にはいずれの建築構造のラドン放 射能濃度も四季の中で最大の値をとっている。秋期と 比較すると、ブロック造個別住宅の69.96 Bq/m<sup>3</sup>が2 倍以上増えており、他の建築構造よりも急増している ことがわかった。これらのことより、冬期には屋内ラ ドン放射能濃度が増加し、特にブロック造個別住宅で は注意を要すると考えられた。外気では春期と夏期に 低く、秋期になるとやや高くなってくるが、冬期にま た低くなっていた。わが国の従来の調査報告<sup>(3-15)</sup>では、 一般に外気濃度は夏期に低く、秋期や冬期に高いとい うものであったが、本報のように冬期に地表面が積雪 に覆われている地域では、ラドンの大気への散逸率が 低下するものと考えられた。

以上より、 ラドン放射能濃度は建築構造と季節の違 いによって変動すると考えられた。そこで、建築構造 間と季節間のラドン放射能濃度の変動の有意差を検定 するために、分散分析法の乱塊法を用いて検討した。 季節因子では4水準(S=4),建築構造因子では3水準 (T=3)にカテゴリー分けして、反復回数を5回(R=5) として分散分析を行った。主効果の季節間と建築構造 間には有意水準1%で有意差が認められた。また、季 節と建築構造の交互作用(S×T)では有意水準5%で 有意差が認められた。より詳しく建築構造と季節との 交互作用を検定するため,最小有意差 (least significant difference)を用いて検討した。すなわち交 互作用が有意になった場合、主効果の各水準の判定は 一般には行わないが, 交互作用が有意であっても主効 果の分散が交互作用の分散より4ないし5倍以上であ れば, 主効果の各水準間の判定を行った上で, 交互作 用について判定を下すという手法である。いま、季節 因子の分散と交互作用の分散との比は4.4となったの で、主効果の季節について判定したうえで、交互作用 について判定することとした。

その結果,季節間の標準偏差と最小有意差は,冬期 は他のどの季節に対しても有意に高く,夏期は冬期に 対してだけ有意に低く,他の季節間では有意差が見ら れないという結果となった。また,季節因子の効果を 建築構造因子の水準ごとに,また建築構造因子の効果 を季節因子の水準ごとに,判定すると以下のように結 論づけられた。1)春期,夏期,秋期には建築構造間に 差は認められない。2)冬期では,ブロック造個別住宅 がRC造集合住宅と木造個別住宅に比較し有意に高い。 3)ブロック造個別住宅の冬期濃度は春期,夏期,秋期 より有意に高い。4)RC造集合住宅では冬期濃度が 夏期と秋期と比較し有意に高い。5)木造個別住宅では 季節間の差は認められない。

すなわち,春,夏と秋では家屋構造間の有意差が認 められなかったが,冬ではブロック造個別住宅のラド ン放射能濃度が他の2つの家屋構造に対して有意に高 い。木造個別住宅では季節間の有意差が認められな かったが,ブロック造個別住宅では冬におけるラドン 放射能濃度が他のどの季節に対しても有意に高く, RC 造集合住宅では冬におけるラドン放射能濃度が夏 と秋のみに対して有意に高いことを示している。

## 3.2 フィルター法による測定結果と考察

上述したモニター法によるラドン放射能濃度の測定 のほかに、フィルター法による、教室、地下室、病院 ならびに北海道大学構内に建設されたローエネルギー ハウスおよび各種住宅において、ラドンとその娘核種 の放射能濃度および娘核種の除去指標をも測定してき た。ここでは、それらの測定結果について示す。

Table 3にフィルター法によるラドンとその娘核種 放射能濃度の学校における教室と地下室の測定結果を 示す。教室における RaA (<sup>218</sup>Po)放射能濃度は約31~ 38 Bq/m<sup>3</sup>, ラドン濃度は約36~42 Bq/m<sup>3</sup>であった。そ れに対して,地下室の RaA (<sup>218</sup>Po)放射能濃度は約236 ~245 Bq/m<sup>3</sup>, ラドン濃度は約247~260 Bq/m<sup>3</sup>であっ た。なお,地下室のラドン濃度は先述のモニター法の 最大値と同レベルであった。

換気回数  $\nu$  (/h) とラドン娘核種の壁体などへの沈 着率  $\gamma$  (/h) の和であるラドン娘核種の除去指標であ る ( $\nu + \gamma$ )についてみると、同一の建物内にある教室 と地下室では異なる値をとっている。教室のラドン娘 核種の除去指標 ( $\nu + \gamma$ )は地下室のそれよりもはるか に大きい。これは測定対象の教室は授業時間帯に行っ

Table 3 Rn daughters and Rn concentrations  $(Bq/m^3)$  with filter pack method in schools

	RaA	RaB	RaC	Rn	$\nu + \gamma$
Lecture room (1)	31.04	12.36	10.40	36. 41	2.35
Lecture room (2)	37.88	19. 39	10. 99	42.00	1.48
Underground (1)	245.46	159. 21	147.41	260. 59	0.84
Underground (2)	236. 02	165.50	161.62	247.46	0.66

たもので、学生や生徒の出入があるため、屋内換気量 が多くなり、ラドン放射能濃度が発生量の多い地下室 と比較して、はるかに低くなっているといえる。沈着 率  $\gamma$  (/h) は部屋の内表面積と容積との比に規定され、 Jacobi<sup>16</sup>によれば通常の部屋形状では  $\gamma \Rightarrow 0.5$ としてい る。そこで、沈着率  $\gamma \approx 0.5$ (/h) と仮定して計算する と、教室の換気回数  $\nu$  は約1.0と1.9(/h)で、地下室 は0.34と0.16(/h)となる。しかも、明瞭に換気回数 が異なる教室では、1.0(/h)の方が1.9(/h)よりラド ンとラドン娘核種の除去指標である ( $\nu + \gamma$ )について は前報<sup>11</sup>で詳しく検討したが、以上の結果はこの指標 が実用的にも活用に値することを示していると考えら れた。

Table 4に科学技術振興事業団の自立型都市をめざ した都市代謝システムの開発の一環として建設された 北海道大学構内のローエネルギーハウスにおける測定 結果を示した。ローエネルギーハウスは地下室付きの 2 階建て木造住宅であるが、地下部は RC 造とした。 1, 2 階合計の床面積は 128 m<sup>2</sup>、地下室を含めた延べ 床面積は 192 m<sup>2</sup>である。本住宅は、断熱パネル工法に

より建設された高断熱・高気密住宅である。外壁、屋 根と地下壁に使用したパネル内の断熱材は発砲ポリス チレン板で、厚さは外壁と屋根が236mmで、地下壁 が100mmである。内壁の仕上げ材は OSB ボードであ る。面積が約21m<sup>2</sup>の南面の窓には、アルゴンガスを 封入した Low-E ペアガラスを使用している。南側窓 の上部には日除けオーニングを設けた。換気方式は, アースチューブを用いて外気を地下室に導入し、予熱 ·予冷をしてから,温度差を主動力として換気塔より 各居室へ換気する自然換気方式と台所・便所・浴室が強 制排気する機械換気がある。単位床面積あたりの住宅 の熱損失係数の計算値は約0.98 W/(m<sup>2</sup>・℃)である<sup>17</sup>。 アースチューブによるパッシブ換気と低レベルの継続 機械換気の作動によりラドンとラドン娘核種の放射能 濃度は比較的低濃度におさえられていることがわかる。 また、地下室でアースチューブによるパッシブ換気を 作動させた場合と低くおさえた場合のラドン娘核種の 除去指標はそれぞれ2.28と0.96となり、この指標が先 述したように実用的にも活用に値することを示してい る。

Table 5に病院でのラドン、ラドン娘核種放射能濃

	RaA	RaB	RaC	Rn	$\nu + \gamma$
BF	36.56	19.75	15. 27	39.19	0.96
	32. 08	21.72	7.67	37.56	2.28
1F	38. 92	12. 23	5.11	48.04	3.13
2F	18.95	5.72	3.84	22.19	2. 29

Table 4 Rn daughters and Rn concentrations  $(Bq/m^3)$  with filter pack method in low-energy houses

Table 5 Rn dai	ighters and Rn	concentrations	$(Bq/m^3)$	with	filter pack	method	in	hospitals

	RaA	RaB	RaC	Rn	$\nu + \gamma$
No. 1	9.07	8.67	2. 51	10.83	2.59
No. 2	4. 71	2.49	0.39	6.95	6.34
No. 3	4. 38	1.71	1.56	4.81	1. 31

Table 6 Rn daughters and Rn concentrations  $(Bq/m^3)$  with filter pack method in houses of Hokkaido

	RaA	RaB	RaC	Rn	$\nu + \gamma$
Concrete Singl	e House (n	=15)			
Mean	33, 37	22.99	13.40	38.05	2.50
Max.	94. 80	70. 22	56. 47	98.40	10. 41
S. D.	23.05	18.73	15.82	23. 58	2.82
C. V.	[%] 69.1	81.5	118.1	62.0	112.7
Concrete Apart	ment House	(n=22)			
Mean	26.85	13.69	7.33	30. 97	2.80
Max.	60. 27	37.76	23.88	65.02	13.48
S. D.	17. 21	9.88	6. 53	19.44	2.83
C. V.	[%] 64.1	72.2	89.1	62.8	101.3
Wooden House (	(n=20)				
Mean	22. 72	10. 85	4. 05	28.14	3. 27
Max.	46. 58	20. 98	13.84	57.65	11. 92
S. D.	12.06	5.12	3.26	1 <b>4</b> . 70	2.46
C. V.	[%] 53.1	47.2	80.4	52.3	75. <b>4</b>

			RaA	RaB	RaC	Rn	$\nu + \gamma$
Concrete Single H	ouse						
Heating (n=6)	Mean		48.66	36.50	22. 74	53.09	1.50
	Max.		94. 80	70. 22	56. 47	98.40	3.41
	S. D.		27. 79	18.45	18.96	28.49	0.99
	C. V.	[%]	57.1	50. 5	83.4	53. 7	65.9
Non-Heating (n=9)	Mean		23. 18	13.99	7.16	28. 03	3.17
	Max.		42.37	32.34	31.30	43.88	10. 41
	S. D.		12.73	9. 61	9.17	14. 26	3. 38
	C. V.	[%]	54.9	68.7	128. 0	50. 9	106.6
Concrete Apartmen	t Hous	e					
Heating (n=9)	Mean		29. 88	13. 22	8. 02	35. 33	2. 43
	Max.		60. 27	28.19	23. 88	65. O2	5. 26
	S. D.		15. 21	7. 51	6. 28	18. 07	1.61
	C. V.	[%]	50.9	56. 8	78.2	<u>51. 1</u>	66. 1
Non-Heating (n=13	) Mean		24. 75	14. 02	6.84	27.95	3. 05
	Max.		57.04	37.76	22. 98	65. 34	13. 48
	S. D.		18.18	11. <b>22</b>	6.66	19. 79	3. 41
	C, V.	[%]	73.4	80. 0	97. 2	70.8	111.8
Wooden House							
Heating (n=10)	Mean		24. 97	11.28	4.65	30. 44	2.89
	Max.		44. 59	20. 98	9.00	57.65	5.42
	S. D.		10. 17	4. 81	2. 39	12. 87	1.19
	C. V.	[%]	40. 7	42.6	<u>51.4</u>	42.3	41.3
Non-Heating (n=10	) Mean		20. 47	10. 43	3.44	25.84	3.64
	Max.		46. 58	20. 76	13.84	53.17	11. 92
	S. D.	F 7	13.31	5.39	3.84	16.01	3.23
	C. V.	[%]	65.0	51.7	111.6	62.0	88.7

Table 7 Rn daughters and Rn concentrations  $(Bq/m^3)$  in heating and non-heating seasons





Fig. 3 Ventilation rate  $\nu$  and wall deposition rate  $\gamma$  (/h) in heating and non-heating seasons



度,その除去指標の結果を示した。これらの結果は現 状の病院内ではラドンとその娘核種放射能濃度に対し て安全な環境を与えているといえる。

Table 6と Table 7に,フィルター法によるブロッ ク造個別住宅,RC 造集合住宅,木造個別住宅の結果 をまとめた。これらは,モニター法が積分値を測るの に対して,昼間の5分間値を示している。最大値の比 較から,各建築構造で使われている建材のラドンガス の発生量は,やはりブロック造個別住宅の方がRC 造 集合住宅より多く,木造個別住宅が最も少ないと考え られた。暖房期と非暖房期の比較ではモニター法の結 果同様,暖房期の値が高い。

ラドン娘核種の除去指標(ν + γ)に着目し,暖房 期と非暖房期に分けて Fig. 3と Fig. 4にまとめた。 沈着率 γを先述のように0.5(/h)と仮定して,同じ 家屋構造における暖房期と非暖房期の換気回数を推定 すると,いずれも暖房期の方が非暖房期より小さい。 その差が最も著しいのは,ブロック造個別住宅である。 これは,暖房期にブロック造個別住宅の気密性が発揮 されていることを意味する。従って,冬にブロック造 個別住宅でのラドンとその娘核種放射能濃度が高く なっているのは,建材からの発生量の側面と住宅の気 密性の側面の複合効果と考えられた。

#### 謝辞

北海道大学にて本研究を行うにあたりご指導いただ きました落藤澄名誉教授に謝意を表します。また,測 定法の多くの事柄を直接ご指導いただきました池辺幸 正名古屋大学名誉教授と藤田保健衛生大学の下道国教 授にお礼申し上げます。北海道における一連の測定調 査にご協力いただきました皆様と当時北海道大学工学 部4年生ならびに工学研究科大学院生の諸君に謝意を 表します。

## 註

註1) 換算係数 CF=0.052±0.002は本研究で用いたものと 同一の計測装置に対しての統計値である<sup>3)</sup>。

註2) 測定場所の設定に関しては、1)幼児による五酸化二 リン(P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>)の事故防止対策と2)土壁構造の住宅における壁体 と土間近傍でのトロン(<sup>220</sup>Rn)の影響<sup>180</sup>の両面に配慮して行っ た。尚、北海道の住宅では土壁構造が少なく、今回の対象 住宅では皆無であったことを付記する。

註3)本文でも触れたように一般の屋内環境ではラドン娘核 種間の放射平衡比が同一となることはほとんどありえない。 しかし、一回計測法による平衡仮定ラドン娘核種濃度が RaB 濃度と近似した値を示すことおよび平衡仮定ラドン娘 核種濃度による Rn と各娘核種濃度の推定式を利用せざるを 得ない場合のために求めた。

## 文 献

- ・横山真太郎,青木徹,吉岡誠記,月館司,増田正夫, 内見裕聡,下道国:フィルター法による屋内ラドン娘 核種の測定法とその除去指標およびラドン濃度の簡易 同定法に関する研究,空気調和・衛生工学会論文集, (投稿中)
- 2) Y. Ikebe, T. Iida,, M. Shimo, H. Ogawa, J. Maeda, T. Hattori, S. Minato and S. Abe: Evaliation by α-track detectors of Rn concentrations and f values in the natural environment, *Health Physics*, 49, 992-995 (1985).
- 3) T. Iida, Y. Ikebe, T. Hattori, H. Yamanishi, S. Abe, K. Ochufuji and S. Yokoyama: An electrostatic integrating 222Rn monitor with cellulose nitrate film for environmental monitoring, *ibd.*, 54, 139-148 (1988).
- 4) H. Harley: Sampling and measurement of airbone daughter products of radon. *Nucleonics*, 11 (7), 12-45 (1953).
- 5) E. C. Tsivoglou, H. E. Ayer and Holaday: Occurrence of noneequilibrium atmospheric mixtures of radon and its daughters, *ibd.*, 11(9), 40-45 (1953).
- 6) 池辺幸正,清水邦保,川野実:気中ラドン濃度のフィ ルター法による測定.応用物理,39,114-118 (1970).
- 7) J. W. Thomas: Modification of the Tsivoglou method for radon daughters in air, *Health Physics*, 19, 691 (1970).
- 8) 下道国: ZnS (Ag) シンチレーション検出器を用いた フィルター法における測定効率,保健物理,209-215 (1988).
- 9) E. Stranden and L. Berteig: Radon in dwellings and influencing factors, *Health Physics*, 39, 275-284 (1980).
- W. W. Nazaroff and S. M. Doyle: Radon entry into houses having a crawl space, *ibd.*, 48, 265-281 (1985).
- 11)藤元憲三,小林定喜,内山正史,土居雅広,中村裕二: 屋内ラドン濃度全国調査,保健物理, 32, 41-51 (1997).
- 12) 横山真太郎:室内空気質.現代の空気調整工学(落藤 澄編著).朝倉書店, P.59-85 (1996).
- N. Murayama: Mean level of natural radioactivity in the surface air in Japan, J. Rad. Res., 7, 1-7 (1966).
- 14) 下道国: 大気中のラドン-研究の概観と人間への影響 -, ESI-NEWS, 5, 1-12 (1987).
- 15) 望月定:自然環境に出現する自然放射性物質ラドンと その娘核種,細氷,34,2-10 (1988).
- W. Jacobi: Activity and potential α-energy of 222Radonand 220Radon-daughters in different air atmospheres. *Health Physics*, 2, 441-450 (1972).
- 17)濱田靖弘,落藤澄,長野克則,中村真人,横山真太郎 永坂茂之:自然エネルギーをハイブリットに活用した エネルギー自律型住宅に関する研究 (第1報)建

築・設備計画および実験住宅の建設,空気調和・衛生 工学会論文集,73,53-62 (1999).

18) T. Iida: Passive Methods for environmental radon and

thoron monitoring. Radon and Thoron in the Human Environment (Ed. A. Katase and M. Shimo), World Scientific, 18-27 (1997).