格納容器用改良 EPDM ゴム(EP-176)の温度変化 による圧縮永久ひずみの挙動

Behavior of compression set due to a change in temperature of the containment vessel for improved EPDM rubber (EP-176)

ニチアス株式会社 花島 完治 Kanji Hanashima Non Member

Abstract

In Japan, from the heat resistance and the steam resistance and the radiation resistance when the severe accident occurs, the sealing material of the containment vessel is instead to the silicone rubber, have come to adopt the EPDM rubber called "improved EPDM rubber". However, the compression set test to be evaluated for sealing properties, rubber gaskets changing the timing of radiation that its behavior is changed has been suggested. Therefore, for the "improved EPDM rubbers (EP-176)", we performed a compression set test with different timing of the irradiation, and to clarify the behavior. Further, the sealing material of the containment vessel, it is necessary to also maintain the sealing properties after the severe accident has ceased. For the "improvement EPDM rubber (EP-176)", we do the compression set test you change the heating conditions after a severe accident considerable amount of time, made it clear also that behavior.

Keywords: EPDM rubber, Silicone rubber, Heat, Steam, Radiation, Compression set, Seal, Leak, Severe accident, Containment vessel

1. 緒言

原子力発電所において、メルトダウンや冷却システム の破損などの"シビアアクシデント"の場合に格納容器 は放射性物質の放散の防壁として重要な機能を備えてい る。格納容器は"シビアアクシデント"で発生する高温 高圧の蒸気などのガスに対して高い気密性と抵抗性が要 求され、格納容器の密封境界部を形成するドライウェル フランジやハッチフランジなども十分なシール性能を有 することが必要である。

この格納容器の密封境界部のシール材としては、従来、 シリコーンゴムや EPDM ゴムが使われている。しかし、 シリコーンゴムは蒸気雰囲気下での耐久性に不安があり、 EPDM ゴムは高温雰囲気下での耐久性に不安がある。

花島、山本らは「改良 EPDM ゴム」と呼ばれる EP-176 に"シビアアクシデント"を想定して放射線照射した試 料の高温蒸気環境の圧縮永久ひずみ試験やシール試験を 行い、従来のシリコーンゴムや EPDM ゴムよりもより高 い性能であることを示した[1],[2]。また、中野らは常温で の圧縮永久ひずみ試験において、治具に試料をセット した圧縮状態で放射線照射を行った場合、試験前の試料 に放射線照射を行ったものよりも圧縮永久ひずみが大き くなることを示した[3]。ここで、格納容器用のゴムガス ケットは圧縮状態で使用されるため、"シビアアクシデン ト"での特性をよりよく評価するためには、花島、山本 らが行った放射線照射した試料の高温蒸気環境の圧縮永 久ひずみ試験だけでなく、治具に試料をセットした圧縮 状態で放射線照射したものの高温蒸気環境の圧縮永久ひ ずみ試験でも評価を行う必要がある。

そこで、今回、今後の格納容器で使用するゴムガスケ ットである「改良 EPDM ゴム」EP-176 について、治具に セットした圧縮状態で"シビアアクシデント"を想定し た放射線照射を行った後、高温蒸気で加熱した圧縮永久 ひずみ試験を行い、その挙動について検討した。

さらに、"シビアアクシデント"が終息し、温度が低下 した後もゴムガスケットは十分なシール性能を有するこ とが必要であるので、"シビアアクシデント"が終息した 後に温度が低下した場合を想定した圧縮永久ひずみ試験 を行い、その挙動についても検討した。

2. ゴムガスケットのシール特性

2.1 ゴムガスケットのシール機構

小林らはゴムガスケットのガスの漏れには、明らかに 挙動が違う2種類の漏れがあることを確認した[4]。一つ

連絡先:花島 完治、

^{〒230-0053} 神奈川県横浜市鶴見区大黒町 1-70、ニチア ス株式会社 鶴見テクニカルセンター, E-mail: hanashima-k@nichias.co.jp

はゴムガスケットの表面と接触しているフランジ面の隙 間をガスが通る接面漏れになる(Fig.1)。もう一つはゴムガ スケットの内部をガスが透過する浸透漏れになる(Fig.2)。



Fig.1 Contact surface leak



Fig.2 Penetration leak

接面漏れは石鹸水を塗布すると泡が発生するような比較的大規模な漏れであり、この時の漏洩率は1×10⁵Pa-m³/s以上になる[5]。通常、ゴムガスケットは10~15%程度圧縮するとこの接面漏れはほとんどなくなることが判っている[4]。それに対して、浸透漏れは石鹸水を塗布しても泡が発生しない1×10⁵Pa-m³/s未満の微小な漏れになる。この浸透漏れはガスがゴムガスケットの内部を通過(拡散)するので、漏れが発生するまでに時間もかかる。"シビアアクシデント"時、格納容器内の放射性物質の外部への漏れを防止するには、密封境界部のゴムガスケットを圧縮して接面漏れを防ぐことが重要になる。

2.2 圧縮永久ひずみとシール機構

ゴムガスケットは通常、フランジの溝に設置し、フラ ンジを締め切って圧縮して使用する。高温や水蒸気、放 射線環境で使用するとゴムが劣化してフランジを開放し てもゴムガスケットが使用前の厚さまで戻らなくなる。 この戻らないひずみ(永久ひずみ)の度合いを評価するの が、下式の圧縮永久ひずみ Cs になる。

$Cs = (t0-t2)/(t0-t1) \times 1$	100
Cs: 圧縮永久ひず	み (%)
t0:試料厚さ	(mm)
t1: 圧縮時厚さ	(mm)
t2:取出し後厚さ	(mm)



Fig.3 Compression set

永久ひずみが発生するとフランジ開放時の復元量が小 さくなるとともに圧縮中の実質的な圧縮量も小さくなっ ているので、フランジ接触面の隙間を埋めているゴムガ スケットの応力が小さくなる。接触面の応力が小さくな ると隙間が発生しやすくなり、接面漏れによる大規模な 漏れの可能性が高くなる。

ここで、加藤らは大規模漏洩が発生する圧縮永久ひず みを推定し、温度と時間による圧縮永久ひずみの変化傾 向から、ゴムガスケットの使用限界を評価した[5]。また、 花島、山本らも実際に圧縮永久ひずみの温度と時間によ る変化からゴムガスケットの使用期間を推定した[1],[2]。

3. 試験

3.1 試料

試料はニチアスで"シビアアクシデント"対策用に開発した「改良 EPDM ゴム」EP-176 とする。一般特性をTable 1 に示す

Rubber	Improvement EPDM			
Sample name	EPDM-B			
NICHIAS	NU2670-EP-01			
Product No.	NU2680-EP-01			
NICHIAS	ED 176			
Compound No.	EP-170			
Hardness	A 00			
JIS K 6253	A 82			
Tensile Strength [MPa]	10.1			
JIS K 6251	13.1			
Elongation [%]	140			
JIS K 6251	140			
Compression set [%]				
150°C x 72hr	7			
JIS K 6262				

Table 1 Typical properties

3.2 圧縮永久ひずみ試験

圧縮永久ひずみ試験は JIS K 6262 に準拠して行った。 放射線照射はすでに常温で照射した試料(圧縮前、Before) を試験治具に挟んで加熱する場合と試験治具に試料を挟 んだ圧縮した状態の常温で照射した(圧縮中、During)後に 加熱する場合の二つから選択した。加熱は大気中の乾熱 と水蒸気の2種類の環境を選択した。さらに、"シビアア クシデント"が終息した後、格納容器の温度が低下する ことを想定し、試験中に温度を低下させた圧縮永久ひず み試験も行った。試験条件を下記に示す。

- 加熱環境:乾熱、蒸気
- ・放射線照射:線量 0.8MGy、1.2 MGy
 γ線(線源 Co60)、線量率 10 kGy/hr
- ・水蒸気:試験温度での飽和蒸気
- ・試験温度:150℃、200℃、250℃
- ・試験時間:24hr(1day)、72hr(3day)、168hr (7day)、 168hr→168hr(7day)、720hr(30day)、 168hr→744hr(31day)、1272hr(53day)、 168hr→720hr(30day)→552hr(23day)

Test	Radia	ition	Heating									
No.	Timing	Total	Environ	1s	t	2n	d	3rd				
	_	dose	-ment	Temp.	Time	Temp.	Time	Temp.	Time			
		MGy		°C	hr	°C	hr	°C	h			
1-1	Before	0.8	Dry	200	24	-	-	-	-			
1-2	Before	0.8	Dry	200	72	-	-	-	-			
1-3	Before	0.8	Dry	200	168	-	-	-	-			
1-4	Before	0.8	Dry	225	24	-	-	-	-			
1-5	Before	0.8	Dry	225	72	-	-	-	-			
1-6	Before	0.8	Dry	225	168	-	-	-	-			
1-7	Before	0.8	Dry	250	24	-	-	-	-			
1-8	Before	0.8	Dry	250	72	-	-	-	-			
1-9	Before	0.8	Dry	250	168	-	-	-	-			
2-1	Before	0.8	Steam	200	24	-	-	-	-			
2-2	Before	0.8	Steam	200	72	-	-	-	-			
2-3	Before	0.8	Steam	200	168	-	-	-	-			
2-4	Before	0.8	Steam	225	24	-	-	-	-			
2-5	Before	0.8	Steam	225	72	-	-	-	-			
2-6	Before	0.8	Steam	225	168	-	-	-	-			
2-7	Before	0.8	Steam	250	24	-	-	-	-			
2-8	Before	0.8	Steam	250	72	-	-	-	-			
2-9	Before	0.8	Steam	250	168	-	-	-	-			
3-1	Before	0.8	Steam	200	168	150	168	-	-			
3-2	Before	0.8	Steam	200	168	150	720	-	-			
3-3	Before	0.8	Steam	200	168	150	744	-	-			
3-4	Before	1.2	Steam	200	168	-	-	-	-			
3-5	Before	1.2	Steam	200	168	150	168	-	-			
3-6	Before	1.2	Steam	200	168	150	720	-	-			
3-7	Before	1.2	Steam	200	168	150	744	-	-			
3-8	Before	1.2	Steam	200	168	150	1272	-	-			
3-9	Before	1.2	Steam	200	168	100	1272	-	-			
3-10	Before	1.2	Steam	200	168	150	720	100	552			
3-11	Before	1.6	Steam	200	168	150	168	-	-			
4-1	During	0.8	No heat	-	-	-	-	-	-			
4-2	During	0.8	Steam	200	168	-	-	-	-			
4-3	During	0.8	Steam	200	168	150	744	-	-			
4-4	During	1.2	No heat	-	-	-	-	-	-			
4-5	During	1.2	Steam	200	168	-	-	-	-			
4-6	During	1.2	Steam	200	168	150	744	-	-			

Table 2 Test condition

Before : The irradiation before compression During : The irradiation during compression

・試験数:各条件3個(n=3)

試験結果は3個の平均値とする

・圧縮率[(t0-t1)/t0]:25%

- ・試験後厚さ測定
 - 乾熱 試験治具を恒温槽から取り出し、速やか に試験治具から試料を開放する。開放し た試料は室温に 30 分間放置後に厚さを 測定する。
 - 蒸気 試験時間経過後に恒温槽の温度を下げ、 80℃以下になってから試験治具を取り 出し、30分間、室温で放置する。その後、 試験治具から試料を開放し、厚さを測定 する。

3.3 硬さ測定

蒸気暴露した圧縮永久ひずみ試験前後の試料について、 平面部の硬さ測定を行う。試験前後の硬さの値から硬さ 変化率Hr(Hardness rate)を求める。試験条件を下記に示す。

- ・JIS K6253 準拠 タイプAデュロメーター
- ・試験数:各条件3個(n=3) 試験結果は3個の平均値とする
- Hr =(試験後硬さー試験前硬さ)/試験前硬さ
 硬さ変化率が+:試験前よりも試料が硬くなる
 硬さ変化率が-:試験前よりも試料が柔らかくなる

4. 結果

4.1 圧縮永久ひずみ

放射線を事前照射した乾熱および水蒸気の加熱における圧縮永久ひずみ試験の結果をTable3,4、Fig.4に示す。

Test	Radiatio	on	Heating	Heating							%
No.	Timing	Total	Environ	1:	st	2r	nd	3r	ď	Astual	Ave
		dose	-ment	Temp.	Time	Temp.	Time	Temp.	Time	Value	Ave. Value
		MGy		°C	hr	°C	hr	°C	hr	Varue	Varue
1-1	Before	0.8	Dry	200	24	-	-	-	-	9	9
										9 9	
1-2	Before	0.8	Dry	200	72	-	-	-	-		12
										<u>12</u> 12	
1-3	Before	0.8	Dry	200	168	-	-	-	-	20	19
										18	
1-4	Defere	0.0	Dest	225	24		_			18	14
1-4	Delore	0.0	Dry	225	24					14	14
										14	
1-5	Before	0.8	Dry	225	72	-	-	-	-	16	15
										15	
										14	
1-6	Before	0.8	Dry	225	168	-	-	-	-		17
1-7	Defere	0.0	Dest	250	24	_	_			15	14
1-7	Delore	0.0	Dry	230	24					13	14
										14	
1-8	Before	0.8	Dry	250	72	-	-	-	-	20	19
										19	
										19	
1-9	Before	0.8	Dry	250	168	-	-	-	-	24	24
										23	

Table 3 Compression set (1)

Table 4 Compression set (2)









Fig.4 Compression set

Table 3,4 及び Fig.4 から、放射線を圧縮永久ひずみ試験 前に照射(0.8MGy)した場合、加熱方法(乾熱および水蒸気) によらず、時間の経過(24hr,72hr,168hr)とともに圧縮永久 ひずみは大きくなった。また、温度が高い方が圧縮永久 ひずみは大きくなった。さらに、同じ時間、温度で、加 熱環境が乾熱よりも水蒸気の方が圧縮永久ひずみは大き くなった。これらは、以前の報告と同様の結果となって いる[1],[2]。

水蒸気での加熱の場合の加熱時間の対数と圧縮永久ひずみの関係を Fig.5 に示す。



Fig.5 Time and Compression set (steam)

Fig.5 から、加熱時間の対数と圧縮永久ひずみの関係は 良い直線性(R²:0.93~0.96)を示しており、各温度での加 熱時間の対数と圧縮永久ひずみの直線の傾きはほぼ同じ 傾き(3.31~4.26)を示している。このことは、水蒸気加熱 での時間による圧縮永久ひずみの増加は今回の温度範囲 で同一の機構により発生していると示唆される。

次に、加熱温度を途中で下げて水蒸気加熱を継続した ときの圧縮永久ひずみ試験(1st:1段階目加熱、2nd:2段 階目加熱、3rd:3段階目加熱)の結果 Table5、Fig.6,7 に示 す。

Test	Radiatio	n	Heating	leating						Cs	%
No.	Timing	Total	Environ	15	st	2n	ıd	3r	d	Actual	Avo
		dose	-ment	Temp.	Time	Temp.	Time	Temp.	Time	Valua	Value
		MGy		°C	hr	°C	hr	°C	hr	Value	Value
3-1	Before	0.8	Steam	200	168	150	168	-	-	18	17
										18	
										17	
3-2	Before	0.8	Steam	200	168	150	720	-	-		23
										23	
										22	
3-3	Before	0.8	Steam	200	168	150	744	-	-	22	22
										22	
										22	
3-4	Before	1.2	Steam	200	168	-	-	-	-	21	21
										21	
										19	
3-5	Before	1.2	Steam	200	168	150	168	-	-	16	18
										18	
										19	
3-6	Before	1.2	Steam	200	168	150	720	-	-	26	22
										21	
										19	
3-7	Before	1.2	Steam	200	168	150	744	-	-	24	23
										22	
										22	
3-8	Before	1.2	Steam	200	168	150	1272	-	-	26	23
										22	
										22	
3-9	Before	12	Steam	200	168	100	1272	-	-	25	24
										24	
										23	
3-10	Before	12	Steam	200	168	150	720	100	552	26	25
0.0	201010	1.2	ocouili	200	100	100	120	100	002	24	25
										24	
2_11	Pofor-	16	Steer-	200	160	150	160	_	-	10	20
3-11	Derore	1.0	Steam	200	100	130	100	_	_	19	20
1										20	
						•	,		1	///	

Table 5 Compression set (3)

Table 5、Fig.6 の 2 段階目(2nd)の加熱時間が 744hr まで の場合、圧縮永久ひずみ試験前に照射する放射線の線量 0.8MGy と 1.2MGy であまり変わりなく、1.6MGy になる とわずかに大きくなった。また、2段階目の加熱時間が長 くなると圧縮永久ひずみ率はわずかに大きくなる傾向が 見られるが、2段階目の加熱を行っていないものの圧縮永 久ひずみとほとんど変わらなかった。

Table 5、Fig.7 の 2 段階目の加熱がより長期の 1,272hr までの場合(2 段階目 100℃または 150℃)と 2 段階目の加 熱を 150℃、720hr として 3 段階目の加熱を 100℃、 552hr(720hr+552hr=1,272hr)とした場合で、圧縮永久ひず みはほとんど変わらなかった。

以上から、水蒸気加熱において、200℃、168hr 加熱後 に温度を下げて加熱を継続しても圧縮永久ひずみは 200℃、168hr 加熱のものとほとんど変わらないことが判 った。

次に、放射線を圧縮中に照射した試料の圧縮永久ひず み試験の結果を Table6、 Fig.8 に示す。



Ave. Value

43

51

53

58

62

61











Table 6、Fig.8 から、圧縮永久ひずみ試験中(During)に放 射線照射すると試験前(Before)に放射線照射したものよ り圧縮永久ひずみは非常に大きくなった。特に試験中に 放射線照射すると加熱しない常温の状態でも圧縮永久ひ ずみは非常に大きくなった。さらに、試験中に放射線照 射したものは線量が高い1.2MGyの方が0.8MGyのものよ りも圧縮永久ひずみが大きくなった。

4.2 硬さ

水蒸気加熱の場合の圧縮永久ひずみ試験前後の硬さの変化率 Hr を Table7 に示す。

Test	Radiation		Heating								
No.	Timing	Total	Environ	1s	st	2n	2nd		d		
		dose	-ment	Temp.	Time	Temp.	Time	Temp.	Time		
		MGy		°C	hr	°C	hr	°C	hr	%	
2-1	Before	0.8	Steam	200	24	-	-	-	-	2.1	
2-2	Before	0.8	Steam	200	72	-	-	-	-	3.1	
2-3	Before	0.8	Steam	200	168	-	-	-	-	2.3	
2-4	Before	0.8	Steam	225	24	-	-	-	-	1.8	
2-5	Before	0.8	Steam	225	72	-	-	-	-	0.5	
2-6	Before	0.8	Steam	225	168	-	1	I	-	0.8	
2-7	Before	0.8	Steam	250	24	-	-	-	-	0.2	
2-8	Before	0.8	Steam	250	72	-	-	-	-	-0.7	
2-9	Before	0.8	Steam	250	168	-	1	I	-	-0.6	
3-1	Before	0.8	Steam	200	168	150	168	-	-	2.7	
3-2	Before	0.8	Steam	200	168	150	720	-	-	3.0	
3-3	Before	0.8	Steam	200	168	150	744	-	-	2.8	
3-4	Before	1.2	Steam	200	168	-	-	-	-	3.8	
3-5	Before	1.2	Steam	200	168	150	168	-	-	4.3	
3-6	Before	1.2	Steam	200	168	150	720	-	-	4.3	
3-7	Before	1.2	Steam	200	168	150	744	-	-	4.9	
3-8	Before	1.2	Steam	200	168	150	1272	-	-	4.7	
3-9	Before	1.2	Steam	200	168	100	1272	-	-	4.6	
3-10	Before	1.2	Steam	200	168	150	720	100	552	4.3	
3-11	Before	1.6	Steam	200	168	150	168	-	-	5.4	
4-1	During	0.8	No heat	-	-	-	-	-	-	0.7	
4-2	During	0.8	Steam	200	168	-	-	-	-	3.0	
4-3	During	0.8	Steam	200	168	150	744	-	-	3.1	
4-4	During	1.2	No heat	-	-	-	-	-	-	1.6	
4-5	During	1.2	Steam	200	168	-	-	-	-	2.7	
4-6	During	1.2	Steam	200	168	150	744	-	-	4.1	

Table7 Hardness rate

Table 7 から、放射線の線量が最も高い 1.6MGy の場合 に硬さ変化率がわずかに 5%を越えたが、線量が 1.2MGy 以下では、すべて硬さ変化率は 5%以下となり、圧縮永久 ひずみ試験での試料の硬化は見られなかった。従って、 今回の圧縮永久ひずみ試験で、放射線の線量が 1.2MGy 以下の場合、試料の弾性にあまり変化はないと考える。

5. 考察

線量 0.8MGy または 1.2MGy で、200°C、168hr 後に温 度が 150°Cに下がって加熱が継続された場合に圧縮永久 ひずみはほとんど変わらない理由、機構を考える。温度、 時間が異なっても圧縮永久ひずみが同じ値の場合、発生 している永久ひずみは同じなので、ゴムの弾性を示す硬 さも大きな変化がなければ劣化状況は同じと考える。例 えば、150℃と200℃で圧縮永久ひずみが同じ値ならば劣 化状態は同じと考えると、200℃から150℃に温度が変わ った場合、150℃に変わったときの200℃での圧縮永久ひ ずみの値となる150℃での圧縮永久ひずみの時間を求め、 150℃に温度が変わってからの圧縮永久ひずみは求めた 150℃での時間からの変化になると考えられる。

ここで、Fig.5 から、水蒸気、150°C(0.8MGy)での対数 時間による圧縮永久ひずみの変化(Cs = a ln(t)+b、 Cs:圧縮永久ひずみ、t:時間、a:直線の傾き、b: y切片)を考える。Fig.5 では、200°C、225°C、250°Cで直 線の傾き a はほぼ同じなので、150°Cでも直線の傾き a が 200°C、225°C、250°Cと同じになると考え、その平均値を 150°Cでの直線の傾き a \approx 150°Cと同じく 3.630 とし、時間 とそのときの各温度での圧縮永久ひずみから直線の式の 対数時間に対する各温度でのy切片の値を求め、温度と そのy切片の関係を求める。これを Fig.9 に示す。



Fig.9 Temperature and y-axis intercept

Fig.9 から、温度とy切片は良い直線性を示しているの で、これから150℃でのy切片の値は、y=-7.868とな る。従って、150℃での時間と圧縮永久ひずみの関係は下 記の推定式、

Cs=3.630ln(t)-7.868

となる。

今回の水蒸気、200℃(0.8MGy)での圧縮永久ひずみの結 果と上記の水蒸気、150℃(0.8MGy)での時間による圧縮永 久ひずみの変化の推定式を Fig.10 に示す。



Fig.10 Time and Compression set

Table 4、Table №2-3 から水蒸気、200°C(0.8MGy)、168hr の圧縮永久ひずみは21%、水蒸気、150°C(0.8MGy)、744hr の圧縮永久ひずみは推定式から16%と求まる。このとき、 200°C、168hr 後に150°C、744hr となる場合の圧縮永久ひ ずみはTabl5、Test №3-7 から23%となるが、200°C、168hr の圧縮永久ひずみ21%と150°C、744hr の圧縮永久ひずみ 16%との和と考えると21+16=37%となり、実際の23%よ りも非常に大きな値となる。これは200°C、168hr の経過 で、試料にはすでに永久ひずみが発生しているのに永久 ひずみが発生していない試料の150°C、744hr 後の圧縮永 久ひずみ 16%を加えたため圧縮永久ひずみを大きく見積 もってしまったことによると考える。

そこで、圧縮永久ひずみが同じ値では、150℃と200℃ での試料の永久ひずみは同じになるので、圧縮永久ひず みが同じ値ならば、温度が異なっても同じ状態と考える と200℃、168hr後、150℃、744hr経過した場合の圧縮永 久ひずみは、200℃と150℃の圧縮永久ひずみを単純に加 算するのでなく、200℃、168hrの圧縮永久ひずみ 21%に なる150℃での時間から744hr経過したときの圧縮永久ひ ずみの値とすればよいことになる。

具体的に Fig.10 で説明する。水蒸気、150℃(0.8MGy) での圧縮永久ひずみの対数時間による変化の直線性から、 150℃で圧縮永久ひずみが 21%になる時間を求めると 2,843hr となる。そこで、150℃において、2,843hr から、 さらに 744hr 経過したときの圧縮永久ひずみを求めると、 下式のように 22%となる。

Cs = 3.630Ln (2,843+744) - 7.868

≒ 22%

これは、実際の値 23%(Tabl5、Test №3-7)とほぼ同じとなり、200°C、168hr 後に 150°C、744hr 経過しても 200°C、

168hr 後の圧縮永久ひずみは 21%とほとんど変わらない ことをよく説明している。

6. 結言

以上から、改良 EPDM と呼ばれる EP-176 について、 シール性に関わる圧縮永久ひずみの挙動について、以下 のことが判った。

- ・乾熱、水蒸気ともに温度が高く、加熱時間が長い方が圧縮永久ひずみは大きい。
- ・乾熱よりも水蒸気の方が圧縮永久ひずみは大きい。
- 試験前に放射線照射した試料での圧縮永久ひずみ試 験よりも試料を治具にセットした圧縮状態で放射線 を照射した圧縮永久ひずみ試験の方が圧縮永久ひず みは非常に大きくなる。
- ・試験前に放射線を照射した試料での圧縮永久ひずみ
 試験では、放射線の線量が異なっても圧縮永久ひず
 みはほとんど変わらない。
- ・試料を治具にセットした圧縮状態で放射線を照射した圧縮永久ひずみ試験では、線量が大きい方が圧縮 永久ひずみは大きくなる。
- ・水蒸気、200℃、168hr 加熱した後、150℃まで温度を
 下げて加熱を継続した場合、圧縮永久ひずみは
 200℃、168hr での値とほとんど変わらない。

参考文献

- R. Yamamoto, K. Watanabe, K. Hanashima: "Endurance test report of rubber sealing materials for the containment vessel", ICONE23-1610, JSME (2015)
- [2] 花島、"格納容器用改良 EPDM ゴム(EP-176)の高温・ 水蒸気シール性",日本保全学会第12回学術講演会 要旨集,pp.121-128 (2015)
- [3] M. Nakano, H. Sasaki: "Radiation resistance of rubber compounds for gaskets (second report)", ICONE20POWER2012-54985, ASME (2012)
- [4] 小林重雄,谷田和雄: "ゴムガスケットのリーク試験",真空技術, Vol.7, No.2, pp.101-112, ISSN1883-7182 (1956)
- [5] 加藤治, 三枝利有: "輸送キャスク密封装置の耐熱限界の評価",電力中央研究所報告 U97101,電力中央研究所 (1998).