3. 塩化ビニル管の視覚判定基準の検討

3.1. 検討背景

「下水道維持管理指針 前編-2003 年版-」に記載されている管渠の劣化視覚判定基準は、鉄筋コン クリート管等の剛性管を対象に作られたものである。

一方で、可とう性管特有の構造的異常である塩化ビニル管には、剛性管にはない偏平や変形の劣化傾 向がみられる。

さらには、剛性管と同じ劣化項目でも剛性管とは異なる影響を管体に及ぼす破損(軸方向クラック)・ クラック(円周方向クラック)、剛性管と異なる継手構造である硬質塩化ビニル管の継手ズレがある。

そのため、偏平・変形、破損(軸方向クラック)・クラック(円周方向クラック)、継手ズレについて 判定基準を検討した。

また、異常発生箇所は取付管接続部に多い傾向があるため、取付管接続が管体に及ぼす影響について も検討した。

3.2. 異常項目の影響の把握

3.2.1. 偏平·変形

(1) 検討方法

偏平に関する視覚判定基準を検討するため、図 3-1 に示す偏平試験(JIS K 6741)によりたわみ率と 軸方向および円周方向クラックの進行状況の関係を把握した。

偏平試験には、管長が1.0mのVUφ200に所定の条件クラック(幅1mm)を加工した試験体を用い、 たわみ量が100mmになるまで荷重を加えていき、10mmごとに荷重による塩化ビニル管の状態を観察した。

また、試験体の拘束条件を変えることにより、埋設条件の違いを考慮した。管側部の埋戻し土が十分 転圧され十分締め固まっている状態(図 3-2 管体拘束条件(左図))と、管側部の埋戻し土の転圧が不 十分で十分締め固まっていない状態(図 3-2 管体非拘束条件(右図))の2パターンについて、試験ケ ースを設定した。

クラックについては、クラックの方向、場所、円周方向の角度を変え加工した。

また、クラックの長さについては、軸方向クラックの場合は 500mm、300mm、100mm、50mm とし、円周 方向のクラックの場合は円周の 2/3(約 420mm)、円周の 1/4(約 160mm) とした。クラック条件の定期図 を図 3-3 に示す。

なお、ここで表記している「軸方向クラック」とは、「下水道維持管理指針 前編-2003 年版-」の 「破損」に該当し、また、「円周方向クラック」とは、同指針の「クラック」に該当する。以後、「軸 方向クラック」と「円周方向クラック」を明確に区別するため、「破損」を「軸方向クラック」、「ク ラック」を「円周方向クラック」と表記する。

拘束条件、クラック条件ごとに設定した偏平試験の試験ケースを表 3-1 に示す。

この試験において、偏平の程度と管体の耐荷力の関係について整理した。

また、変形に関しては、TV カメラ調査結果から変形の実態を把握した。



図 3-1 偏平試験





図 3-2 管体拘束条件(左図)、管体非拘束条件(右図)



図 3-3 クラック条件の定義

0	側面		クラ	ック		0.000	側面		クラッ	ヮク	
Case	拘束	方向	場所	長さ	角度	Case	拘束	方向	場所	長さ	角度
1	非拘束	なし	なし	なし	なし	20	非拘束	軸方向	端	100mm	0°
2	非拘束	軸方向	中央	500mm	90°	21	非拘束	軸方向	端	50mm	0°
3	非拘束	軸方向	中央	300mm	90°	22	非拘束	円周方向	中央	2/3	90°
4	非拘束	軸方向	中央	100mm	90°	23	非拘束	円周方向	中央	1/4	90°
5	非拘束	軸方向	中央	50mm	90°	24	非拘束	円周方向	中央	2/3	45°
6	非拘束	軸方向	中央	300mm	45°	25	非拘束	円周方向	中央	1/4	45°
7	非拘束	軸方向	中央	100mm	45°	26	非拘束	円周方向	中央	2/3	0°
8	非拘束	軸方向	中央	50mm	45°	27	非拘束	円周方向	中央	1/4	0°
9	非拘束	軸方向	中央	300mm	0°	28	拘束	なし	なし	なし	なし
10	非拘束	軸方向	中央	100mm	0°	29	拘束	軸方向	中央	500mm	90°
11	非拘束	軸方向	中央	50mm	0°	30	拘束	軸方向	中央	300mm	90°
12	非拘束	軸方向	端	500mm	90°	31	拘束	軸方向	中央	100mm	90°
13	非拘束	軸方向	端	300mm	90°	32	拘束	軸方向	中央	50mm	90°
14	非拘束	軸方向	端	100mm	90°	34	拘束	軸方向	端	500mm	90°
15	非拘束	軸方向	端	50mm	90°	35	拘束	軸方向	端	300mm	90°
16	非拘束	軸方向	端	300mm	45°	36	拘束	軸方向	端	100mm	90°
17	非拘束	軸方向	端	100mm	45°	37	拘束	軸方向	端	50mm	90°
18	非拘束	軸方向	端	50mm	45°	38	拘束	軸方向	端	50mm	45°
19	非拘束	軸方向	端	300mm	0°	39	拘束	軸方向	端	50mm	0°

表 3-1 偏平試験ケース

(2) 検討結果及び考察

1) 偏平試験結果による検討結果

偏平試験結果を基に、偏平の生じやすさや管体の耐荷性の埋設条件に対する差異について整理した。 クラックが加工されていない Case1(非拘束)と Case28(拘束)を比較したグラフを図 3-4 に示す。 拘束条件においては、非拘束条件と比較し、ある一定のたわみ率までは偏平するために必要な荷重が 大きいことが分かる。つまり、拘束条件下では非拘束条件と比較し偏平しにくいことが分かる。

しかし、拘束条件においては、ある一定のたわみ率を超えると試験中の載荷重が下がる事象が確認さ れた。これは、材料が座屈し管体の耐荷性が下がったことによるものと考える(図 3-5)。



図 3-4 拘束条件と非拘束条件の比較



図 3-5 たわみ率 33%時点の試験状況 (Case28)

クラックの加工を施していない Case1(非拘束-クラックなし)または Case28(拘束-クラックなし) のたわみ率ごとの載荷重を1とし、各クラック条件のたわみ率ごとの載荷重について載荷重比を算出し、 クラック条件ごとの耐荷性の差異を示す(図 3-6~図 3-15)。

Case1、Case 28 と比較し各 Case の載荷重が1以下となることは、同じたわみ率を発生させるために 必要な荷重が小さいことである。

つまり、試験体が偏平しやすい状態にあることであり管の耐荷性が低下したことを示す。

軸方向クラックのクラック角度による耐荷性の差異を図 3-6、図 3-7 に示す。

図 3-6の縦軸は、各 Case の載荷重の Case1 の載荷重に対する比率を表し、非拘束条件では、クラック角度 90 度の条件の耐荷性が最も低いと言える。

図 3-7の縦軸は、各 Case の載荷重の Case28 の載荷重に対する比率を表し、拘束条件では、クラック 角度に関わらずたわみ率 20%程度から耐荷性が低下し始める傾向がみられ、その後、たわみ率 35%程度 から耐荷性が向上する。

これは、拘束条件である側壁に沿って管体形状が変形(側土圧が上昇)したことにより、鉛直荷重に対する耐荷力が増加したものと考える(図 3-7)。



図 3-6 クラック角度と耐荷性の関係(非拘束条件・軸方向クラック)



図 3-7 クラック角度と耐荷性の関係(拘束条件・軸方向クラック)



図 3-8 Case39 たわみ率 33%の試験状況

次に、軸方向クラックのクラック長さによる耐荷性の差異を図 3-9、図 3-10に示す。

図 3-9 の縦軸は、各 Case の載荷重の Case1(非拘束-クラックなし)の載荷重に対する比率を表す。
 図 3-10 の縦軸は、各 Case の載荷重の Case28(拘束-クラックなし)の載荷重に対する比率を表す。

クラックの長さによる耐荷性については、拘束条件に関わらずクラック長さが長い程、管の耐荷性が 低いと言える。

拘束条件である Case34、35 については、たわみ率 30%程度の時点で破壊したため、それ以降のデー タは計測されていない。

また Case36、37 はたわみ率 35%程度の時点から載荷重が向上している。この事象は前述、図 3-7 であげた事象と同様と考える。



図 3-10 クラック長さと耐荷性の関係(拘束条件・軸方向クラック)

次に、軸方向クラックのクラック場所による耐荷性の差異を図 3-11、図 3-12 に示す。

傾向は見られない。

図 3-11 の縦軸は、各 Case の載荷重の Case1(非拘束-クラックなし)の載荷重に対する比率を表す。 図 3-12 の縦軸は、各 Case の載荷重の Case28(拘束-クラックなし)の載荷重に対する比率を表す。 拘束条件、非拘束条件ともに、クラック場所が耐荷性へ与える影響は、その他の条件と比較し一様な



図 3-11 クラック場所と耐荷性の関係(非拘束条件・軸方向クラック)



図 3-12 クラック場所と耐荷性の関係(拘束条件・軸方向クラック)

次に、クラック方向による耐荷性の差異を図 3-13 に示す。

縦軸は、各 Case の載荷重の Case1(非拘束-クラックなし)の載荷重に対する比率を表す。

軸方向クラックは、耐荷力が低下する傾向であることがいえるが、円周方向クラックは耐荷性への影響は小さい。



図 3-13 クラック方向と耐荷性の関係(非拘束条件)

次に、円周方向クラックのクラック角度による耐荷性の差異を図 3-14 に示す。

縦軸は、各 Case の載荷重の Case1(非拘束-クラックなし)の載荷重に対する比率を表す。

円周方向クラックにおいては、クラック角度による耐荷性へ与える影響に一様な傾向は見られず、また Case1 との差も僅かである。



次に、円周方向クラックのクラック長さによる耐荷性の差異を図 3-15 に示す。

縦軸は、各 Case の載荷重の Case1(非拘束-クラックなし)の載荷重に対する比率を表す。

円周方向クラックにおいては、クラック長さによる耐荷性へ与える影響に一様な傾向は見られず、また Case1 との差も僅かである。



図 3-15 クラック長さと耐荷性の関係(非拘束条件・円周方向クラック)

偏平試験の載荷中に管体の破壊が生じた Case を一覧を表 3-2 に示す。

偏平試験の結果から、クラック方向条件が軸方向の場合、たわみ率が15%を超えると管体が破壊に至る事象が拘束・非拘束条件ともに確認された。その他、偏平試験中に管体に生じた視覚情報を表 3-3 にまとめた。

また、管体の破壊時の写真を図 3-20~図 3-21 に示す。

Casa	側面		クラッ	ック		破壊時の
Case	拘束条件	方向	場所	長さ	角度	たわみ率
12	非拘束	軸方向	端	500 mm	90°	15%
13	非拘束	軸方向	端	300 mm	90°	30%
29	拘束	軸方向	中央	500 mm	90°	15%
30	拘束	軸方向	中央	300 mm	90°	20%
34	拘束	軸方向	端	500 mm	90°	15%
35	拘束	軸方向	端	300 mm	90°	25%
38	拘束	軸方向	端	50mm	45°	35%

表 3-2 管体が破壊した条件の一覧

以上の結果、軸方向クラックにおいては、拘束条件、クラック角度・長さ・場所の条件の違いによる 耐荷性の差異や破壊の発生有無への影響が確認された。しかし、外的影響(周辺工事)等による突発的 な軸方向クラック発生条件の確認は困難である。よって、たわみ率 15%以上においては、突発的な軸方 向クラックの発生により即座に破壊に至る可能性が示唆される。

円周方向クラックにおいては、図 3-13~図 3-15 より、クラック場所・長さ・角度やたわみ率により 耐荷性への差異がほぼ見られないことが分かる。つまり、円周方向クラックは耐荷性に影響が小さいこ とが確認された。

2) 変形の検討結果

実態調査において、白化かつ本管内径の1/10程度の突出しが確認された。変形は、 砕石等による一 定歪みが管体に生じている状態と想定される。白化の事象は塑性域で生じており、また一定歪み下で応 力が発生しているため、応力緩和過程でストレスクラックが発生する可能性があると考える。



図 3-16 変形の調査状況

表 3-3 偏平試験中の視	覚情報
---------------	-----

	側面		クラ	ック		偏平力	11mm時の結果(5%偏平時)	4	冨平量100mm時の結果(50%偏平時)
Gase	拘束	方向	場所	長さ	角度	荷重(kN)	クラック(外観)の変化	荷重(kN)	クラック (外観)の変化
1	非拘束	なし	なし	なし	なし	6.6	全て変化なし	28.3	側面が白化
2	非拘束	軸方向	中央	500mm	90°	6.1	全てクラックの変化なし	24. 1	クラックの両端部より白化、管端部に向かって広がる
3	非拘束	軸方向	中央	300mm	90°	6.6	全てクラックの変化なし	27.0	クラックの両端部より白化、管端部に向かって広がる
4	非拘束	軸方向	中央	100mm	90°	6.6	全てクラックの変化なし	27.9	クラックの両端部より白化、管端部に向かって広がる
5	非拘束	軸方向	中央	50mm	90°	6.8	全てクラックの変化なし	28.6	クラックの両端部より白化、管端部に向かって広がる
6	非拘束	軸方向	中央	300mm	45°	6.5	クラックの中央付近がくぼむ	29.5	クラックの中央付近がくぽむ
7	非拘束	軸方向	中央	100mm	45°	6.5	クラックの変化なし	29.1	クラックの変化なし
8	非拘束	軸方向	中央	50mm	45°	6.6	クラックの変化なし	29.3	クラックの変化なし
9	非拘束	軸方向	中央	300mm	0°	6.2	載荷板に隠れて確認できず	28.6	クラックの中央付近がくぽむ
10	非拘束	軸方向	中央	100mm	0°	6.7	載荷板に隠れて確認できず	29.6	管の内面側に湾曲
11	非拘束	軸方向	中央	50mm	0°	6.6	載荷板に隠れて確認できず	29.7	管の内面側に湾曲
12	非拘束	軸方向	端	500mm	90°	6.5	クラックの変化なし	24.7	載荷の途中で破壊
13	非拘束	軸方向	媾	300mm	90°	6.3	クラックの変化なし	26.6	載荷の途中で破壊
14	非拘束	軸方向	端	100mm	90°	6.6	クラックの変化なし	28.2	クラックの端部より白化、管端部に広がる傾向
15	非拘束	軸方向	端	50mm	90°	6.4	クラックの変化なし	27.9	クラックの端部より白化、管端部に広がる傾向
16	非拘束	軸方向	孈	300mm	45°	6.4	クラックが管の内側に巻き込むように変形	28.5	クラックが管の内側に巻き込むように変形
17	非拘束	軸方向	孈	100mm	45°	6.8	クラックが管の内側に巻き込むように変形	28.8	クラックが管の内側に巻き込むように変形
18	非拘束	軸方向	孈	50mm	45°	6.9	クラックの変化なし	29.4	クラックが管の内側に巻き込むように変形
19	非拘束	軸方向	孈	300mm	0°	6.0	クラックが管の内側に巻き込むように変形	28.8	管の内面側に湾曲
20	非拘束	軸方向	媾	100mm	0°	6.5	クラックの変化なし	28.9	管の内面側に湾曲
21	非拘束	軸方向	媾	50mm	0°	6.7	クラックの変化なし	29.3	管の内面側に湾曲
22	非拘束	円周方向	中央	2/3	90°	6.6	クラックの変化なし	28.3	クラックの変化なし
23	非拘束	円周方向	中央	1/4	90°	6.7	クラックの変化なし	29.3	クラックの変化なし
24	非拘束	円周方向	中央	2/3	45°	6.7	クラックの変化なし	28.3	クラックの変化なし
25	非拘束	円周方向	中央	1/4	45°	6.6	クラックの変化なし	28.7	クラックの変化なし
26	非拘束	円周方向	中央	2/3	0°	6.9	クラックの変化なし	28.6	クラックの変化なし
27	非拘束	円周方向	中央	1/4	0°	6.8	クラックの変化なし	28.4	クラックの変化なし
28	拘束	なし	なし	なし	なし	26.2	治具に隠れて確認できず	32.5	側面が白化
29	拘束	軸方向	中央	500mm	90°	22.5	治具に隠れて確認できず	I	載荷の途中で破壊
30	拘束	軸方向	中央	300mm	90°	23.2	治具に隠れて確認できず	-	載荷の途中で破壊
31	拘束	軸方向	中央	100mm	90°	23.9	治具に隠れて確認できず	43.1	クラックが管端部まで拡大
32	拘束	軸方向	中央	50mm	90°	24.7	治具に隠れて確認できず	51.2	クラックの変化なし
33	拘束	軸方向	瓄	500mm	90°	21.5	治具に隠れて確認できず		載荷の途中で破壊
34	拘束	軸方向	端	300mm	90°	22.4	治具に隠れて確認できず		載荷の途中で破壊
35	拘束	軸方向	端	100mm	90°	24.3	治具に隠れて確認できず	50.0	クラックの端部が白化、白化の広がりはなし
36	拘束	軸方向	端	50mm	90°	24.6	治具に隠れて確認できず	67.5	クラックの端部が白化、白化の広がりはなし
37	拘束	軸方向	端	50mm	45°	24.7	治具に隠れて確認できず	73.2	載荷の途中で破壊
38	拘束	軸方向	端	50mm	0°	25.3	クラックの変化なし	71.4	外面同士が接触するほど湾曲

<表内のクラックの変化に関する定義について>

・巻き込み(図 3-17):載荷によりクラック部の管が内側と外側にズレて巻き込む様子。
・湾曲(図 3-18):荷重によりクラック面が突き合ったままズレることなく内側に入り込む様子。
・くぼみ(図 3-19):荷重によりクラックの直角方向にクラック部がくぼむ様子。



図 3-17 巻き込み



図 3-18 湾曲



図 3-19 くぼみ



Case 12 破壊前



Case 13 破壊前







Case 13 破壊後



Case 29 破壊前



Case 29 破壊後



Case 30 破壊前



Case 30 破壊後

図 3-20 破壊時の写真(Case12、13、29、30)



Case 34 破壞前



Case 35 破壊前



Case 34 破壊後



Case 35 破壊後



Case 38 破壞前



Case 38 破壊後

図 3-21 破壊時の写真(Case34、35、38)

3.2.2. 破損(軸方向クラック)

(1) 検討方法

塩ビ管に発生するたわみ率は、軸方向クラックのランクが大きい程値が大きくなる傾向がある(図 2-53)。

このため、軸方向クラックに対する視覚判定基準を策定することを目的とし、二次元非線形静的解析 (CAE 解析)を用いて、偏平による軸方向クラック幅および発生する歪みの推移を把握し、軸方向クラ ックの視覚判定基準を検討した。

解析は、たわみ率とクラック深さによる条件設定を行い行った。

(2) 解析内容

1) 使用ソフト

Abaqus (Standard 6.11)

2) 解析種類

2 次元非線形解析

3) 解析に使用する用語

1 CAE

CAE (computer Aided Engineering)とは、コンピュータ技術を活用しての製品の設計、製造や 工程設計の事前検討の支援を行うこと、またはそれを行うツール。代表的な解析の手法として、 「有限要素法」、「有限差分法」、「境界要素法」等がある。

② ポアソン比

ポアソン比は、弾性限界内で、例えば引張を加えた時に荷重方向の伸び(歪み%)と、荷重に 直角方向の寸法の縮み(歪み%)の比をいう。

③ ヤング率

ヤング率は、弾性範囲で単位歪み当たり、どれだけ応力が必要かの値を決める定数。一方向の 引張または圧縮応力の方向に対する歪み量の関係から求めるもので、縦軸に応力、横軸に歪み をとった応力歪み曲線の直線部の傾きに相当する。

④ 公称応力

公称応力とは、引張試験や圧縮試験で、試験片にかかる荷重を試験片の断面積で割った値のこ と。荷重による断面積の変化(増減)は、計算上の公称応力では無視される。

⑤ 真応力

真応力とは、かけられた荷重を荷重が作用する実際の断面積で割った値のこと。荷重の変化に 伴う断面積の変化も考慮に入れた値。

⑥ 公称歪み

公称歪みとは、引張試験や圧縮試験で、試験片の長さの変化量を変形前の長さで割った値。単 位当たりの変化量ということができ、荷重が作用して試験片が変形しても、変形前の長さを基 準にしている。

⑦ 真歪み

真歪みとは、基本的には公称歪みと同じように長さの変化分を元の長さで割ったものであるが、 公称歪みとは元の長さの基準が異なる。真歪みの場合では、変形の仮定を想定し、長さの変化 分をその直前の長さで割ったもの。その時々で計算した歪みを、変形前の長さから変形後の長 さまで総和をとることで全体の歪みを求める(変形前の長さから変形後の長さまでを積分して 歪みを算出する)。

⑧ 塑性歪み

塑性歪みは、荷重を加えて物質を変形させた後、荷重を完全に取り除いた後に残る歪み(伸び、 縮み)のことをいい、永久歪みあるいは残留歪みともいう。

④ 破断歪み

破断する直前の材料が耐えうる最大の引張応力を与えたときの歪みをいう。

4) モデル形状

・管径

VUφ200:外径216mm(実内径202mm 管厚7mm)

VUφ400:外形420mm (実内径394.8mm 管厚12.6mm)

2次元の管断面をモデル化し、管軸方向に十分長いことを想定した平面歪み要素を用いる。管頂の内 面に軸方向の非貫通クラックを想定し、後述する対象境界条件により処理する。対称性より右半分のみ モデル化を行う。

また、管頂の内面の非貫通クラックの大きさを、クラック深さの管厚に対する割合として複数パターン(0%、10%、20%、30%、40%、50%、60%、70%、80%、90%)設定する。



5) 境界条件

前述の境界条件を表 3-4 に示す。

田定冬休	地面:完全固定(全方向固定)
	偏平冶具:鉛直方向以外を固定
回足未住	管の左右対称面:法線方向(左右方向)を固定
	※注)クラック想定部分には境界を設定しない(図 3-23)
載荷条件	偏平冶具:鉛直真下方向に強制変位
	管と地面(摩擦係数 0.1)
1女四宋1十	管と偏平冶具(摩擦係数 0.1)

表 3-4 境界条件

※注) クラック想定部分(黄色): 右方向に変形可能



図 3-23 境界条件と解析イメージ

6) 材料物性値の設定

①ポアソン比

塩化ビニル管の一般値 0.38

引用文献:塩化ビニル管・継手協会「水道用硬質ポリ塩化ビニル管[技術資料]<規格・設計編> P.50

②ヤング率 (MPa)、引張強度(MPa) < 公称応力>、破断歪み(%) < 公称歪み・真歪み>

塩化ビニル管の新管、布設後10年経過管、布設後39年経過管を採取し、これらの管渠を用いて 実施した引張試験結果を使用する。

解析に使用する材料物性値を表 3-5 に示す。

++ *1	センズ z (MDa)	ポマソンル	引張強度(MPa)	破断歪	三子 (%)					
171 177	インク 卒 (MPa)	かノノン比	公称応力	公称歪み	真歪み					
塩化ビニル管 (新管)	2,674.3	0.38	52.0	26.4	23. 5					
塩化ビニル管 (10 年経過管)	2, 618. 5	0.38	56.0	18.4	16.9					
塩化ビニル管 (39 年経過管)	2, 570. 9	0. 38	53. 5	16.2	15.0					

表 3-5 材料物性值

7) 径年管の材料データ抽出

経年管の CAE を用いた解析を行うためには、管材料の応力-歪み曲線(破断までの引張データから算 出)およびポアソン比が必要となる。

そのため、径年管を用いた引張試験を行い、材料データの抽出を行う。

- ① 試験概要
 - ・試験ケース:3ケース(新管、10年経過管、38年経過管)
 - ・供試体:1体(新管)、5体/ケース(経年管)
 - ・寸法規格:図 3-24 参照



2 試験結果

引張試験結果による応力-歪み曲線を、新管、10年経過管、38年経過管ごとに示す。

なお、経年管の試験結果の採用値は、新管との違いを明確にするため、管材の応力-歪み曲線から歪 みの値が最も小さい曲線を採用した。



図 3-25 応力-歪み曲線(新管)

応力-歪み曲線(10年経過管)









③物性値の作成

CAE 解析実施に当たり、前述の応力-歪み曲線データを、解析用物性値データ(表 3-6、表 3-7)に編集した。編集手順を下記に示す。

なお、下記に示す行・列(例: ABC 列)は、表 3-6に示すエクセルにおける行列名を示している。

【編集手順】

- 手順1:応力が増加していない3~10行を破棄する(EF列)。
- 手順2:引張強度の1/3までのデータで線形式を求める。

公称応力 max/3=52.0/3≒17.3N/mm2

- 手順3: 求めた線形式(近似式)の傾きをヤング率とする(2674.3MPa)。
- 手順4:近似式のy軸方向のズレを0に修正する(HI列)。
- 手順5:引張強度以降の応力を引張強度に変更する。
- 手順6:HI列でのグラフに合うように、KL列を作成する。
- 手順7:公称応力-公称歪みの関係であるため、これを真応力-真歪みの関係に変換(N0列)。
 真応力=公称応力×(1+公称歪み)
 真歪み=1n(1+公称歪み)
- 手順8:真応カー真歪みの関係を、塑性応カー塑性歪みの関係に変換(QRS列)。 塑性歪み=真歪みー真応力/ヤング率
- 手順9:この QRS 列のデータを用いて CAE 解析を行う。

表 3-6 解析用物性値データ(その1)







(3) 解析結果および考察

解析結果は、塩化ビニル管に初期にあるクラック深さのクラックが存在するものとし、たわみ率 0% から順に強制的に偏平させ、その際に発生する真歪みおよびクラック幅を算出する。

各管材(新管、10年経過管、38年経過管)および管径(200mm、400mm)の解析結果を表 3·8~表 3·13 に示す。

解析結果表の行はクラック深さ(管厚に対する割合)、列はたわみ率を表している。

各表の上表は、各たわみ率およびクラック長さにおけるクラック幅(mm)、下表は、各たわみ率および クラック深さにおける真歪み(%)の算出値を示している。

1) 新管

	カニック症(偏平	率(%)				
	9,799	Ψ m (mm)	5	10	20	30	40	50		
		0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		10	0.03	0.05	0.12	0.15	0.16	0.16		
		20	0.06	0.12	0.25	0.34	0.38	0.41		
	カニック	30	0.10	0.21	0.44	0.66	0.83	0.96		
	シリシシ	40	0.16	0.33	0.78	1.22	1.61	1.92		
		50	0.24	0.53	1.32	2.01	2.64	3.22		
	(70)	60	0.37	0.86	1.99	2.94	3.85	4.71		
		70	0.56	1.30	2.73	3.94	5.10	6.22		
		80	0.82	1.75	3.46	4.91	6.26	7.59		
VU		90	1.07	2.13	4.07	5.71	7.23	8.71		
200	真歪み(%)		偏平率(%)							
			5	10	20	30	40	50		
		0	0.68	1.36	2.77	3.40	3.68	6.82		
		10	1.63	3.63	10.19	13.61	14.21	14.40		
		20	2.29	5.60	14.88	22.05	25.56	27.34		
	5-10	30	2.94	7.74	22.94	38.89	51.17	59.19		
	シリシシ	40	3.74	10.26	36.99	63.42	81.13	92.84		
	/木C (%)	50	4.72	15.18	55.64	81.44	99.89	114.00		
	(/0)	60	5.93	22.81	65.15	88.88	107.70	123.10		
		70	7.51	26.40	64.17	86.86	105.10	120.90		
		80	8.02	23.30	52.98	74.00	90.16	104.60		
		90	6.30	16.44	35.63	50.85	63.51	75.93		
	破断到	至みの50%	以下							
	破断到	至みの50%」	以上							
	破断到	歪み以上								

表 3-8 新管(管径 200mm)の解析結果

表	3-9	新管	(管径 400mm)	の解析結果
~				

	カニック for (mm)			偏平率(%)							
	シラッシ	h甸(mm)	5	10	20	30	40	50			
		0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		10	0.04	0.09	0.19	0.25	0.26	0.26			
		20	0.10	0.20	0.40	0.55	0.61	0.64			
	クラック	30	0.16	0.34	0.71	1.05	1.31	1.50			
	ッフクク 深さ	40	0.26	0.54	1.26	1.99	2.63	3.14			
	(%)	50	0.41	0.87	2.20	3.39	4.47	5.44			
	(/0)	60	0.62	1.44	3.42	5.08	6.66	8.16			
		70	0.97	2.24	4.80	6.95	8.98	10.97			
		80	1.44	3.09	6.16	8.77	11.18	13.54			
VU		90	1.91	3.82	7.31	10.29	12.99	15.64			
400	真歪み(%)		偏平率(%)								
			5	10	20	30	40	50			
		0	0.63	1.25	2.52	3.13	3.31	5.76			
		10	1.47	3.22	8.72	11.85	12.34	12.49			
		20	2.06	4.94	12.90	18.86	21.50	22.74			
	クラック	30	2.65	6.81	19.08	32.64	42.77	49.50			
	· 2777	40	3.36	8.99	32.51	56.48	73.48	84.32			
		50	4.26	12.92	49.55	75.60	92.73	106.40			
	(/0/	60	5.41	19.54	60.64	83.96	101.90	117.20			
		70	6.96	24.09	61.03	82.97	100.30	115.80			
		80	7.65	22.01	50.44	71.13	86.83	100.50			
		90	6.21	16.01	34.96	50.67	63.46	75.58			
	破断到	Eみの50%」	以下								
	破断歪みの50%以上										
	破断歪み以上										

新管の解析結果から以下のことが言える

- ・管径 200mm と 400mm を比較すると、たわみ率およびクラック深さが等しい場合、管径 400mm のク ラック幅は 1.6~1.8 倍程度大きい。
- ・クラック深さが同じ場合、たわみ率が大きい程クラック幅および真歪みは大きくなる。
- ・たわみ率が同じ場合は、クラック深さが大きい程、クラック幅は大きい。一方、真歪みはクラッ ク深さが 60~80%で最大となり、以降は小さくなる。クラック深さがある値よりも大きくなると、
 歪み最大値の発生箇所がクラック先端から管頂に移動することにより、クラック先端への歪み集
 中が低減したものと考える(図 3-28)。



図 3-28 クラック深さと歪みの最大値の発生箇所

2) 経過管

	6=6				偏平	率(%)				
	シラック	ihā(mm)	5	10	20	30	40	50		
		0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		10	0.03	0.05	0.12	0.16	0.16	0.17		
		20	0.06	0.11	0.24	0.34	0.39	0.42		
	クラック	30	0.10	0.20	0.42	0.65	0.84	0.97		
	シリシシ	40	0.15	0.31	0.73	1.19	1.59	1.91		
	/木C (%)	50	0.23	0.49	1.25	1.95	2.58	3.15		
	(/0/	60	0.35	0.80	1.93	2.87	3.76	4.59		
		70	0.54	1.24	2.69	3.90	5.03	6.12		
		80	0.80	1.72	3.44	4.91	6.24	7.53		
VU		90	1.06	2.12	4.08	5.74	7.24	8.69		
200	真歪み(%)		偏平率(%)							
			5	10	20	30	40	50		
		0	0.68	1.32	2.65	3.40	3.61	6.76		
		10	1.57	3.39	9.81	14.13	14.88	15.11		
		20	2.18	5.18	14.38	22.54	26.66	28.70		
	カーシック	30	2.78	7.08	21.75	38.76	52.06	60.66		
	アフフフ 深大	40	3.51	9.19	34.57	62.65	81.21	93.25		
	/木C (%)	50	4.37	13.14	53.18	80.26	99.06	113.30		
	(/0/	60	5.42	19.40	63.29	87.96	106.80	122.00		
		70	6.91	25.09	63.76	86.78	104.80	120.30		
		80	7.62	22.83	53.08	74.51	90.50	104.70		
		90	6.07	16.11	35.45	50.72	63.05	75.08		
	破断到	至みの50%」	以下							
	破断歪みの50%以上									
	破断歪み以上									

表 3-10 布設後 10 年経過管(管径 200mm)の解析結果

表 3-11 布設後 10 年経過管(管径 400mm)の解析結果

	クラック幅(mm)			偏平率(%)							
	9,599	Ψ m (mm)	5	10	20	30	40	50			
		0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		10	0.04	0.09	0.18	0.25	0.26	0.27			
		20	0.10	0.19	0.39	0.54	0.62	0.65			
	カーシック	30	0.16	0.32	0.68	1.03	1.31	1.50			
	シリシン	40	0.26	0.49	1.18	1.93	2.58	3.11			
	/木C (%)	50	0.40	0.81	2.07	3.27	4.35	5.30			
	(/0/	60	0.60	1.34	3.29	4.94	6.49	7.94			
		70	0.93	2.14	4.70	6.85	8.85	10.76			
		80	1.40	3.03	6.12	8.76	11.13	13.40			
VU		90	1.90	3.80	7.32	10.34	13.01	15.61			
400	真歪み(%)		偏平率(%)								
			5	10	20	30	40	50			
		0	0.63	1.22	2.41	3.13	3.23	5.75			
		10	1.43	3.00	8.31	12.23	12.86	13.05			
		20	1.97	4.57	12.35	19.14	22.26	23.68			
	クラック	30	2.51	6.23	17.88	32.30	43.31	50.55			
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	40	3.16	8.10	29.91	55.13	73.06	84.37			
	(%)	50	3.97	11.22	46.59	74.04	91.69	105.50			
	(/0/	60	4.96	17.16	58.65	82.77	100.70	115.70			
		70	6.38	22.62	60.40	82.77	99.94	115.10			
		80	7.24	21.53	50.41	71.55	87.10	100.60			
		90	5.98	15.66	34.72	50.59	63.05	74.77			
	破断到	歪みの50%」	以下								

破断歪みの50%以上 破断歪み以上

						-					
	クラック	幅(mm)			偏半	率(%)					
			5	10	20	30	40	50			
		0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		10	0.03	0.05	0.12	0.16	0.16	0.17			
		20	0.06	0.11	0.24	0.34	0.40	0.42			
	カーシック	30	0.10	0.20	0.43	0.67	0.86	0.99			
	ノノノノ	40	0.15	0.31	0.75	1.22	1.62	1.94			
		50	0.24	0.50	1.28	1.98	2.62	3.19			
	(70)	60	0.36	0.81	1.95	2.90	3.79	4.63			
		70	0.54	1.26	2.71	3.92	5.05	6.15			
		80	0.80	1.73	3.45	4.91	6.25	7.55			
VU		90	1.06	2.13	4.08	5.74	7.24	8.70			
200	真歪み(%)		偏平率(%)								
			5	10	20	30	40	50			
		0	0.68	1.33	2.68	3.40	3.66	6.89			
		10	1.58	3.44	10.08	14.22	14.91	15.13			
		20	2.20	5.27	14.74	22.96	27.03	29.07			
	5	30	2.82	7.22	22.54	39.98	53.41	62.06			
	シラック	40	3.56	9.44	35.93	64.03	82.39	94.45			
		50	4.44	13.69	54.42	81.16	99.89	114.10			
	(70)	60	5.54	20.20	64.01	88.53	107.30	122.50			
		70	7.06	25.59	64.13	87.03	105.10	120.60			
		80	7.74	23.04	53.18	74.47	90.49	104.70			
		90	6.17	16.27	35.61	50.84	63.25	75.37			
	破断到	至みの50%」	以下								

表 3-12 布設後 39 年経過管(管径 200mm)の解析結果

破断歪みの50%以上 破断歪み以上

	カニック(mm)		偏平率(%)									
	2,222		5	10	20	30	40	50				
		0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
	6=6	10	0.04	0.09	0.19	0.25	0.26	0.27				
		20	0.10	0.19	0.39	0.55	0.62	0.66				
		30	0.16	0.33	0.69	1.06	1.34	1.54				
	シリシン	40	0.26	0.52	1.21	1.97	2.64	3.17				
		50	0.40	0.82	2.11	3.32	4.41	5.38				
	(/0)	60	0.61	1.36	3.34	5.00	6.55	8.02				
		70	0.94	2.17	4.73	6.90	8.90	10.83				
		80	1.41	3.05	6.14	8.77	11.16	13.46				
VU		90	1.90	3.81	7.33	10.34	13.01	15.62				
400	古不 21/1/)		偏平率(%)									
	見正の	/ / (/0)	5	10	20	30	40	50				
	クラック	0	0.63	1.22	2.42	3.13	3.27	5.83				
		10	1.43	3.05	8.53	12.35	12.95	13.12				
		20	1.99	4.65	12.65	19.52	22.64	24.07				
		30	2.54	6.36	18.51	33.42	44.66	52.06				
		40	3.21	8.29	31.17	56.68	74.42	85.72				
		50	4.03	11.66	47.73	74.90	92.49	106.30				
	(70)	60	5.06	17.89	59.52	83.40	101.40	116.40				
		70	6.53	23.18	60.78	83.04	100.20	115.40				
		80	7.37	21.73	50.53	71.56	87.12	100.60				
		90	6.08	15.81	34.89	50.73	63.26	75.08				
	破断到	Eみの50%」	以下									
	破断到	Eみの50%」	以上									
	破断歪み以上											

表 3-13 布設後 39 年経過管(管径 400mm)の解析結果

材料の経年変化に対する影響については、以下のことが言える。

- ・新管および掘り起こし採取した布設後経過管の材料データを比較すると、ヤング率や引張強度とも相違が少ない。そのため、解析により算出された管体に発生する歪みやクラック幅は材料による差異は少なく、材料の経年変化の影響は小さい。
- ・新管および掘り起こし採取した布設後経過管の材料データを比較すると、破断歪みは経過年数と ともに小さくなる傾向にある。そのため、表の赤枠の領域に差異が現れ、経過年数が大きい材料 ほど、小さいたわみ率または小さいクラック深さにおいて、破断歪みに至る。
- ・たわみ率 5%を超えると、クラック深さ 60%以上の非貫通クラックに発生する歪みは、破断歪み に達しする。そのため、非貫通クラックが貫通クラックに進行する可能性がある。その際のクラ ック幅は 1mm 未満である。

以上より、新管と経過管ともに軸方向クラック幅が 1mm 未満において破断歪みに達している可能性は ある。

しかしながら、現状の TV カメラ調査等の視覚調査技術においては、クラック深さを正確に計測する ことや、1mm 未満のクラック幅を正確に計測することは困難である。

そのため、クラック深さやクラック幅の規定値を定めたとしても、正確に計測を行い異常程度の判定 をすることは、困難であると考える。 3.2.3. 継手ズレ

(1) 検討方法

塩化ビニル管と鉄筋コンクリート管・陶管では、図 3-29 に示すように継手の構造が異なるため、一様な基準を適用することは不適当である。また、管種だけでなく、管径によっても継手の受け口寸法が 異なる。ここでは、継手の抜出し量に伴う水密性に着目して検討する。



図 3-29 管種別における継手構造

(2) 検討結果

塩化ビニル管の継手の抜出しによる水密性は、採用実績の多いゴム輪受け口を基本に考える。

ゴム輪受けロタイプの塩化ビニル管の水密性は、ゴム輪による止水機能に依存しており、接合長さによって決まる。

「下水道施設耐震計算例-管路施設編-前編((社)日本下水道協会)」では、レベル1地震動の使用 限界状態とレベル2地震動の終局限界状態の抜け出し量が規定されている(表 3-14)。

抜け出し量が多いほど接合長さが短くなり水密性が低下する。

したがって、継手ズレは抜け出し量を基準に判定ランクの設定が必要と考える。

管径	JSWAS JSWAS	5 K-1 5 K-7	JSWAS K-13			
	使用限界	終局限界	使用限界	終局限界		
φ 150	26mm	53mm	30mm	61mm		
φ 200	27mm	54mm	30mm	61mm		
φ 250	28mm	57mm	34mm	69mm		
φ 300	31mm	62mm	38mm	77mm		
φ 350	33mm	67mm	38mm	77mm		
φ 400	36mm	72mm	51mm	103mm		
ϕ 450	38mm	77mm	51mm	103mm		
φ 500	41mm	82mm	51mm	103mm		
φ 600	46mm	93mm	_	_		

表 3-14 塩化ビニル管継手の使用限界・終局限界の抜け出し量

3.2.4. 取付管

前章で述べた通り、破損・クラックは取付管接続付近で発生する傾向がある。そこで、本節において、 取付管穿孔の下水道本管強度への影響を把握する。

(1) 検討方法

1) 試験概要

試験方法は、日本下水道協会規格「JSWAS K−1 下水道用硬質塩化ビニル管」の偏平試験方法に準じて試験を実施し、線荷重(管の単位長さ当たりの偏平荷重)を測定した。

塩化ビニル管への取付管の設置は、図 3-30 に示す5ケース(ブランク含む)とし、供試体は各ケース3体とした。載荷位置は、図 3-31 に示す3パターンの載荷位置と取付管の位置関係とする。また、取付管2箇所設置のケースは、図 3-32のような配置とする。

下水道用硬質塩化ビニル管との比較のため、下水道用鉄筋コンクリート管についても「JSWAS A-1 下 水道用鉄筋コンクリート管」の外圧試験方法に準じ、試験を実施した。



2) 供試体概要

供試体の規格、供試験体作成過程、穿孔間隔および供試体数量一覧を示す。

- ① 管および支管の規格・仕様
 - ・硬質塩化ビニル管: VU φ 150
 - ・硬質塩化ビニル製支管:SVRφ150×100 (但し、載荷を阻害しないようくら部のみ使用する)
 ※管、支管ともに JSWAS K-1 下水道用硬質塩化ビニル管 規格品
 - ・鉄筋コンクリート管: B型1種管 φ 250 有効長 1000mm
 ※JSWAS A-1 下水道用鉄筋コンクリート管 規格品

2 供試体製作過程

・硬質塩化ビニル管:

メーカーより購入した硬質塩化ビニル管(以下、塩化ビニル管という)を所定長さに切断後に、 ホルソーにて塩化ビニル管用 φ 100 の孔を穿孔する。支管(くら部のみ、図 3·34)にエポキシ樹 脂系支管接合剤を塗布後に管に取り付け、番線にて支管2箇所を締上げて固定、常温にて 24 時 間以上静置養生する(図 3·36)。試験時に載荷の障害となる番線を、養生後に除去する。また、 取付管角度が 45 度(直列・千鳥形式)で載荷する供試体は、支管の一部が載荷の障害となるた め、これを切り欠くものとする(図 3·37)。



図 3-33 塩化ビニル管 VU150 (穿孔後)



図 3-35 支管へのエポキシ樹脂接合剤塗布



図 3-34 支管くらぶ (ϕ 150mm×100mm)



図 3-36 番線による支管の固定



図 3-37 取付管角度 45 度位置での載荷を行う供試体の加工

・鉄筋コンクリート管:メーカー工場にて穿孔加工したものを購入し使用した。

③ 穿孔間隔

支管の千鳥配置または直列配置で管に2箇所の穿孔を行う場合は、供試体管軸方向の中心と削孔部中 心を合わせ、削孔間隔を700mmとした。



④ 試験ケースおよび供試体数量

本試験における検討ケースおよび供試体数量を表 3-15 に示す。

			本管			取	付管							
	供試体名	供試体長さ	管種	呼び径	呼び径	角度	個数	支管配 置形式	支管設置形式	数量				
	ブランク150	500mm			_	_	_	_	_	3				
	15-10-0-1-0	500mm			100	0°	1	-	せん孔のみ	3				
	15-10-45-1-0	500mm				45°	1	-	せん孔のみ	3				
	15-10-90-1-0	500mm				90°	1	-	せん孔のみ	3				
	15-10-0-1-1	500mm			100	0°	1	-	支管接合	3				
	15-10-45-1-1	500mm				45°	1	-	支管接合	3				
	15-10-90-1-1	500mm				90°	1	-	支管接合	3				
右口体	15-10-0-2-0	1,000mm	VU		100	0°	2	対面	せん孔のみ	3				
	15-10-0-2-0	1,000mm				0°	2	千鳥	せん孔のみ	3				
	15-10-0-2-0	1,000mm		150		0°	2	直列	せん孔のみ	3				
垣に官	15-10-45-2-0	1,000mm			100 100 100	45°	2	千鳥	せん孔のみ	3				
	15-10-45-2-0	1,000mm				45°	2	直列	せん孔のみ	3				
	15-10-90-2-0	1,000mm				90°	2	直列	せん孔のみ	3				
	15-10-0-2-1	1,000mm				0°	2	対面	支管接合	3				
	15-10-0-2-1	1,000mm				0°	2	千鳥	支管接合	3				
	15-10-0-2-1	1,000mm				0°	2	直列	支管接合	3				
	15-10-45-2-1	1,000mm				45°	2	千鳥	支管接合	3				
	15-10-45-2-1	1,000mm				45°	2	直列	支管接合	3				
	15-10-90-2-1	1,000mm				90°	2	直列	支管接合	3				
									合計	57				
	ブランク250	1,000mm			—	—	_	-	_	3				
	25-10-0-1-0	1,000mm	НD	250		0°	1	_	せん孔のみ	3				
HP	25-10-45-1-0	1,000mm		250	100	45°	1	—	せん孔のみ	3				
	25-10-90-1-0	1,000mm				90°	1	—	せん孔のみ	3				

表 3-15 検討ケースおよび供試体数量

※表中の HP とは鉄筋コンクリート管を示す

3) 試験設備

① 塩化ビニル管試験用

テンシロン圧縮試験機 UCT-10T(能力 100kN)を使用し、上部載荷板に幅 50mm×長さ 1050mm のH鋼を 固定し、下部に支持台としてH鋼を設けたものを試験装置とする(図 3-39)。

② 鉄筋コンクリート管試験用

圧縮能力確保および供試体飛散時の安全確保のために、塩化ビニル管用と異なるテンシロン圧縮試験 機(能力 300kN)を使用する。塩化ビニル管用と同様に幅 50mm×長さ 1050mm のH鋼を上部載荷板に固 定したものを試験装置とする(図 3-40)。



図 3-39 塩化ビニル管に使用する、テンシロン圧縮試験機(100 k N)



図 3-40 鉄筋コンクリート管に使用する、テンシロン圧縮試験機(300 k N)

4) 試験方法

試験方法は、日本下水道協会規格「JSWAS K-1-2010 下水道用硬質塩化ビニル管」の偏平試験方法および「JSWAS A-1-2003 下水道用鉄筋コンクリート管」の外圧試験に準じる。

塩化ビニル管の偏平圧縮量については JSWAS K-1 に準拠し、呼び径 150:8mm とする。供試体の上下のH鋼の間隔の初期状態(供試体をセットした状態を示す。後述)から8mm 圧縮された状態を偏平圧縮量8mm とする。なお、支管(くら部のみ)を設置した供試体についても同様に扱うものとする。

※塩化ビニル管の試験載荷時の留意点

支管を2箇所配置している供試体は、支管くら部での外径が供試体毎に異なる。これは、塩化ビニ ル管と支管くら部の間に充填する接合剤の厚さを供試体毎に一様にするのが困難なためである。その ため、支管くら部の外径に載荷板(上部H鋼)が接する圧縮載荷の開始の際に、ひとつの供試体の2 箇所の支管のうち1箇所のみが載荷板と接触する状態が生じる場合がある。

そのため、本試験では2箇所の支管に載荷板が接触する位置までわずかに載荷し、この状態を基準 (初期状態)として、これより圧縮変位 8mm の荷重を測るものとする。

一方、鉄筋コンクリート管の試験方法は JSWAS A-1 に準拠するが、荷重測定については、図 3-41 に 示す鉄筋コンクリート管の圧縮試験時の荷重-変位曲線における、荷重の変化点Aの荷重を測定する。 載荷速度は試験開始時より一定速度の 1mm/min とした。なお、各試験条件について 3 体ずつ試験を行い、 測定結果の平均値を整理する。



図 3-41 鉄筋コンクリート管の圧縮偏平試験 荷重-変位曲線(モデル)

(2) 検討結果及び考察

1) 塩化ビニル管試験結果

塩化ビニル管の試験結果を表 3-16~表 3-18 に示し、条件毎の平均値のみをまとめたグラフを図 3-42 に示す。



図 3-42 塩化ビニル管 試験結果

① ブランクと取付管1箇所の供試体試験結果の比較

穿孔1箇所のみの供試体の線荷重値は、載荷角度0°~90°の範疇では、ブランクの値に対し90.1% ~93.4%となり、穿孔による偏平強度低下がみられる。載荷角度による差異はわずかであるが、各載荷 角度条件での各3つずつのデータのバラツキを考慮すると、図 3-43 に示すように0°、45°、90°の 順で強度低下がみられる。



図 3-43 穿孔のみの 試験結果(〇は n=3 個々のデータ、赤線は平均値)

支管1箇所接合した供試体の線荷重値は、載荷角度0°~90°の範囲では、ブランクの値に対し106.8% (45°)~185.9%(90°)となり、支管設置による偏平強度上昇がみられる。載荷角度による差異は大 きく、各載荷角度条件での各3つずつのデータのバラツキを考慮しても、図 3-44 に示すように顕著に 差異がみられる。

穿孔のみと異なり、載荷角度90°、0°、45°の順で強度低下がみられる。支管設置により事実上VU150の管厚が増加したことによる偏平強度上昇であるが、載荷位置と管厚増加部の位置関係による供試体の 剛性による差異と、45°供試体の一部を切欠いて載荷していることによる載荷方法の差異とも考えられる。



図 3-44 支管1箇所設置 試験結果(〇は個々のデータ、赤線は平均値)

② 取付管2箇所と取付管1箇所の供試体試験結果の比較

載荷角度 0° での穿孔のみ 2 箇所(対面・千鳥・直列配置)と穿孔のみ 1 箇所の供試体の線荷重値を 比較する。

穿孔のみ2箇所の千鳥配置と直列配置は、穿孔のみ1箇所の供試体の形状と管の長さ方向に相似であるため、1m当たりの線荷重値はほぼ同等の結果と予測され、結果としても、(穿孔のみ1箇所:4.23kN/m) および(穿孔のみ2箇所 千鳥配置・直列配置:4.17kN/m)であった。

穿孔のみ2箇所の対面配置である供試体では3.94kN/mの結果であり、長さ方向に分散して2箇所配 置がある千鳥や直列と比較して、局所的に弱い構造部となり低い偏平強度なっていると考えられる。

穿孔のみ2箇所の供試体の載荷角度45°および90°の結果を、穿孔のみ1箇所の供試体の結果と比較する。穿孔のみ2箇所の結果は、

45°: 4.16kN/m (45°穿孔1箇所) >4.12kN/m (45°直列) >4.02kN/m (45°千鳥)

90°: 4.08kN/m (90°穿孔1箇所) >4.02kN/m (90°直列)

であり、載荷角度0°の結果と同様に穿孔1箇所と2箇所の大差はない。

支管を設置した供試体の結果では、支管1箇所の結果と同様に載荷角度90°での結果が最も高く 8.27kN/mとなっているが、0°の結果(6.11kN/m(千鳥)および5.90kN/m(直列))と、45°の結果(7.05kN/m

(千鳥)および 6.31kN/m(直列))が支管 1 箇所の結果と異なる。これも 45°供試体の一部を切欠いて 載荷していることによる載荷条件の差異とも考えられ、本試験全般に載荷角度 45°の試験結果の取り扱 いに留意が必要と考える。

2) 鉄筋コンクリート管試験結果

鉄筋コンクリート管の試験結果を表 3-19 に示し、条件毎の平均値をまとめたグラフを図 3-45、図 3-46 に示す。



① ブランクと取付管1箇所の供試体試験結果の比較

穿孔1箇所のみの供試体の線荷重値の平均値は、0°~90°の載荷角度の範疇では、ブランクの線荷 重平均値に対し83.6%~92.4%となり、偏平強度低下がみられる。しかしどの載荷角度においても個々の 線荷重値のバラツキが大きく、ブランクに対して明確に差異が認められるとは判断しにくい結果である。 しかし、どの供試体においても、試験後には管頂部と管底部に、図 3-47 に示すような亀裂が生じてい たことが認められた。



図 3-47 試験後の供試体亀裂(左側 差し口管底部 右側 受口管底部)

以上より、塩化ビニル管の穿孔1箇所のみの場合、ブランクの約9割程度の線荷重値を示し、穿孔に よる影響が認められる。また、塩化ビニル管の穿孔2箇所の場合に関しても、同様にブランクの約9割 程度の線荷重値を示し、穿孔1箇所との差異はほぼ見られない。しかし、どのケースも規格値以上の線 荷重値を示しており、穿孔による影響は、強度上は問題ないと考える。

	本管		取付管				-	供試体長さ	扁平荷重值	謙 ?	背重		
供試体名	管理	呼び経	呼び経	角度	個數	支管配 置形式	支管設置形式	番号	(m)	(kN)	(kN/m)	プランクに対 する比率	「緊要使の官僚項・又官の利用寺の 有無
								1	0.500	2.27	4.54		異常なし
プランク150		150	_	_	_	_	_	2	0.500	2.28	4.56		異常なし
7779150	1.0	100	_	_			_	3	0.500	2.24	4.48		異常なし
								平均			4.53	-	
								1	0.500	2.10	4.20		異常なし
15-10-0-1-0	1.011	150	100	n°	1	_	ትረዝወኔ	2	0.500	2.11	4.22		異常なし
10 10 0 1 0	1.0	100	100	v	-	-	EN100	3	0.500	2.13	4.26		異常なし
								平均			4.23	93.4%	
							せん孔のみ	1	0.500	2.07	4.14		異常なし
15-10-45-1-0	1.011	150	100	450	1	-		2	0.501	2.10	4.19		異常なし
10 10 40 1 0	1.0	100		-10	-			3	0.500	2.08	4.16		異常なし
								平均			4.16	91.8%	
					1	_	せん孔のみ	1	0.501	2.06	4.11		異常なし
15-10-00-1-0	3/11	150	100	90°				2	0.501	2.03	4.05		異常なし
10 10 50 1 0	1.0	100	100					3	0.500	2.04	4.08		異常なし
								平均			4.08	90.1%	
					1	-	支管接合	1	0.500	2.85	5.70		異常なし
15-10-0-1-1	1	150	100	00				2	0.500	2.71	5.42		異常なし
15 10 0 1 1	1.0	100	100	v				3	0.500	2.71	5.42		異常なし
								平均			5.51	121.6%	
								1	0.501	2.39	4.77		異常なし
15-10-45-1-1	3/11	150	100	45°	1	-	士德拉스	2	0.500	2.51	5.02		異常なし
10 10 10 1 1	1.0	100	100	-10				3	0.500	2.37	4.74		異常なし
								平均			4.84	106.8%	
								1	0.501	4.26	8.50		異常なし
15-10-00-1-1	1	150	100	000	1	-	士统体人	2	0.500	4.19	8.38		異常なし
10-10-90-1-1	1.0	100	100	90			人名英古	3	0.500	4.19	8.38		異常なし
								平均			8.42	185.9%	

表 3-16 塩化ビニル管の試験結果(その1)

※備考 表中の偏平荷重値は、圧縮初期状態から 8mm 偏平した荷重値を示す。

	7	本管		取付管				供試体長さ 扁平荷1		林荷重			
供試体名	管理	呼び経	呼び経	角度	個數	支管配 置形式	支管設置形式	武政 香号	(m)	(kN)	(kN/m)	プランクに対 する比率	試験後の管板損・支管の剥削等の 有無
								1	1.000	3.91	3.91		異常なし
15-10-0-9-0		150	100	~			3+2.71 m 75	2	1.000	4.03	4.03		異常なし
10-10-0-2-0	1.0		100	ا	4	入国	せんれいみ	3	1.001	3.87	3.87		異常なし
								平均			3.94	87.0%	
							せん孔のみ	1	1.000	4.14	4.14		異常なし
15-10-0-9-0	1.71	150	100	~	2	千鳥		2	1.000	4.14	4.14		異常なし
10-10-0-2-0	1.00	100	100	ا				3	1.000	4.22	4.22		異常なし
								平均			4.17	92.1%	
				0°	2	直列	せん孔のみ	1	1.000	4.18	4.18		異常なし
15 10 0 0 0	1.71	150	100					2	1.000	4.16	4.16		異常なし
10-10-0-2-0	1 *0	190	100					3	1.000	4.18	4.18		異常なし
								平均			4.17	92.1%	
						千鳥	せん孔のみ	1	1.000	3.89	3.89		異常なし
15-10-45-9-0	1.771	150	100	450	_			2	1.001	4.09	4.09		異常なし
10-10-40-2-0	1.00	190	100	40	2			3	1.000	4.09	4.09		異常なし
								平均			4.02	88.7%	
					2			1	1.000	4.11	4.11		異常なし
15 10 45 9 0	1.71	150	100	450			JH 7 07	2	1.001	4.14	4.14		異常なし
10-10-40-2-0	100	190	100	40		JEL 71	ENLOS	3	1.000	4.11	4.11		異常なし
								平均			4.12	90.9%	
								1	1.000	4.00	4.00		異常なし
15 10 00 0 0	1.71	150	100	~~~		直列	347707	2	1.000	4.03	4.03		異常なし
10-10-90-2-0	1 00	190	100	90	²		せいれのみ	3	1.000	4.03	4.03		異常なし
								平均			4.02	88.7%	

表 3-17 塩化ビニル管の試験結果(その2)

※備考 表中の偏平荷重値は、圧縮初期状態から 8mm 偏平した荷重値を示す。
	本管		取付管		-		供試体長さ	扁平荷重值	隷	守重			
供試体名	管理	呼び径	呼び経	角度	個数	支管配 置形式	支管設置形式	香号	(m)	(kN)	(kN/m)	プランクに対 する比率	南朝後の皆徹道・又言の詞障等の
								1	1.001	5.20	5.19		異常なし
15 10 0 0 0	1 1.771	150	100	~			士体体人	2	1.000	4.26	4.26		異常なし
10-10-0-2-0	1.0	100	100	ا	4	入国	人言致日	3	1.000	5.08	5.08		異常なし
								平均			4.84	106.8%	
								1	1.000	5.74	5.74		異常なし
15-10-0-2-0	1.771	150	100	~	9	千里	大体放入	2	1.000	6.51	6.51		異常なし
10-10-0-2-0	1.0	100	100	ľ	–	1,750		3	1.000	6.07	6.07		異常なし
								平均			6.11	134.9%	
								1	1.001	5.26	5.25		異常なし
15-10-0-9-0	3/11	150	100	~	_	まね	士体体人	2	1.000	6.25	6.25		異常なし
10-10-0-2-0	0	100	100	ا	4	JEL 71	义言读口	3	1.000	6.21	6.21		異常なし
								平均			5.90	130.2%	
								1	1.000	7.27	7.27		異常なし
15-10-45-9-0	1.771	150	100	450	9	壬皇	大体放入	2	1.000	7.10	7.10		異常なし
10-10-40-2-0	0	190	100	40	4	- T / RU	义言致日	3	1.000	6.78	6.78		異常なし
								平均			7.05	155.6%	
								1	1.000	5.95	5.95		異常なし
15-10-45-9-0	3/11	150	100	450	9	市石	大学校人	2	1.000	6.16	6.16		異常なし
10-10-40-2-0	1.0	100	100	40	–	JEL 7 1		3	1.000	6.83	6.83		異常なし
								平均			6.31	139.3%	
								1	1.000	8.47	8.47		異常なし
15-10-00-9-0	1.771	150	100	~~~	_	まね	士体体人	2	1.001	8.26	8.25		異常なし
10-10-90-2-0	0	100	100	50	4	四./"!	义百使百	3	1.000	8.08	8.08		異常なし
								平均			8.27	182.6%	

表 3-18 塩化ビニル管の試験結果(その3)

※備考 表中の偏平荷重値は、圧縮初期状態から 8mm 偏平した荷重値を示す。

	本管		取付管			484.0	供試体長さ	扁平荷重值	兼	背重						
供試体名	管理	呼び経	呼び経	角度	個数	支管配 置形式	支管設置形式	支管設置形式番号	(m)	(kN)	(kN/m)	プラングに対する比	有無			
								1	1.000	21.30	21.30		管頂部および底部に亀裂			
プランク250	цю	250	_	_	_	_	-	2	1.000	24.55	24.55		管頂部および底部に亀裂			
////200	ru-	200						3	1.000	26.35	26.35		管頂部および底部に亀裂			
								平均			24.07	-				
								1	1.000	23.85	23.85		管頂部および底部に亀裂			
25-10-0-1-0	шо	250	100	m	1	_	キレヨのみ	+1.7102	2	1.001	19.65	19.63		管頂部および底部に亀裂		
20 10 0 1 0		200	100	ľ	•		E /UILV/V/	3	1.000	16.90	16.90		管頂部および底部に亀裂			
								平均			20.13	83.6%				
								1	1.001	16.85	16.83		管頂部および底部に亀裂			
25-10-45-1-0	uр	250	100	450	1	-	せん孔のみ	2	1.000	22.70	22.70		管頂部および底部に亀裂			
20 10 20 1 0		200	100		1			3	1.000	27.15	27.15		管頂部および底部に亀裂			
								平均			22.23	92.4%				
								1	1.000	22.00	22.00		管頂部および底部に亀裂			
25-10-00-1-0		250	100	^	1	_	***	2	1.000	15.35	15.35		管頂部および底部に亀裂			
20-10-90-1-0	n r	200	100	50	1		せいれいみ	ENLOG	せんれのみ	せんれのみ	3	1.000	23.95	23.95		管頂部および底部に亀裂
								平均			20.43	84.9%				

表 3-19 鉄筋コンクリート管の試験結果

※備考 表中の偏平荷重値は、荷重変化点Aの荷重値を示す。

3.3. 塩化ビニル管の視覚判定基準の提案

前述の通り、「下水道維持管理指針 前編 -2003 年版-」に記載のある現行の視覚判定基準は、剛 性管である鉄筋コンクリート管及び陶管等の異常判定には適しているものの、塩化ビニル管等の可とう 管の異状の発生状況が必ずしも考慮された視覚判定基準とはなっていない。しかしながら、現状では、 塩化ビニル管のための視覚判定基準が存在しないため、現行の鉄筋コンクリート管等の剛性管の視覚判 定基準を適用している事例が大半である。そのため、塩化ビニル管をTVカメラ調査により異常を適正 に判定できていない。図 3・48 を例にとって見てみると、軸方向のクラックは、クラック幅を計測する と幅が2 mm以下であるため、剛性管の判定基準においては、c ランクと判定される。しかし、塩化ビニ ル管には鉄筋等の補強材は入っておらず、管体の破断が懸念される。また、現行の剛性管の視覚判定基 準には記載のない偏平や変形などの可とう管特有の異常が確認されており、視覚判定基準への反映が必 要と考える。継手ズレに関しても、管種により継手構造が異なるため、管種ごとに視覚判定基準が定め られる必要があると考える。

以下に、各異常項目の視覚判定基準(案)を示す。





図 3-48 破損(軸方向クラック) 左図:直視画像、右図:側視画像

3.3.1. 偏平·変形

国総研で収集した既存のデータを整理した結果、偏平・変形は可とう管特有の異常として確認された。 そのため、剛性管の視覚判定基準にある異常項目に加え、これらの2つの項目を記載すべきと考える。 判定ランクについては、偏平試験の結果から、たわみ率15%以上では軸方向クラックが生じた際に管体 破壊に至る可能性があるためaランクとし、また、JSWAS K-1規格でたわみ率5%未満を許容たわみ率 としていることから、たわみ率5%以上をbランクとした(表 3-20)。

X 0 10			
ランク 項目	а	b	С
信亚	たわみ率	たわみ率	
	15%以上	5%以上	

表 3-20 偏平の判定ランク(塩化ビニル管における基準)

変形の実態調査において、白化かつ本管内径の 1/10 程度の突出しが確認されている。本事象では、 白化が生じているため、一定歪み状況下での塑性変形と考える。そのため、応力緩和過程でストレスク ラックが生じる可能性がある。よって、変形の判定ランクについては、本管内径の 1/10 以上の内面突 出しを a ランク、本管内径の 1/10 未満を b ランクとした(表 3-21)。

ランク 項目	а	b	С
亦形	本管内径の1/10以上	本管内径の1/10 未満の内面に	
发心	の内面に突出し	突出し	

表 3-21 変形の判定ランク(塩化ビニル管における基準)

3.3.2. 破損(軸方向クラック)

「下水道維持管理指針 前編-2003 年版-」に記載のある視覚判定基準においては、「破損」は軸方 向クラック、「クラック」は円周方向クラックを表している。非線形解析結果から、軸方向クラック幅 が 1 mm未満においても破断歪みに達している可能性があると言えるが、幅が 1 mm未満のクラックを TV カメラ調査等の視覚調査により正確に計測し判定することは困難であると考える。よって、軸方向クラ ックの判定ランクについては、視覚調査により軸方向クラックと判別された時点で管体破損の可能性が 有ると考え、a ランクとした。また、軸方向だけでなく、多方向にクラックが発生している(以下、「亀 甲状に割れている」)ケースも存在し、本ケースも軸方向クラックと同等の危険性があると考え、a ラン クとした。(表 3-22)

表 3-22 破損の判定ランク(塩化ビニル管における基準)

ランク 項目	а	b	С	
答の砕塩	亀甲状活れている			
目マノル区1月	軸方向クラック	_	_	

3.3.3. 継手ズレ

管種により、継手構造は異なる。そこで、塩化ビニル管における継手ズレの判定ランクについては、 JSWAS K-1規格を基に、終局限界状態にある脱却および水密性が失われる使用限界状態である接合長さ の 1/2 の継手抜出しを基準とする。そこで、道路陥没を引き起こす危険性の高い脱却については、「下 水道維持管理指針 前編-2003 年版-」に記載のある剛性管の視覚判定基準と同様に a ランク、接合長 さの 1/2 以上を b ランク、および接合長さの 1/2 未満を c ランクとした(表 3-23)。

A 02			
ランク 項目	а	b	С
管の継手ズレ	脱却	接合長さの1/2以上	接合長さの1/2 末満

表 3-23 継手ズレの判定ランク(塩化ビニル管における基準)

3.3.4. その他の異常項目

塩化ビニル管・継手協会で実施された 35 年経過管の追跡調査における材料物性試験、耐薬品試験等 の結果が新管の規格値と比較し遜色なく、性能低下は認められなかったとされている。そこで、塩化ビ ニル管の腐食について考慮する必要性が低いと考える。たるみは、土砂の堆積を誘発する異常であり、 たるみの大きさと土砂堆積の生じやすさの関係は、管種により差-異は小さいと考え、塩化ビニル管の 基準に剛性管の視覚判定基準を準用することとする。クラック(円周方向クラック)に関しては、偏平 試験の結果から耐荷性にはほぼ影響がないと言える。しかし、円周方向クラックからの土砂流入等の観 点から「下水道維持管理指針 前編-2003 年版-」に記載の視覚判定基準と同様に、クラック幅の基準 を設けることとする¹⁾。また、浸入水・取付管突出し・油脂付着・木根侵入・モルタル付着に関しては、 管種により異なる現象ではないと考えるため、「下水道維持管理指針 前編-2003 年版-」に記載の視 覚判定基準を準用する。

3.3.5. 塩化ビニル管視覚判定基準(案)

前述で設定した塩化ビニル管の視覚判定基準(案)の一覧を表 3-24 に示す。

塩化ビニル管の異常を適正に判定するため、青枠に囲まれる範囲が「下水道維持管理指針 前編-2003 年版-」の視覚判定基準から追記・修正された箇所である。

スパ	ラン 項目	ンク 適用	- A	В	С	
ン 全 体	上下方向の たるみ	管きょ内径 700mm未満	内径以上	内径の1/2以上	内径の1/2未満	
		ンク [目	- a	b	с	
	管の破損及び		亀甲状に割れている		_	
	軸方向	クラック	軸方向のクラック			
管	管の円 クラ	周方向 ック	円周方向のクラックで 幅:5mm以上	円周方向のクラックで 幅:2㎜以上	円周方向のクラックで 幅:2㎜未満	
本	管の継	Ӗ手ズレ	脱却	接合長さの1/2以上	接合長さの1/2未満	
ปี	偏	平	たわみ率15%以上の偏平	たわみ率5%以上の偏平	_	
	変 〕 (内面に	形 [※] :突出し)	本管内径の 1/10以上内面に突出し	本管内径の 1/10未満内面に突出し	_	
価	浸冫	入 水	噴き出ている	流れている	にじんでいる	
	取付け管の突出し		本管内径の1/2以上	本管内径の1/10以上	本管内径の1/10未満	
	油脂の	の付着	内径の1/2以上閉塞	内径の1/2未満閉塞		
	樹木樹	县侵入	内径の1/2以上閉塞	内径の1/2未満閉塞		
	モルタ	ル付着	内径の3割以上	内径の1割以上	内径の1割未満	

表 3-24 塩化ビニル管の視覚判定基準(案)

※材料の白化を伴う変形は、aランクとする。

3.4. 塩化ビニル管の視覚判定基準(案)による再判定結果および異常発生傾向の分析

各自治体から収集した TV カメラ調査データ^{**}を前節 3.3 にて提案した塩化ビニル管の視覚判定基準 (案)に基づき再判定を実施し、また、再判定した結果から各種管属性、各異常項目、各異常項目ラン ク、ならびに異常発傾向の関係を把握する。

※平成 22、23 年度に 12 自治体(政令市 3、中小都市 9)より、4,116 スパンの TV カメラ動画映像、 調査記録表、調査集計表のデータを収集

3.4.1. 再判定結果

破損に関しては、「下水道維持管理指針 前編-2003 年版-」の視覚判定基準(以下、「従来基準」) と再判定したスパン数の集計結果を横並びに示す(図 3-49)。また、塩化ビニル管の視覚判定基準に追 加した、変形と偏平の判定結果を図 3-50 に示す。



従业其准			破損			车 甘淮	破損				
化术奉华	aランク	bランク	cランク	異常なし	総計	机垫竿	aランク	bランク	cランク	異常なし	総計
集計	22	39	36	4,019	4,116	集計	97	0	0	4,019	4,116

図 3-49 異常ランク別スパン数の集計(破損)



新基準			変形			新基準	偏平				
	aランク	bランク	cランク	異常なし	総計		aランク	bランク	cランク	異常なし	総計
集計	5	25	-	4,086	4 ,116	集計	4	226	_	3,88 <mark>6</mark>	4,116

図 3-50 異常ランク別スパン数の集計(左図:変形、右図:偏平)

再判定結果を以下にまとめる。

- ・破損は、従来基準のbおよびcランクは新基準においはaランクとなる。そのため、新基準においては、a ランクが全スパンのうち 2.4%で発生している。なお、新基準のa ランクの箇所数は従来基準による a~b ランクの合計と同じである。
- ・変形は全スパンのうち 0.7%、偏平は全スパンのうち 5.6%で発生している。
- ・構造的異常のうち、変形および偏平は従来基準に追加された項目であり、全体の異常箇所数が増 えることから、新基準に基づく緊急度に影響を与える異常である可能性が示唆される。

3.4.2. 異常発生傾向の分析

異常項目ごとの発生箇所数を異常発生部位、異常項目ごとの管口からの発生距離(以下、「異常発生 距離」)、および異常項目ごとの発生位置(以下、「異常発生位置」)について整理し、異常発生傾向を把 握する。図 3-51~図 3-53 に、異常発生部位、異常発生距離および異常発生位置の概念図を示す。



図 3-51 異常発生部位(概念図)







図 3-53 異常発生位置(概念図)

異常項目ごとの発生箇所数を異常発生部位、異常発生距離および異常発生位置について整理するにあ たり、対象とする異常項目は、構造的異常である「破損」・「クラック」・「偏平」・「変形」、機能的異常 (水密性)である「浸入水」、ならびに機能的異常(流下性能)「木根侵入」とする。「たるみ」に関し ては、スパン全体で判定するため発生箇所数の整理の対象外とする、また、「モルタル付着」および「油 脂の付着」についても人為的な異常であるため傾向把握しがたいと考え、対象外とする。

表 3-25 は、視覚判定基準の異常項目ごとのランク別発生箇所数の一覧を示したものである。また、 異常項目ごとのランク別発生箇所数の積み上げグラフを図 3-54 に、また異常項目ごとのランク別発生 箇所数の構成比を図 3-55 に示す。

田市				⊈لا	
关讯	項日	a	b	с	Tros a T
111日	箇所数	118	-	-	118
迎到	割合(%)	100.0	0.0	0.0	100.0
カニック	箇所数	6	9	11	26
-9 J99	割合(%)	23.1	34.6	42.3	100.0
継手ズレ	箇所数	2	99	73	174
	割合(%)	1.1	56.9	42.0	100.0
	箇所数	51	168	594	813
凌 八小	割合(%)	6.0	21.0	73.0	100.0
+++1/3 3	箇所数	19	35	-	54
个	割合(%)	<i>35.2</i>	64.8	0.0	100.0
亦形	箇所数	6	48	_	54
211	割合(%)	11.1	88.9	0.0	100.0
偏平	箇所数	5	494	-	499
1 (11)	割合(%)	1.0	99.0	0.0	100.0
総計(箇所数)	207	853	678	1,738

表 3-25 異常項目ごとのランク別発生箇所数



∎a □b ∎c

図 3-54 異常項目別ごとのランク別異常発生箇所数



図 3-55 異常項目ごとのランク別異常発生箇所数の構成比

(1) 異常発生部位

管渠の部位別に異常項目ごとの発生しやすさを把握するため、異常項目ごとの発生箇所数を異常発生 部位別に集計を行った。集計にあたり、「管口部」は、マンホールと管渠の継手部の異常と、本管部の うち管口より 0.5m以下にある異常を対象として集計した。

異常項目別異常発生部位ごとの異常発生箇所数の一覧を表 3-26 に示す。異常項目別異常発生部位ご との異常発生箇所数を図 3-56 に示し、異常項目別異常発生部位ごとの異常発生箇所数の構成比を図 3-57 に示す。

また、偏平は継手部および管口で計測しており、継手ズレは継手部のみで発生する。異常発生部位が 継手部と管口部に限られるため、図 3-56 と図 3-57 の整理対象から外す。

異常項目	異常発生部位	異常発生箇所数 (箇所数)	割合 (%)
	管口部	24	20.3
ᡔᡈᢣᢒ	継手部	7	5.9
<u> </u>	取付管部	0	0.0
	本管部	87	73.7
破	損総計	118	100.0
	管口部	1	3.8
4 = 4	継手部	0	0.0
シラッシ	取付管部	1	3.8
	本管部	24	92.3
クラ	ック総計	26	100.0
	管口部	0	0.0
継手ズレ	継手部	174	100.0
	取付管部	0	0.0
	本管部	0	0.0
継手	ズレ総計	174	100.0
	管口部	215	26.4
這ても	継手部	143	17.6
凌八小	取付管部	428	52.6
	本管部	27	3.3
浸入	、水総計	813	100.0
	管口部	19	35.2
十日/2~	継手部	1	1.9
不依使八	取付管部	30	55.6
	本管部	4	7.4
木根	侵入総計	54	100.0
	管口部	0	0.0
亦形	継手部	1	1.9
友 2	取付管部	0	0.0
	本管部	53	<i>98.1</i>
変	形総計	54	100.0
	管口部	30	6.0
佢亚	継手部	469	94.0
и ш —	取付管部	0	0.0
	本管部	0	0.0
偏	平総計	499	100.0
	総計	1,738	_

表 3-26 異常項目別異常発生部位ごとの異常発生箇所数



図 3-56 異常項目別異常発生部位ごとの異常発生箇所数



図 3-57 異常項目別異常発生部位ごとの異常発生箇所数の構成比

図 3-56 と図 3-57 より明らかになったことを以下にまとめる。

- ・破損、クラックおよび変形は、本管部で発生する割合が大きい(破損:74%、クラック:92%、変形:98%)。
- ・破損は、本管部の次に管口部で発生する割合(20%)が大きく、管口部発生割合は他の2つの構造的異常(クラック・変形)と比較し大きい。
- ・浸入水及び木根侵入は、取付管部で最も発生している(浸入水:53%、木根侵入:56%)。一方、 本本管部では発生していないことから、破損やクラック箇所から浸入水や木根侵入が発生するよ りも、継手部、管口部、取付管部から浸入水や木根侵入が生じることが圧倒的に多い。

次に、異常発生部位別に異常発生項目ごとの発生箇所数を整理する。異常発生部位別異常項目ごとの 異常発生箇所数の数量一覧を表 3-27 に示す。異常発生部位別異常項目ごとの異常発生箇所数を図 3-58 に示し、その構成比を図 3-59 に示す。

図 3-58 と図 3-59 より明らかになったことを以下にまとめる。

- ・管口部および取付管部に発生する異常は、浸入水の割合が大きい(管口部:74%、取付管部:93%)。
- ・本管部に発生する異常は、破損(45%)、変形(27%)、クラック(12%)の順に発生割合が大きく、
 構造的異常が大半(84%)を占める。

異常項目	異常発生部位	異常発生箇所数 (箇所数)	割合 (%)
	破損	24	8.3
	クラック	1	0.3
	継手ズレ	0	0.0
管口部	浸入水	215	74.4
	木根侵入	19	6.6
	変形	0	0.0
	偏平	30	10.4
管口	1部総計	289	100.0
	破損	7	0.9
	クラック	0	0.0
	継手ズレ	174	21.9
継手部	浸入水	143	18.0
	木根侵入	1	0.1
	変形	1	0.1
	偏平	469	59.0
継手	部総計	795	100.0
	破損	0	0.0
	クラック	1	0.2
	継手ズレ	0	0.0
取付管部	浸入水	428	<i>93.2</i>
	木根侵入	30	6.5
	変形	0	0.0
	偏平	0	0.0
取付	管部総計	459	100.0
	破損	87	44.6
	クラック	24	12.3
	継手ズレ	0	0.0
本管部	浸入水	27	13.8
	木根侵入	4	2.1
	変形	53	27.2
	偏平	0	0.0
本管	蕾部総計	195	100.0
	総計	1,738	-

表 3-27 異常発生部位別異常項目ごとの異常発生箇所数



図 3-58 異常発生部位別異常項目ごとの異常発生箇所数



図 3-59 異常発生部位別異常項目ごとの異常発生箇所数の構成比

(2) 異常発生距離

1) 異常発生距離

管口からの距離別に異常の発生しやすさを把握するために、管口からの距離を 5m 間隔に区分し、各 距離区分別に異常発生箇所数を集計した。集計結果を以下に示す。

異常発生距離区分						スパン延	長(m以上	-m未満)						総計	距離別異常
(m以上-m未満)	0-5	5-10	10-15	15-20	20-25	25-30	30-35	35-40	40-45	45-50	50-55	55-60	60m以上	(箇所数)	発生割合(%)
45-50													1	1	1.0
40-45													0	0	0.0
35-40													0	0	0.0
30-35													4	4	3.0
25-30			1								1	0	0	1	1.0
20-25									0	1	1	0	2	4	3.0
15-20							4	1	2	2	0	0	1	10	8.0
10-15					2	1	3	2	3	2	0	0	2	15	13.0
5-10			0	2	9	3	1	1	2	1	1	0	1	21	18.0
0-5	2	10	9	5	11	9	2	4	3	3	1	1	2	62	53.0
総計	2	10	9	7	22	13	10	8	10	9	4	1	13	118	100.0
延長区分別データ割合(%)	2.0	8.0	8.0	6.0	19.0	11.0	8.0	7.0	8.0	8.0	3.0	1.0	11.0	100.0	

表 3-28 異所発生距離別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【破損】



図 3-60 異常発生距離区分別異常発生箇所数【破損】

異常発生距離区分						スパン延	長(m以上	-m未満)						総計	距離別異常
(m以上-m未満)	0-5	5-10	10-15	15-20	20-25	25-30	30-35	35-40	40-45	45-50	50-55	55-60	60m以上	(箇所数)	発生割合(%)
45-50													0	0	0.0
40-45													0	0	0.0
35-40													0	0	0.0
30-35													0	0	0.0
25-30											0	0	0	0	0.0
20-25									0	0	0	0	0	0	0.0
15-20							0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
10-15					0	3	0	0	1	0	0	0	0	4	15.0
5-10			0	0	1	3	0	2	0	3	0	0	0	9	35.0
0-5	0	1	1	1	1	2	0	3	0	1	0	1	2	13	50.0
総計	0	1	1	1	2	8	0	5	1	4	0	1	2	26	100.0
延長区分別データ割合(%)	0.0	4.0	4.0	4.0	8.0	31.0	0.0	19.0	4.0	15.0	0.0	4.0	8.0	100.0	-

表 3-29	異常発生距離区分別スク	パン長区分ごとの	異常発生簡所数	【クラック】
--------	-------------	----------	---------	--------



図 3-61 異常発生距離区分別異常発生箇所数【クラック】

異常発生距離区分						スパン延	畏(m以上	-m未満)					-	総計	距離別異常
(m以上-m未満)	0-5	5-10	10-15	15-20	20-25	25-30	30-35	35-40	40-45	45-50	50-55	55-60	60m以上	(箇所数)	発生割合(%)
45-50													0	0	0.0
40-45													0	0	0.0
35-40													3	3	2.0
30-35													2	2	1.0
25-30											1	0	3	4	2.0
20-25									0	1	1	0	2	4	2.0
15-20							3	2	1	0	0	0	2	8	5.0
10-15					2	3	5	1	1	0	0	0	1	13	7.0
5-10			2	12	11	2	7	1	0	2	3	0	0	40	23.0
0-5	1	20	10	21	16	4	8	2	1	3	2	7	5	100	57.0
総計	1	20	12	33	29	9	23	6	3	6	7	7	18	174	100.0
延長区分別データ割合(%)	1.0	11.0	7.0	19.0	17.0	5.0	13.0	3.0	2.0	3.0	4.0	4.0	10.0	100.0	-

表 3-30 異常発生距離区分別スパン長ごとの異常発生箇所数【継手ズレ】



図 3-62 異常発生距離区分別異常発生箇所数【継手ズレ】

表 3-31	異常発生距離区分別スパン	長ごとの異常発生箇所数	【木根侵入】
--------	--------------	-------------	--------

異常発生距離区分						スパン延	長(m以上	:-m未満))					総計	距離別異常
(m以上-m未満)	0-5	5-10	10-15	15-20	20-25	25-30	30-35	35-40	40-45	45-50	50-55	55-60	60m以上	(箇所数)	発生割合(%)
45-50													0	0	0.0
40-45													4	4	0.0
35-40													9	9	1.0
30-35													11	11	1.0
25-30											2	4	15	21	3.0
20-25									6	14	12	10	8	50	6.0
15-20							3	9	22	16	7	10	10	77	9.0
10-15					6	12	16	12	23	15	4	12	6	106	13.0
5-10		0	5	22	27	15	10	14	16	21	3	7	3	143	18.0
0-5	18	38	46	56	43	39	41	23	33	24	6	10	15	392	48.0
総計	18	38	51	78	76	66	70	58	100	90	34	53	81	813	100.0
延長区分別データ割合(%)	2.0	5.0	6.0	10.0	9.0	8.0	9.0	7.0	12.0	11.0	4.0	7.0	10.0	100.0	-



図 3-63 異常発生距離区分別異常発生箇所数【木根侵入】

異常発生距離区分						スパン延	長(m以上	-m未満)						総計	距離別具常
(m以上-m未満)	0-5	5-10	10-15	15-20	20-25	25-30	30-35	35-40	40-45	45-50	50-55	55-60	60m以上	(箇所数)	発生割合(%)
45-50													0	0	0.0
40-45													0	0	0.0
35-40													0	0	0.0
30-35													0	0	0.0
25-30											0	0	1	1	2.0
20-25									0	1	2	0	0	3	6.0
15-20							0	1	1	3	2	2	0	9	17.0
10-15					0	2	1	4	0	1	2	2	1	13	24.0
5-10		0	0	0	2	4	1	0	1	0	1	1	0	10	19.0
0-5	0	3	3	3	2	2	0	0	2	1	2	0	0	18	33.0
総計	0	3	3	3	4	8	2	5	4	6	9	5	2	54	100.0
延長区分別データ割合(%)	0.0	6.0	6.0	6.0	7.0	15.0	4.0	9.0	7.0	11.0	17.0	9.0	4.0	100.0	-

表 3-32 異常発生距離区分別スパン長ごとの別異常発生箇所数【変形】



図 3-64 異常発生距離区分別異常発生箇所数【変形】

表 3-33 異常	常発生距離区分別ス	パン長区分ごと	の発生箇所数	【偏平】
-----------	-----------	---------	--------	------

異常発生距離区分						スパン延	長(m以上		1					総計	距離別異常
(m以上-m未満)	0-5	5-10	10-15	15-20	20-25	25-30	30-35	35-40	40-45	45-50	50-55	55-60	60m以上	(箇所数)	発生割合(%)
45-50													0	0	0.0
40-45													2	2	0.0
35-40													7	7	1.0
30-35													5	5	1.0
25-30											0	0	13	13	3.0
20-25									7	15	3	0	9	34	7.0
15-20							1	4	20	15	4	0	10	54	11.0
10-15					3	5	9	11	19	21	3	1	11	83	17.0
5-10		0	4	17	24	17	13	12	15	17	2	1	14	136	27.0
0-5	3	6	18	17	24	16	19	11	9	18	4	5	15	165	33.0
総計	3	6	22	34	51	38	42	38	70	86	16	7	86	499	100.0
延長区分別データ割合(%)	1.0	1.0	4.0	7.0	10.0	8.0	8.0	8.0	14.0	17.0	3.0	1.0	17.0	100.0	-



図 3-65 異常発生距離区分別異常発生箇所数【偏平】

2) 相対的異常発生距離

異常発生距離をスパン長で除して、相対的な異常発生距離を求め(0%が管口、50%がスパンの中央を 表す)、相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの集計を行った。集計結果を以下に示す。

スパン延長区分(m以上-m未満) 相対的異常発生距離区分 総計 (%以上-%未満) (箇所数) 10-20 20-30 30-40 40-50 50-60 60以上 0-10 0% 0-10% 10-20% 20-30% 30-40% 40-50% 総計(箇所数)

表 3-34 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【破損】







図 3-67 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの構成比【破損】

相対的異常発生距離区分		スパ	ペン延長	区分(m以	 L上-m未	 満)	-	総計
(%以上-%未満)	0-10	10-20	20-30	30-40	40-50	50-60	60以上	(箇所数)
0%	0	0	0	1	0	0	0	1
0-10%	0	1	0	2	0	1	0	4
10-20%	0	1	5	0	0	0	0	6
20-30%	1	0	0	2	0	0	0	3
30-40%	0	0	2	0	4	0	2	8
40-50%	0	0	3	0	1	0	0	4
総計(箇所数)	1	2	10	5	5	1	2	26

表 3-35 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【クラック】







図 3-69 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの構成比【クラック】

相対的異常発生距離区分		スパ	ペン延長		 L上-m未		-	総計
(%以上-%未満)	0-10	10-20	20-30	30-40	40-50	50-60	60以上	(箇所数)
0%	0	0	0	0	0	0	0	0
0-10%	7	16	9	5	3	9	5	54
10-20%	2	4	10	7	3	3	1	30
20-30%	3	9	6	6	0	0	2	26
30-40%	4	7	5	5	1	1	2	25
40-50%	5	9	8	6	2	1	8	39
総計(箇所数)	21	45	38	29	9	14	18	174

表 3-36 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【継手ズレ】



図 3-70 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【継手ズレ】



図 3-71 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの構成比【継手ズレ】

相対的異常発生距離区分		スパ	ペン延長は		 L上-m未	 満)		総計
(%以上-%未満)	0-10	10-20	20-30	30-40	40-50	50-60	60以上	(箇所数)
0%	38	50	43	35	34	3	2	205
0-10%	1	20	17	24	19	13	14	108
10-20%	8	15	21	13	31	13	8	109
20-30%	2	15	20	18	31	19	13	118
30-40%	5	14	24	19	37	17	15	131
40-50%	2	15	17	19	38	22	29	142
総計(箇所数)	56	129	142	128	190	87	81	813

表 3-37 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【浸入水】



図 3-72 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【浸入水】



図 3-73 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの構成比【浸入水】

相対的異常発生距離区分		スパ	ペン延長は		 L上-m未	 満)		総計
(%以上-%未満)	0-10	10-20	20-30	30-40	40-50	50-60	60以上	(箇所数)
0%	3	8	8	0	0	0	0	19
0-10%	0	3	3	0	3	0	0	9
10-20%	0	2	4	1	0	0	0	7
20-30%	0	2	1	1	0	0	0	4
30-40%	1	2	2	2	0	0	0	7
40-50%	0	3	3	0	2	0	0	8
総計(箇所数)	4	20	21	4	5	0	0	54

表 3-38 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【木根侵入】







図 3-75 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの構成比【木根侵入】

相対的異常発生距離区分		スパ	ペン延長は		 L上-m未	 満)		総計
(%以上-%未満)	0-10	10-20	20-30	30-40	40-50	50-60	60以上	(箇所数)
0%	0	0	0	0	0	0	0	0
0-10%	0	2	2	0	3	2	0	9
10-20%	0	2	3	0	0	2	1	8
20-30%	1	2	3	3	2	5	0	16
30-40%	1	0	2	3	1	4	0	11
40-50%	1	0	2	1	4	1	1	10
総計(箇所数)	3	6	12	7	10	14	2	54

表 3-39 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【変形】



図 3-76 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【変形】



図 3-77 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの構成比【変形】

相対的異常発生距離区分		スパ	い延長は		 L上-m未	 満)		総計
(%以上-%未満)	0-10	10-20	20-30	30-40	40-50	50-60	60以上	(箇所数)
0%	4	11	3	6	3	4	0	31
0-10%	0	7	9	18	21	5	22	82
10-20%	2	3	24	16	27	4	22	98
20-30%	2	10	22	16	34	3	16	103
30-40%	1	14	17	10	38	4	12	96
40-50%	0	11	14	14	33	3	14	89
総計(箇所数)	9	56	89	80	156	23	86	499

表 3-40 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの異常発生箇所数【偏平】







図 3-79 相対的異常発生距離区分別スパン長区分ごとの構成比【偏平】

前述より、以下のことが言える。

- ・破損、浸入水、木根侵入は、管口付近(相対的異常発生距離 0%および 0-10%)で発生している割 合が大い。
- ・継手ズレ、偏平は相対的異常発生距離に顕著な傾向は見られない。
- ・クラック、変形、異常発生箇所数がその他の異常と比較し少なく標本数が小さいため、相対的異 常発生距離のバラツキが大きく、適切に傾向を把握することは難しい。

(3) 異常発生位置

異常発生位置別に異常項目ごとの発生しやすさを把握するため、異常項目ごとの発生箇所数を異常発 生位置別に集計を行った。異常項目の「継手ズレ」、「偏平」は異常発生位置(図 3-53)を分類できな いため、集計から除外する。また、TVカメラ調査の動画データの無い異常についても異前項集計から除 外し整理する。

田学	40 1		異常発生位置		사로	動画ゴークなし	402 프上
关 吊	坝日	管頂	管底	側部	小町	剿回ナー ダなし	₩8 BT
破埍	箇所数	41	24	52	117	1	118
1921只	割合(%)	35.0	20.5	44.4	100.0	-	-
クニック	箇所数	10	3	12	25	1	26
9999	割合(%)	40.0	12.0	48.0	100.0	1	-
温スル	箇所数	224	57	525	806	7	813
设八小	割合(%)	27.8	7.1	65.1	100.0	1	-
大坦信入	箇所数	18	6	29	53	1	54
不低使八	割合(%)	34.0	11.3	54.7	100.0	1	-
亦形	箇所数	18	33	3	54	0	54
	割合(%)	33.3	61.1	5.6	100.0	I	-
総	計	311	123	621	1,055	10	1,055
割合	:(%)	29.5	11.7	58.9	100.0	_	_

表 3-41 異常項目別異常発生位置ごとの異常発生箇所数および割合



図 3-80 異常項目別異常発生位置ごとの異常発生箇所数



図 3-81 異常項目別異常発生位置ごとの異常発生箇所数の割合

変形以外の異常項目については、側部での発生割合が最も大きい(破損:44%、クラック:48%、浸 入水:65%、木根侵入:55%)結果となった。

変形は管底での発生割合が最も大きい(61%)結果となった。

(4) 水深との関連性

本節 3.4 にて対象とした異常について、水深との関連性をまとめた。 管内の水深は次式により求める。

また、水深の計測例を図 3-82 に示す。

異常項目ごとに水深区分別異常発生数を表 3-42 に示す。

異常項目別水深区分別異常発生箇所数より、異常が発生しているスパンの管内の水深(%)は、10% 未満のものが約96%である。

以上より、水深の影響をほぼ受けていない調査結果である。



図 3-82 水深の測定例

田永山口		•	水深(%以			•	⋘⋺⋺⊥	割合
共吊坝日	2%未満	2-10%	10-15%	15-20%	20%以上	動画データなし	称び 昌丁	(%)
クラック	9	16	0	0	0	1	26	1.5
継手ズレ	80	89	2	2	0	1	174	10.0
浸入水	265	520	13	5	2	8	813	46.8
破損	55	60	1	0	1	1	118	6.8
変形	33	21	0	0	0	0	54	3.1
木根侵入	33	19	0	1	0	1	54	3.1
偏平	156	314	21	2	6	0	499	28.7
総計	631	1039	37	10	9	12	1738	100.0
割合(%)	36.3	59.8	2.1	0.6	0.5	0.7	100.0	-

表 3-42 異常項目別水深区分別異常発生箇所数

3.4.3. 異常項目と各種管属性との関連性の把握

本項では、前項で検討の対象とした構造的異常である「破損」・「クラック」・「偏平」・「変形」、機能 的異常(水密性)である「浸入水」、ならびに機能的異常(流下性能)「木根侵入」と、管径・土被り等 の施設属性、埋設環境との関連性について分析を行う。

(1) 管径別異常発生箇所数の整理

管径別異常項目別に異常発生箇所数を集計した。また、異常発生箇所数を各管径のスパン総延長で除 して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計も行った。

管径別のスパン総延長と管径別異常項目ごとの異常発生箇所数を表 3-43 に示す。また、管径別異常 項目ごとの1km あたりの異常発生箇所数を表 3-44 に示す。

なお、管径が 150mm 未満と 300mm 以上に関しては、管径別スパン総延長が 1km あたりの異常発生箇所 数に対して小さいため、1km 当たりの異常発生箇所数の集計から除外した。

管径	スパン総延長				異常項目				⋘ ⇒⊥
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	¥765 a⊤
100	22	0	0	0	0	0	0	0	0
125	11	0	0	0	0	0	0	0	0
150	37,260	49	9	45	279	1	17	35	435
200	42,545	40	4	90	184	33	9	151	511
250	29,655	23	10	26	303	19	28	271	680
300	3,277	4	3	13	23	1	0	23	67
350	1,063	1	0	0	0	0	0	2	3
400	569	1	0	0	19	0	0	14	34
450	178	0	0	0	5	0	0	3	8
総計	114,579	118	26	174	813	54	54	499	1738

表 3-43 管径別異常項目ごとの異常発生箇所数

表 3-44 管径別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

管径	スパン総延長		異常項目										
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)				
150	37,260	1.32	0.24	1.21	7.49	0.03	0.46	0.94	11.67				
200	42,545	0.94	0.09	2.12	4.32	0.78	0.21	3.55	12.01				
250	29,655	0.78	0.34	0.88	10.22	0.64	0.94	9.14	22.93				
平均	-	1.01	0.22	1.40	7.34	0.48	0.54	4.54	15.54				



図 3-83 管径別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

管径別異常項目を整理した結果以下の傾向がみられた。

- ・偏平は、管径が大きいほど1kmあたりの異常発生箇所数が増加する傾向が見られた。これは、埋 設強度計算においては管径が小さい方がたわみに対して強く、理論とTVカメラ調査の実態との 整合がとれていると考える。
- ・浸入水は、管径に関わらずその他の異常と比較し1kmあたりの発生箇所数は多い。
- ・偏平、浸入水以外の異常項目については、管径別での差異は少ない。

上述の整理に加え、異常ランク別の集計を行った。

集計結果を表 3-45~表 3-50、図 3-84~図 3-86 に示す。

なお、破損に関しては a ランクのみ判定基準があり、木根侵入、変形、偏平に関しては a および b ランクのみ判定基準があるため、基準がないランクについては集計の対象外とする。 集計結果より以下の傾向がみられた。

- ・浸入水に関しては、異常ランクに関わらず、その他の異常と比較し異常発生箇所数が多い傾向が ある。
- ・偏平に関しては、b ランクが約 99%を占めており、異常ランクごとの管径による異常発生箇所数の傾向を把握することは難しい。

管径	スパン総延長				異常項目				(A) 프트
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	称各百丁
100	22	0	0	0	0	0	0	0	0
125	11	0	0	0	0	0	0	0	0
150	37,260	49	1	0	22	0	1	0	73
200	42,545	40	2	1	12	14	1	0	70
250	29,655	23	3	1	13	4	4	5	53
300	3,277	4	0	0	0	1	0	0	5
350	1,063	1	0	0	0	0	0	0	1
400	569	1	0	0	4	0	0	0	5
450	178	0	0	0	0	0	0	0	0
総計	114,579	118	6	2	51	19	6	5	207

表 3-45 管径別異常項目ごとのa ランク異常発生箇所数

表 3-46 管径別異常項目ごとの1km あたりのa ランク異常発生箇所数

管径	スパン総延長		異常項目									
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)			
150	37,260	1.32	0.03	0.00	0.59	0.00	0.03	0.00	1.96			
200	42,545	0.94	0.05	0.02	0.28	0.33	0.02	0.00	1.65			
250	29,655	0.78	0.10	0.03	0.44	0.13	0.13	0.17	1.79			
平均	-	1.01	0.06	0.02	0.44	0.15	0.06	0.06	1.80			



図 3-84 管径別異常項目ごとの1km あたりのa ランク異常発生箇所数

管径	スパン総延長				異常項目				妙극
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	1765 A I
100	22	0	0	0	0	0	0	0	0
125	11	0	0	0	0	0	0	0	0
150	37,260	0	2	17	55	1	16	35	126
200	42,545	0	2	56	40	19	8	151	276
250	29,655	0	2	16	60	15	24	266	383
300	3,277	0	3	10	7	0	0	23	43
350	1,063	0	0	0	0	0	0	2	2
400	569	0	0	0	3	0	0	14	17
450	178	0	0	0	3	0	0	3	6
総計	114,579	0	9	99	168	35	48	494	853

表 3-47 管径別異常項目ごとの b ランク異常発生箇所数

表 3-48 管径別異常項目ごとの1km あたりのb ランク異常発生箇所数

管径	スパン総延長		異常項目									
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)			
150	37,260	0.00	0.05	0.46	1.48	0.03	0.43	0.94	3.38			
200	42,545	0.00	0.05	1.32	0.94	0.45	0.19	3.55	6.49			
250	29,655	0.00	0.07	0.54	2.02	0.51	0.81	8.97	12.92			
平均	-	0.00	0.06	0.77	1.48	0.33	0.48	4.49	7.59			





図 3-85 管径別異常項目ごとの1km あたりのbランク異常発生箇所数

管径	スパン総延長		•	•	異常項目	•		•	40. HL	割合
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	#85 ET	(%)
100	22	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
125	11	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
150	37,260	0	6	28	202	0	0	0	236	34.8
200	42,545	0	0	33	132	0	0	0	165	24.3
250	29,655	0	5	9	230	0	0	0	244	36.0
300	3,277	0	0	3	16	0	0	0	19	2.8
350	1,063	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
400	569	0	0	0	12	0	0	0	12	1.8
450	178	0	0	0	2	0	0	0	2	0.3
総計	114,579	0	11	73	594	0	0	0	678	100.0

表 3-49 管径別異常項目ごとの c ランク異常発生箇所数

表 3-50 管径別異常項目ごとの 1km あたりの c ランク異常発生箇所数

管径	スパン総延長		総計						
(mm)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)
150	37,260	0.00	0.16	0.75	5.42	0.00	0.00	0.00	0.91
200	42,545	0.00	0.00	0.78	3.10	0.00	0.00	0.00	0.78
250	29,655	0.00	0.17	0.30	7.76	0.00	0.00	0.00	0.47
平均	-	0.00	0.11	0.61	5.43	0.00	0.00	0.00	6.15



図 3-86 管径別異常項目ごとの 1km あたりの c ランク異常発生箇所数

(2) スパン長区分別異常発生箇所数の整理

スパン延長区分別異常項目別に異常発生箇所数を集計した。また、異常発生箇所数を各スパン延長区 分のスパン総延長で除して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計を行った。集計結果を表 3-51、 表 3-52 に示す。

スパン延長区分別の集計の結果以下の傾向がみられた。

- ・破損、継手ズレ、浸入水はスパン長が短いほど1kmあたりの異常発生箇所数が多い傾向がみられる。
- ・偏平は、スパン長に関わらず発生の割合は同等程度である。
- ・クラック、木根侵入、変形については、上記異常項目と比較し、発生箇所数も少なく顕著な傾向 はみられない。

スパン長区分	スパン総延長		445 = 1						
(m以上-m未満)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	称各百
0-10m	3,983	12	1	21	56	4	3	9	106
10-20m	12,948	16	2	45	129	20	6	56	274
20-30m	22,307	35	10	38	142	21	12	89	347
30-40m	23,956	18	5	29	128	4	7	80	271
40-50m	22,908	19	5	9	190	5	10	156	394
50-60m	10,268	5	1	14	87	0	14	23	144
60m以上	18,209	13	2	18	81	0	2	86	202
総計	114,579	118	26	174	813	54	54	499	1738

表 3-51 スパン長区分別異常項目ごとの異常発生箇所数

表 3-52 スパン長区分別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

スパン長区分	スパン総延長		総計						
(m以上-m未	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数 /km)
0-10m	3,983	3.01	0.25	5.27	14.06	1.00	0.75	2.26	26.62
10-20m	12,948	1.24	0.15	3.48	9.96	1.54	0.46	4.33	21.16
20-30m	22,307	1.57	0.45	1.70	6.37	0.94	0.54	3.99	15.56
30-40m	23,956	0.75	0.21	1.21	5.34	0.17	0.29	3.34	11.31
40-50m	22,908	0.83	0.22	0.39	8.29	0.22	0.44	6.81	17.20
50-60m	10,268	0.49	0.10	1.36	8.47	0.00	1.36	2.24	14.02
60m以上	18,209	0.71	0.11	0.99	4.45	0.00	0.11	4.72	11.09
平均	-	1.23	0.21	2.06	8.14	0.55	0.57	3.96	16.71



図 3-87 スパン長区分別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

(3) 管本数別異常発生箇所数の整理

管本数別異常項目ごとの異常発生箇所数の集計を行った。

また、異常発生箇所数を各管本数のスパン総延長で除して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計も合わせて行った。

管本数別異常項目ごとの異常発生箇所数を表 3-53、管本数別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生 箇所数を表 3-54 に示す。

管本数別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数の集計において、管本数が 25 本以上の場合、 異常発生箇所数が少なく、管本数別の分析を行うには標本数が少ないと考える。

したがって、管本数が24本以下における異常発生箇所数において管本数別異常項目ごとの1km あたりの異常発生箇所数の集計を行った。

管本数別異常発生箇所数の整理より以下の傾向が見られた。

- ・破損、継手ズレ、浸入水は管本数が少ない程 1km あたりの異常発生箇所数が多い。これは、スパン長区分別集計における傾向と同じであり、管本数が少ない程スパン延長が短いことと管径があると考えられる。
- ・破損、継手ズレ、浸入水以外の異常項目については、管本数による異常発生箇所数に対して顕著 な傾向は見られない。
- ・管本数別による異常発生数の傾向について、スパン延長との相関以外に管本数別における顕著な 傾向は見られない。
| 管本数 | スパン延長 | スパン数 | ノ数 異常項目 | | | | | | | 総計 |
|-----|---------|-------|---------|------|------|-----|------|----|-----|--------|
| (本) | (m) | (スパン) | 破損 | クラック | 継手ズレ | 浸入水 | 木根侵入 | 変形 | 偏平 | 166 AT |
| 1 | 360 | 114 | 0 | 0 | 0 | 4 | 0 | 0 | 2 | 6 |
| 2 | 1,471 | 275 | 6 | 0 | 0 | 14 | 2 | 0 | 0 | 22 |
| 3 | 2,025 | 243 | 6 | 0 | 10 | 20 | 0 | 1 | 5 | 42 |
| 4 | 3,752 | 320 | 8 | 1 | 14 | 38 | 9 | 6 | 19 | 95 |
| 5 | 5,057 | 324 | 1 | 1 | 7 | 48 | 3 | 1 | 29 | 90 |
| 6 | 6,568 | 343 | 11 | 2 | 19 | 69 | 14 | 1 | 29 | 145 |
| 7 | 7,668 | 335 | 12 | 0 | 27 | 45 | 8 | 9 | 27 | 128 |
| 8 | 9,099 | 347 | 7 | 1 | 20 | 53 | 8 | 2 | 25 | 116 |
| 9 | 8,443 | 278 | 8 | 4 | 15 | 42 | 1 | 0 | 26 | 96 |
| 10 | 8,473 | 255 | 6 | 0 | 3 | 60 | 1 | 1 | 39 | 110 |
| 11 | 7,638 | 205 | 10 | 3 | 8 | 36 | 1 | 6 | 78 | 142 |
| 12 | 9,012 | 220 | 6 | 1 | 1 | 50 | 3 | 7 | 47 | 115 |
| 13 | 6,397 | 152 | 3 | 8 | 6 | 56 | 3 | 2 | 38 | 116 |
| 14 | 3,861 | 92 | 0 | 0 | 2 | 25 | 0 | 9 | 28 | 64 |
| 15 | 4,120 | 89 | 2 | 2 | 0 | 19 | 1 | 0 | 12 | 36 |
| 16 | 3,090 | 68 | 3 | 1 | 3 | 16 | 0 | 0 | 4 | 27 |
| 17 | 2,544 | 49 | 2 | 0 | 6 | 10 | 0 | 2 | 1 | 21 |
| 18 | 1,795 | 32 | 2 | 0 | 3 | 6 | 0 | 0 | 6 | 17 |
| 19 | 2,595 | 45 | 2 | 0 | 2 | 12 | 0 | 0 | 19 | 35 |
| 20 | 2,104 | 35 | 0 | 0 | 2 | 10 | 0 | 5 | 4 | 21 |
| 21 | 1,876 | 32 | 2 | 0 | 1 | 20 | 0 | 0 | 11 | 34 |
| 22 | 1,996 | 33 | 3 | 0 | 1 | 30 | 0 | 0 | 4 | 38 |
| 23 | 1,650 | 25 | 0 | 0 | 2 | 11 | 0 | 0 | 17 | 30 |
| 24 | 1,659 | 27 | 2 | 0 | 2 | 12 | 0 | 0 | 17 | 33 |
| 25 | 861 | 14 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 1 | 0 | 2 |
| 26 | 1,053 | 16 | 0 | 0 | 0 | 6 | 0 | 0 | 7 | 13 |
| 27 | 729 | 11 | 2 | 0 | 2 | 8 | 0 | 1 | 1 | 14 |
| 28 | 1,216 | 18 | 0 | 0 | 1 | 12 | 0 | 0 | 3 | 16 |
| 29 | 1,068 | 17 | 2 | 2 | 2 | 32 | 0 | 0 | 0 | 38 |
| 30 | 468 | 8 | 0 | 0 | 1 | 4 | 0 | 0 | 0 | 5 |
| 31 | 499 | 8 | 0 | 0 | 2 | 2 | 0 | 0 | 0 | 4 |
| 32 | 947 | 14 | 5 | 0 | 5 | 8 | 0 | 0 | 0 | 18 |
| 33 | 583 | 9 | 0 | 0 | 1 | 4 | 0 | 0 | 0 | 5 |
| 34 | 234 | 3 | 0 | 0 | 2 | 5 | 0 | 0 | 0 | 7 |
| 35 | 515 | 8 | 1 | 0 | 1 | 4 | 0 | 0 | 0 | 6 |
| 36 | 285 | 4 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0 | 1 |
| 37 | 422 | 6 | 0 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0 | 0 | 3 |
| 38 | 392 | 6 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 39 | 252 | 3 | 1 | 0 | 0 | 3 | 0 | 0 | 0 | 4 |
| 40 | 100 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 41 | 223 | 3 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 |
| 42 | 175 | 3 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0 | 1 |
| 43 | 43 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 44 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 45 | 404 | 8 | 2 | 0 | 1 | 4 | 0 | 0 | 1 | 8 |
| 46 | 90 | 2 | 0 | 0 | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 | 2 |
| 47 | 78 | 2 | 0 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0 | 0 | 2 |
| 48 | 48 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 49 | 136 | 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 50 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 51 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 52 | 52 | 1 | 0 | 0 | 0 | 2 | 0 | 0 | 0 | 2 |
| 53 | 43 | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 |
| 54 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 55 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 56 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 57 | 104 | 2 | 0 | 0 | 0 | 4 | 0 | 0 | 0 | 4 |
| 58 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 59 | 49 | 1 | 1 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0 | 2 |
| 60 | 60 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 61 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 62 | 125 | 2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 63 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 64 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 65 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 66 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 67 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 68 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 69 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 70 | 70 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 総計 | 114,579 | 4116 | 118 | 26 | 174 | 813 | 54 | 54 | 499 | 1738 |

表 3-53 管本数別異常項目ごとの異常発生箇所数

管本数	スパン延長	スパン数			総計					
(本)	(m)	(スパン)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)
1	360	114	0.00	0.00	0.00	11.11	0.00	0.00	5.56	16.67
2	1,471	275	4.08	0.00	0.00	9.52	1.36	0.00	0.00	14.96
3	2,025	243	2.96	0.00	4.94	9.88	0.00	0.49	2.47	20.74
4	3,752	320	2.13	0.27	3.73	10.13	2.40	1.60	5.06	25.32
5	5,057	324	0.20	0.20	1.38	9.49	0.59	0.20	5.73	17.80
6	6,568	343	1.67	0.30	2.89	10.51	2.13	0.15	4.42	22.08
7	7,668	335	1.57	0.00	3.52	5.87	1.04	1.17	3.52	16.69
8	9,099	347	0.77	0.11	2.20	5.82	0.88	0.22	2.75	12.75
9	8,443	278	0.95	0.47	1.78	4.97	0.12	0.00	3.08	11.37
10	8,473	255	0.71	0.00	0.35	7.08	0.12	0.12	4.60	12.98
11	7,638	205	1.31	0.39	1.05	4.71	0.13	0.79	10.21	18.59
12	9,012	220	0.67	0.11	0.11	5.55	0.33	0.78	5.22	12.76
13	6,397	152	0.47	1.25	0.94	8.75	0.47	0.31	5.94	18.13
14	3,861	92	0.00	0.00	0.52	6.47	0.00	2.33	7.25	16.57
15	4,120	89	0.49	0.49	0.00	4.61	0.24	0.00	2.91	8.74
16	3,090	68	0.97	0.32	0.97	5.18	0.00	0.00	1.29	8.74
17	2,544	49	0.79	0.00	2.36	3.93	0.00	0.79	0.39	8.25
18	1,795	32	1.11	0.00	1.67	3.34	0.00	0.00	3.34	9.47
19	2,595	45	0.77	0.00	0.77	4.62	0.00	0.00	7.32	13.49
20	2,104	35	0.00	0.00	0.95	4.75	0.00	2.38	1.90	9.98
21	1,876	32	1.07	0.00	0.53	10.66	0.00	0.00	5.87	18.13
22	1,996	33	1.50	0.00	0.50	15.03	0.00	0.00	2.00	19.03
23	1,650	25	0.00	0.00	1.21	6.67	0.00	0.00	10.30	18.18
24	1,659	27	1.21	0.00	1.21	7.23	0.00	0.00	10.24	19.89
約100	_	_	1.06	0.16	1.40	7 3 3	0.41	0.47	1.64	15.47

表 3-54 管本数別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数



図 3-88 管本数別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

(4) 取付管本数別異常発生箇所数の整理

取付管本数別異常項目ごとの異常発生箇所数の集計を行った。

また、異常発生箇所数を各取付管本数のスパン総延長で除して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計も行った。

取付管本数別異常項目ごとの異常発生箇所数を表 3-55、取付管本数別異常項目ごとの集計結果を表

3-57 に示す。

取付管本数別異常項目ごとの1km あたりの異常発生箇所数の集計において、取付管本数が9本以上の 場合、異常発生箇所数が少なく、取付管本数別の分析を行うには標本数が少ないと考える。

したがって、取付管本数が8本以下における異常発生箇所数において管本数別異常項目ごとの1kmあたりの異常発生箇所数の集計を行った。

取付管本数別異常発生箇所数の整理より以下の傾向が見られた。

- ・浸入水と木根侵入の1kmあたりの発生箇所数は、取付管本数が大きい程大きくなる傾向が見られる。これは、取付管口では隙間が生じやすく、そこから浸入水や木根侵入が生じているためと考えられる。「3.4.2 異常発生部位の検討」における検討結果からも取付管口における異常の割合が 浸入水と木根侵入が大半を占めていることが分かっており、本集計結果と整合が取れていると考える。
- ・ 浸入水と木根侵入以外の異常項目に関しては、異常発生箇所数と取付管本数の間に明確な関連性 は見られない。

取付管本数	スパン延長	スパン数				異常項目				40 = L
(本)	(m)	(スパン)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	総訂
0	34,320	1629	38	4	46	245	7	15	247	602
1	18,227	730	14	0	18	89	5	7	63	196
2	16,272	551	15	3	22	98	5	3	58	204
3	13,192	405	12	7	42	96	11	8	37	213
4	9,719	272	9	5	23	73	10	2	19	141
5	7,261	188	13	3	3	67	3	1	25	115
6	4,771	117	9	1	3	48	9	13	23	106
7	3,296	74	2	0	8	26	0	2	15	53
8	2,697	55	0	2	5	29	2	0	8	46
9	1,469	29	4	0	1	15	0	0	2	22
10	1,380	27	2	1	2	4	1	3	0	13
11	752	14	0	0	1	1	1	0	2	5
12	607	11	0	0	0	2	0	0	0	2
13	170	3	0	0	0	0	0	0	0	0
14	178	4	0	0	0	0	0	0	0	0
15	75	2	0	0	0	0	0	0	0	0
16	66	2	0	0	0	0	0	0	0	0
17	30	1	0	0	0	0	0	0	0	0
18	96	2	0	0	0	20	0	0	0	20
総計	114,579	4116	118	26	174	813	54	54	499	1738

表 3-55 取付管本数別異常項目ごとの異常発生箇所数

表 3-56 取付管本数別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

取付管本数	スパン延長	スパン数				異常項目				総計
(本)	(m)	(スパン)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)
0	34,320	1629	1.11	0.12	1.34	7.14	0.20	0.44	7.20	17.54
1	18,227	730	0.77	0.00	0.99	4.88	0.27	0.38	3.46	10.75
2	16,272	551	0.92	0.18	1.35	6.02	0.31	0.18	3.56	12.54
3	13,192	405	0.91	0.53	3.18	7.28	0.83	0.61	2.80	16.15
4	9,719	272	0.93	0.51	2.37	7.51	1.03	0.21	1.95	14.51
5	7,261	188	1.79	0.41	0.41	9.23	0.41	0.14	3.44	15.84
6	4,771	117	1.89	0.21	0.63	10.06	1.89	2.72	4.82	22.22
7	3,296	74	0.61	0.00	2.43	7.89	0.00	0.61	4.55	16.08
8	2,697	55	0.00	0.74	1.85	10.75	0.74	0.00	2.97	17.05
平均	-	-	0.99	0.30	1.62	7.86	0.63	0.59	3.86	15.85



図 3-89 取付管本数別異常項目ごとの異常発生箇所数の割合

(5) 土被り区分別異常発生箇所数の整理

土被り区分別異常項目ごとに異常発生箇所および割合を集計した。

土被り区分別異常項目ごとに異常発生箇所数を表 3-57 に示し、また、異常発生箇所数を各土被りの スパン総延長で除して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計結果を表 3-58 と図 3-90 に示す。

土被り別異常項目ごとの1km あたりの異常発生箇所数の集計において、土被りが4m以上の場合、異 常発生箇所数が少なく、土被り別の分析を行うには標本数がすくないと考える。

したがって、土被り4m以上は統合し集計を行い、土被りが不明なデータについては集計には含めず に土被り別異常項目ごとの1kmあたりの異常発生箇所数の集計を行った。

土被り別異常発生箇所数の整理より以下の傾向が見られた。

- ・破損は、土被りが小さいほど 1km あたりの異常発生箇所数が増加する傾向が見られた。これは、 土被りが活荷重による繰り返し荷重による振動により破壊が生じた可能性、あるいは近接する水 道管やガス管等の工事による影響の可能性が考えられる。
- ・継手ズレは、土被りが小さいほど1kmあたりの異常発生箇所数が増加する傾向が見られた。これ は、土被りが活荷重による繰り返し荷重による振動により継手ズレが生じた可能性がある。
- ・浸入水は、土被り4m以上の場合の1kmあたりの異常発生箇所数が顕著に多い。これは、土被り 大きいほど地下水位との水頭差が大きくなり、浸入水が生じやすくなったと考える。
- ・木根侵入は、土被りが小さいほど1kmあたりの異常発生箇所数が増加する傾向が見られた。これ は、街路樹の木根は、土被り1m未満において最も成長している可能性によるものと考えられる。
- ・偏平は、土被りが大きいほど 1km あたりの異常発生箇所数が増加する傾向が見られた。これは、

土被りが大きいほど土圧が大きくなるためだと考える。

・クラック、変形に関しては、異常発生箇所数が小さいため、土被りの異常発生箇所数への影響を 把握することは難しいと考える。

土被り区分					異常項目				403 - E	割合
(m以上-m未満)	スハン総延長(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	彩石	(%)
1m未満	5,814	20	0	45	27	25	3	8	128	7.4
1-2m	64,541	67	10	97	378	20	23	139	734	42.2
2-3m	18,612	12	6	13	107	2	8	60	208	12.0
3-4m	5,018	4	0	2	30	0	0	26	62	3.6
4-5m	1,636	3	1	0	59	0	1	18	82	4.7
5-6m	588	1	0	1	35	0	0	1	38	2.2
6-7m	26	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
7-8m	113	0	0	0	2	0	0	0	2	0.0
不明	18,232	11	9	16	175	7	19	247	484	27.8
総計	114,579	118	26	174	813	54	54	499	1738	100.0
割合(%)	-	6.8	1.5	10.0	46.8	3.1	3.1	28.7	100.0	-

表 3-57 土被り区分別異常項目ごとの異常発生箇所数

表 3-58 土被り区分別異常項目ごとの1km あたりの異常発生箇所数

土被り区分					総計				
(m以上-m未満)	スハン総延長(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数 /km)
1m未満	5,814	3.44	0.00	7.74	4.64	4.30	0.52	1.38	22.02
1-2m	64,541	1.04	0.15	1.50	5.86	0.31	0.36	2.15	11.37
2-3m	18,612	0.64	0.32	0.70	5.75	0.11	0.43	3.22	11.18
3-4m	5,018	0.80	0.00	0.40	5.98	0.00	0.00	5.18	12.36
4m以上	2,363	1.69	0.42	0.42	40.62	0.00	0.42	8.04	51.62
平均	-	1.52	0.18	2.15	12.57	0.94	0.35	3.99	21.71
総計	88,966	7.61	0.90	10.76	62.85	4.72	1.73	19.97	108.54





図 3-90 土被り区分別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

(6) 道路区分別異常発生箇所数の整理

道路区分別異常項目ごとに異常発生箇所数及び割合を集計した。

道路区分別異常項目ごとに異常発生箇所数を表 3-59 に示し、また、異常発生箇所数を各道路区分の スパン総延長で除して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計を表 3-60 と図 3-91 に示す。

なお、道路区分が私道のスパン総延長は他と比較し小さいため、集計から除外した。また、不明についても集計から除外した。

市町村道の各異常項目の1km あたりの異常発生箇所数は、0.04 (クラック) ~0.65 (浸入水) であり、 1km あたりの異常発生箇所数が少ないものは、25km あたりに1箇所程度しか発生しない。つまり、都道 府県道と国道はそれぞれ約5km、2km 程度しかデータがないため、適切に道路区分別の1km あたりの異 常発生箇所数の傾向を把握することは難しいと考える。

表 3-59 道路区分別異常項目ごとの異常発生箇所数

学时内八	スパン総延長				異常項目		·		4/A = L	割合
追路区分	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	糀訂	(%)
市町村道	96,851	101	22	160	634	34	48	398	1397	80.4
都道府県道	4,871	1	0	8	59	0	1	10	79	4.5
国道	1,892	0	2	2	11	0	1	1	17	1.0
私道	339	9	0	2	6	18	2	3	40	2.3
不明	10,625	7	2	2	103	2	2	87	205	11.8
総計	114,579	118	26	174	813	54	54	499	1738	100.0
割合(%)	-	6.8	1.5	10.0	46.8	3.1	3.1	28.7	100.0	-

表 3-60 道路区分別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

苦败反八	スパン総延長		総計						
追始区方	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)
市町村道	96,851	0.10	0.02	0.17	0.65	0.04	0.05	0.41	1.44
都道府県道	4,871	0.02	0.00	0.16	1.21	0.00	0.02	0.21	1.62
国道	1,892	0.00	0.11	0.11	0.58	0.00	0.05	0.05	0.90
平均	-	0.04	0.04	0.15	0.82	0.01	0.04	0.22	1.32



図 3-91 道路区分別異常項目ごとの1km あたりの異常発生箇所数

(7) 歩車道区分別異常発生箇所数の整理

歩車道区分別異常項目ごとに異常発生箇所数及び割合を集計した。

歩車道区分別異常項目ごとに異常発生箇所数を表 3-61 に示し、また、異常発生箇所数を各歩車道区 分のスパン総延長で除して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計を表 3-62 と図 3-92 に示す。

なお、歩車道区分が市有地のスパン総延長は他と比較し小さいため、集計から除外した。また、不明 についても集計から除外した。

歩車道区分別異常発生箇所数の整理より以下の傾向が見られた。

・木根侵入は歩道の方が1kmあたりの異常発生箇所数が多い。これは、歩道には街路樹があり、街路樹に近接して埋設されていることが原因と考える。

表 3-61 歩車道区分別異常項目ごとの異常発生箇所数

上古诺瓦八	スパン総延長				異常項目				402 프上	割合
少早迫区方	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	NG AT	(%)
車道	72,897	67	14	131	532	21	28	309	1102	63.4
步道	7,708	13	1	13	24	16	11	31	109	6.3
市有地	48	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
不明	33,925	38	11	30	257	17	15	159	527	30.3
総計	114,579	118	26	174	813	54	54	499	1738	100.0
割合(%)	-	6.8	1.5	10.0	46.8	3.1	3.1	28.7	100.0	-

表 3	8-62	歩車道区分別異常項目ごとの 1	1km あたりの異常発生箇所数
-----	------	-----------------	-----------------

上古诺反八	スパン総延長		異常項目								
少甲坦区 万	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)		
車道	72,897	0.92	0.19	1.80	7.30	0.29	0.38	4.24	15.12		
歩道	7,708	1.69	0.13	1.69	3.11	2.08	1.43	4.02	14.14		
平均	-	1.30	0.16	1.74	5.21	1.18	0.91	4.13	14.63		



図 3-92 歩車道区分別異常項目ごとの 1km あたりの異常発生箇所数

(8) 施工方法別異常発生箇所数の整理

施工方法別異常項目ごとに異常発生箇所数及び割合を集計した。

施工方法別異常項目ごとに異常発生箇所数を表 3-63 に示し、また、異常発生箇所数を各施工方法の スパン総延長で除して、1km 当たりの異常発生箇所数としての集計を表 3-64 と図 3-93 に示す。

なお、施工方法が不明な場合は、土被りが3m以下のものを開削工法と想定し、3m以上のものを推進 工法と想定して集計を行った。施工方法が不明かつ土被りが不明だった476箇所の異常項目については、 集計から除外した。

施工法区分別異常発生箇所数の整理より以下の傾向が見られた。

・浸入水、偏平は推進工法の方が1kmあたりの異常発生箇所数が多い。これは、推進工法は概ね土 被りが4m以上の場合に適用されるため、土被り別の異常発生箇所数と同じ傾向が見られる。

体工士社	スパン総延長				異常項目	-			송아 프트	割合
他工力法	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	1765 AT	(%)
開削(開削想定含む)	91,325	102	16	156	526	50	35	210	1095	63.0
推進(推進想定含む)	5,191	5	1	2	115	0	1	43	167	9.6
不明	18,063	11	9	16	172	4	18	246	476	27.4
総計	114,579	118	26	174	813	54	54	499	1738	100.0
割合(%)	-	6.8	1.5	10.0	46.8	3.1	3.1	28.7	100.0	-

表 3-63 施工方法別異常項目ごとの異常発生箇所数

 スパン総領	£長				異常項	<u> </u>			
表 3-64	施コ	二方法別異'	常項目	ごとの	1km あ	たり異常	発生箇所絭	女	

- -

施工士社	スパン総延長	処長 與常項目									
爬工力法	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)		
開削(開削想定含む)	91,325	1.12	0.18	1.71	5.76	0.55	0.38	2.30	11.99		
推進(推進想定含む)	5,191	0.96	0.19	0.39	22.15	0.00	0.19	8.28	32.17		
平均	-	1.04	0.18	1.05	13.96	0.27	0.29	5.29	22.08		



図 3-93 施工方法別異常項目ごとの1km あたり異常発生箇所数

(9) 排除区分別異常発生箇所数の整理

表 3-66

排除区分別異常項目ごとに異常発生箇所数及び割合を集計した。

排除区分別異常項目ごとに異常発生箇所数を表 3-65 に示す。また、異常発生箇所数を各排除区分の スパン総延長で除して、1km あたりの異常発生箇所数としての集計を表 3-66 と図 3-94 に示す。

なお、排除区分が分流雨水である異常発生箇所数は他と比較しスパン総延長が少ないため集計から除 外した。また、排除区分が不明な異常箇所数は集計から除外した。

排水区分別異常発生箇所数の整理より、破損、継手ズレ、木根侵入は、合流の方が1km あたりの異常 発生箇所数は大きい。一方で、偏平、変形は排水区別の異常発生箇所数に顕著な差は見られない。これ は、硬質塩化ビニル管が使用され始めてからは、合流、分流汚水の整備率の割合が同程度であるため、 排除区分別による異常発生傾向は見られないと考える。

表 3-65 排除区分別異常項目ごとの異常発生箇所数

计阶度八	スパン総延長			40. a L	割合					
拆际区方	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	彩西	(%)
合流	4,474	21	3	38	31	21	2	24	140	8.1
分流汚水	83,763	97	21	136	768	32	50	470	1574	90.6
分流雨水	352	0	2	0	10	0	0	2	14	0.8
不明	17,298	0	0	0	4	1	2	3	10	0.6
総計	105,886	118	26	174	813	54	54	499	1738	100.0
割合(%)	-	6.8	1.5	10.0	46.8	3.1	3.1	28.7	100.0	_

スパン総延長 異常項目 総計 排除区分 クラック 継手ズレ (箇所<u>数/km)</u> (m) 浸入水 偏平 木根侵入 変形 破損 合流 4.474 4.69 0.67 8.49 6.93 4.69 0.45 5.36 31.29 分流汚水 83,763 1.16 0.25 1.62 9.17 0.38 0.60 5.61 18.79 8.05 25.04 平均 2.93 0.46 5.06 2.54 0.52 5.49

排除区分別異常項目ごとの1km あたりの異常発生箇所数



図 3-94 異常項目別排除区分ごとの1km あたりの異常発生箇所数

(10) 経過年区分別異常発生箇所数の整理

経過年数区分別異常項目ごとに異常発生箇所数および割合を集計した。

経過年数区分別異常項目ごとに異常発生箇所数を表 3-67 に示す。また、異常発生箇所数を各経過年 数区分のスパン総延長で除して、1kmあたりの異常発生箇所数としての集計を表 3-68と図 3-95に示す。

なお、管渠を調査後に布設替えしたスパンと経過年数区分が不明なスパンは集計から除外した。また、 経過年数区分が40年以上のスパンはスパン延長が他と比較し小さいため、1km あたりの異常発生箇所数 の集計から除外した。

経過年区別異常発生箇所数の整理より以下の傾向が見られた。

- ・破損、クラック、継手ズレ、木根侵入、偏平は、経過年数 30-40 年の区分で 1km あたりの異常発 生箇所数は他の経過年数区分より 2 倍以上である。破損・クラック・継手ズレ・偏平に関しては、 活荷重による繰り返し荷重により経年的に疲労が溜まり異常が発生した可能性が考えられる。ま た、木根侵入は街路樹の経年的な成長が関わっていると考える。
- ・浸入水は経過年数によらず、異常発生箇所数がその他の異常よりも大きい。これは、経年的な疲 労等ではなく、地下水位と土被りなどの埋設条件との関係が強いと考えられる。
- ・変形は、経過年数との間に明確な関係性は見られない。変形は、異常発生箇所数もその他の異常と比較し少ないため、初期の施工不良により偶発的に生じたものが TV カメラ調査時に発見された可能性が考えられる。

経過年数区分	スパン総延長					40.51	割合			
(年以上-年未満)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	裁鬥	(%)
10年未満	44,846	47	11	51	296	0	19	121	545	31.4
10-20年	24,628	24	5	34	155	3	4	62	287	16.5
20-30年	25,436	7	1	6	223	8	11	139	395	22.7
30-40年	14,031	38	7	80	118	39	7	174	463	26.6
40-50年	483	2	0	2	3	0	0	0	7	0.4
50-60年	444	0	0	0	0	1	1	1	3	0.2
60年以上	42	0	0	0	1	0	0	0	1	0.1
調査後布設替	159	0	0	1	3	0	0	1	5	0.3
不明	4,510	0	2	0	14	3	12	1	32	1.8
総計	114,579	118	26	174	813	54	54	499	1738	100.0
割合(%)	-	6.8	1.5	10.0	46.8	3.1	3.1	28.7	100.0	-

表 3-67 経過年数区分別異常項目ごとの異常発生箇所数

表 3-68 経過年数区分別異常項目ごとの 1km あたり異常発生箇所数

経過年数区分		総計							
(年以上-年未満)	(m)	破損	クラック	継手ズレ	浸入水	木根侵入	変形	偏平	(箇所数/km)
10年未満	44,846	1.05	0.25	1.14	6.60	0.00	0.42	2.70	12.15
10-20年	24,628	0.97	0.20	1.38	6.29	0.12	0.16	2.52	11.65
20-30年	25,436	0.28	0.04	0.24	8.77	0.31	0.43	5.46	15.53
30-40年	14,031	2.71	0.50	5.70	8.41	2.78	0.50	12.40	33.00
平均	-	1.25	0.25	2.11	7.52	0.80	0.38	5.77	18.08



- 3.5. まとめ
- 1) 塩化ビニル管の視覚判定基準の提案
 - ・塩化ビニル管の視覚判定基準(案)は、従来基準である「下水道維持管理指針 前編-2003 年版
 ー」に対して、破損(軸方向クラック)および継手ズレの基準を変更、並びに可とう性管特有の 偏平および変形の基準を追加した基準とする。
- 2) 塩化ビニル管の視覚判定基準(案) に基づく TV カメラ調査データの再判定結果
 - ・偏平は全スパンのうち5.6%で発生している。
 - ・偏平は、従来基準に追加された項目であり、また浸入水に次いで発生箇所数が多い(図 3-54)。 つまり、新基準に基づく緊急度診断に影響を与える異常である可能性が示唆される。
- 3) 塩化ビニル管の異常発生傾向の分析
 - ・異常発生部位、相対的異常発生距離および異常発生位置により、異常項目ごとの発生しやすさは 異なる。
 - ・異常項目ごとの異常発生箇所数/km は、管種属性によって異なる。管径、スパン長、取付管本数、土被り、歩車道区分、施工方法、排除区分、ならびに経過年数が異常項目の発生傾向に影響を与えている可能性があることを確認した。

これより、4 章で検討する緊急度を決める要因となる異常と各管属性との関連性を適切に把握する必要性があると考える。

【参考文献】

1)藤生和也ほか、「下水道管渠の適正な管理手法に関する研究」『国総研資料』第438号、2007、国土 交通省国土技術政策総合研究所