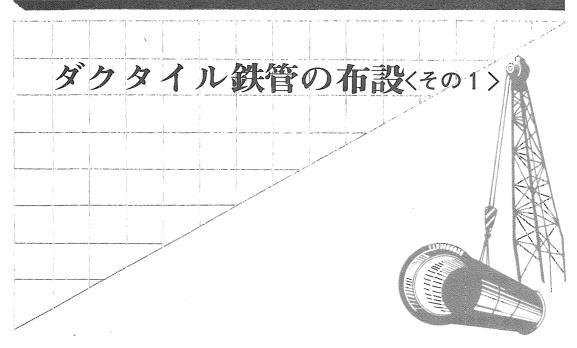
誌上講座



1. 鋳鉄管の歴史

鋳鉄管が世界ではじめて使用されたのははっきりしないが、すでに1455年ドイツのディレンベルグ市の水道に布設された記録がある。約300年前のベルサイユ宮殿の鋳鉄水道管はあまりにも有名である。わが国では、明治18年横浜市において近代水道が計画された時、鋳鉄管はまだ国産しておらず全部輸入品を使用した。明治26年頃よりわが国においても鋳型を水平に置いて熔鉄を注入する横込法により、鋳鉄管製造が行われるようになった。その後傾斜式鋳込みから、鋳型を垂直に立て鋳込みを行う立吹法が開発され、管長も最初3フィートから順次長いものが製造されるようになった。昭和5年には本格的水道鋳鉄管の草分けとでもいうべき高級鋳鉄管が出現した。

その後、遠心力鋳造法の時代に入り昭和15年には砂型遠心力鋳造法、25年には金型遠心力鋳造法、30年にはサンドレジン遠心力鋳造法と進歩して現在に至っている。この間、29年には水道鋳鉄管にとって画期的なダクタイル鋳鉄管が出現し、現在ではほとんどこれが

使用されるようになった。鋳鉄管はわが国近 代水道の発展の歴史を示すものといえよう。

2. 規 格

鋳鉄管に規格が誕生したのは、大正3年上水協議会による水道用鋳鉄管仕様書標準である。以後幾多の変遷を経て現在に至っているが、鋳造技術の進歩に伴い材質的にも改革がなされ、規格の上でも大きな変革点として3つの時代に分けることができる。

すなわち昭和8年までの普通鋳鉄管時代、昭和9年~29年の高級鋳鉄管時代、昭和30年 代からはじまったダクタイル鋳鉄管時代である。

普通鋳鉄管時代のものは、組織中の炭素含有量3~4%と多く、引張り強さも12.5kgf/mm²と小さかった。昭和初期に入り、今まで銑鉄のみで溶解鋳造していた鋳鉄管に10~20%の鋼を混合して強度を高めることに成功し引張り強さも20~25kgf/mm²と従来の2倍に近いものが製造され、昭和9年には日本標準規格が制定された。これがいわゆる高級鋳鉄管

と呼ばれるものである。

戦後の技術革新はめざましく、その中でも 特筆すべきは今までのいんろう形式の継手に 変わりメカニカル形式の継手が登場したこと であり、規格はJWWA G 102 (水道用メカ ニカルジョイント形鋳鉄直管)、JWWA G 103(水道用メカニカルジョイント形鋳鉄異形 管)が昭和34年4月に制定されている。今ひ とつは昭和29年に開発された画期的なダクタ イル鋳鉄管の出現である。この規格はJWWA G 105(水道用遠心力ダクタイル鋳鉄管)、JW WA G 106(水道用ダクタイル鋳鉄異形管)と して昭和36年9月に制定された。この規格に よる管接合部の形式は、メカニカルジョイン ト形式によるA形、角ゴムと鉛を併用したB 形、これに加えて従来から使用のいんろう形 式のものをC形として、3種に分類されてい

る。その後昭和46年の規格改正ではB形・C 形は廃止され、特殊の角ゴムを用いるメカニ カル形式のK形が規格化された。昭和49年に はA形およびK形が水道用遠心力球状黒鉛鋳 鉄管という名称でJIG G 5526となっている。 またタイトン継手という名称で実用化された プッシュオン形式のT形は、昭和48年に日本 水道協会規格となった。

一方大口径管については、内面より継手を行う形式のU形継手が開発され、日本ダクタイル鉄管協会規格とされているが、このほかにも耐震性のS形・SⅡ形や離脱防止性能を備えたKF形・UF形など使用目的に応じたさまざまな継手が考案され、実用に大きく寄与している。

現在一般に製造されている規格は次の通り である。

日本工業規格

JIS G 5526 水道用遠心力球状黒鉛鋳鉄管(呼び径75~1500mm)

JIS G 5527 水道用球状黒鉛鋳鉄異形管 (呼び径75~1500mm)

日本水道協会規格

JWWA G 109 水道用鋳鉄異形管 (呼び径75~500mm)

(JWWA G 110 水道用T形遠心力ダクタイル鋳鉄管(呼び径75〜250mm)

「JWWA G 111 水道用T形ダクタイル鋳鉄異形管(呼び径75~250mm)

日本ダクタイル鉄管協会規格

(JDPA G 1001 K形遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径75~2600mm)

「JDPA G 1002 K形ダクタイル鋳鉄異形管(呼び径75~2600mm)

JDPA G 1007 U形遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径700~2600mm)

JDPA G 1008 U形ダクタイル鋳鉄異形管(呼び径700~2600mm)

JDPA G 1009 フランジ形ダクタイル鋳鉄長管 (呼び径75~1500mm)

JDPA G 1010 UF形遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径700~2600mm)

JDPA G 1011 UF形ダクタイル鋳鉄異形管 (呼び径700~2600mm)

JDPA G 1012 KF形遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径300~900mm)

JDPA G 1013 KF形ダクタイル鋳鉄異形管 (呼び径300~900mm)

JDPA G 1014 U形推進工法用遠心力ダクタイル鋳鉄管(呼び径700~2600mm)

JDPA G 1015 UF形推進工法用遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径700~2600mm)

JDPA G 1016 T形推進工法用遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径300~600mm)

│JDPA G 1017 TC形推進工法用遠心力ダクタイル鋳鉄管(呼び径600~900mm)

JDPA G 1018 K形ダクタイル鋳鉄管用FN形継手 (呼び径300~900mm)

JDPA G 1019 S形遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径500~2600mm)

JDPA G 1020 S形ダクタイル鋳鉄異形管 (呼び径500~2600mm)

表一1 ダクタイル鋳鉄管各種規格抜すい

A7 F/c +FI +A7		試	験 水	圧 (k	gf/cm²)	呼び径	管 長	₩ エ K +			
名 称	規格	呼 び 径 (mm)			(mm)	(m)	継手形式				
水道用遠心 力球状黒鉛		75~ 300	60	(400 以上)	50		75 · 100	4	メカニカル(A形)		
鋳鉄管(ダ	JIS G	350~ 600	50	45	40		150~ 250	5	,		
クタイル鋳 鉄管)	5526	700~1000 1100~1500	40 30	40 30	35 30		300~ 500 400~1500	6 6	/ メカニカル(K形)		
水道用球状 黒鉛鋳鉄異	JIS G	呼び径 75 (mm) ~300		350 ~600	700 ~1000	1100 ~1500	75~ 500		メカニカル(A形) メカニカル(K形)		
形管	5527	試験水圧	30	25	20	15	400~1500		(フランジ形)		
水道用T形 遠心力ダク	JWWA	呼 び 径 (mm)	1種管		3種管		75 · 100	4	タイトン(T形)		
タイル鋳鉄 管	G 110	75~ 250	60		50		150~ 250	5			
水道用T形 ダクタイル	JWWA	呼 び 径 (mm)	試験 水圧				75~ 250		タイトン(T形)		
鋳鉄異形管	G 111	75~ 250	30				70 200		(フランジ形)		
		呼 び 径 (mm)	1種管	2 種管	3種管	4 種管	75 · 100	4			
K 形遠心力 ダクタイル	JDPA G 1001	600	JIS	G 5526と同じ 35		40	150~ 250	5	メカニカル(K形)		
鋳鉄管		700~1000				35	300~1500	6			
		1100~1500 1600~2600	25	25	25	30 25	1600~2600	4			
K 形ダクタ イル鋳鉄異	JDPA G	呼 び径 (mm)			75~1500		75~2600		メカニカル(K形)		
形管	1002	試験水圧	10	10 JIS G 5527 E			,0 2000		(フランジ形)		
U形遠心力		呼 び 径 (mm)	1種管	2 種管	3 種管	4 種管	500 1500				
ダクタイル 鋳鉄管	JDPA G	700~1000	40	40	35	35	700~1500	6	内面継手(U形)		
	1007	1100~1500	30	30	30	30	1600~2600	4	, ,		
		1600~2600	25	25	25	25					
U 形 ダ ク タ イ ル 鋳 鉄 異	JDPA G	呼 び 径 (mm)				700~2600		内面継手(U形)			
形管	1008	試験水圧	20	15	10		100 2000		(フランジ形)		

(JDPA G 1021 SⅡ形遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径100~450mm)

「JDPA G 1022 SⅡ形ダクタイル鋳鉄異形管(呼び径100〜450mm)

JDPA G 1023 DBJ形ダクタイル鋳鉄管 (呼び径500~2600mm)

JDPA G 1024 T形遠心力ダクタイル鋳鉄管 (呼び径300~2000mm)

3. 材質とその特徴

鋳鉄管は、近代的水道用配水管としてもっとも古くから使用されてきたもので、当初は普通鋳鉄をもってつくられていたが、昭和9年日本水道協会において高級鋳鉄管規格が制定され、さらにこれがJIS化されて一般に広く用いられてきた。

高級鋳鉄とは銑鉄に適量の鋼屑を混入したもので、普通鋳鉄に比べて炭素の含有量が少なく、このため金属組織には著しい相違をきたし、引張り強さにおいて普通鋳鉄12.5kgf/mm²程度のものが高級鋳鉄では20~25kgf/mm²程度に増加する。したがって高級鋳鉄管採用以来、管の厚さは平均30%程度薄くして規格化され、最近まで使用されてきた。

鋳鉄管が広く用いられてきた理由としては、 鋳型で鋳造するので比較的容易に任意の形が 得られること、すなわち製造費が割安であり、 強度・耐久力においても優れ、切断・せん孔 などの加工性がよいことなどが上げられる。

ダクタイル鋳鉄

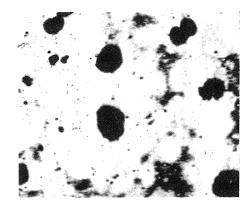
しかしながら、高級鋳鉄になってその強度 がいかに改良されたとはいえ、宿命的なもろ さは解消することができなかった。これは鋳 鉄組織の中にある黒鉛が細長い片状に分布し ており、このため地鉄の連続性が断たれて、 強靭性が阻害されているからである。

戦後(1949年)になって、溶鉄の中へマグネシウムなどの添加物を少量加えることによって、上記の細長い片状の黒鉛を球状に丸められることが発見された。このため分割されていた地鉄は連続され、鋳鉄としての特性を失うことなく、引張り強さ45~60kgf/mm²、伸び1~3%となり、さらにこれを焼鈍することによって引張り強さ40~45kgf/mm²、伸び5~10%となり、強度・延伸性・たわみ性・耐衝

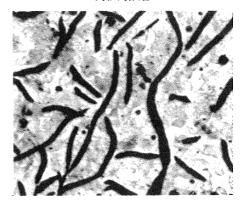
撃性が著しく増大し、鉄管用として非常に好 ましい性質を持ってくる。

写真-1 鋳鉄管組織比較

ダクタイル鋳鉄管



高級鋳鉄管



表一2 ダクタイル管の化学組成

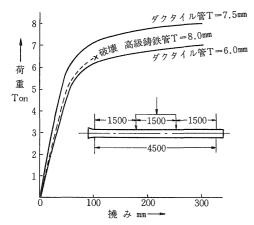
—————————————————————————————————————	成 分		ダクタイル鋳鉄管	高級鋳鉄管				
全	炭	素	2.8~3.7	3.2~3.8				
シ	リコ	ン	$1.7 \sim 2.5$	1.4~2.2				
マ	ンガ	ン	0.2~0.4	0.4~0.6				
ŋ		h	0.1以下	0.5以下				
6.7	お	う	0.015以下	0.1以下				
マク	グネシ	ウム	0.03以上	_				

表一3 ダクタイル管の物理的・機械的性質(管体)

引	張	ŋ	強	3	40kgf	/mm²以上(JIS	G	5526)
伸				び	5 %	以上(JIS	G	5526)
弾	性		係	数	15,00	0~17,000kgf	mm	2
ブリ	ノネル	かた	÷ (₽	$I_B)$	230	以下(JIS	G	5526)
衝響	峰値(アイ	ゾッ	ト)	5~1	0kgf·m/cm²		
ポ	ア	ソ	ン	比	0.28~	-0.29		
比				湩	7.15			

これをダクタイル(延性のあるという意味) 鋳鉄と呼び、わが国では昭和29年から製管が 開始されている。ダクタイル鋳鉄管は高級鋳

図-1 150mm 管体曲げ強さ



4. ダクタイル鋳鉄直管の製造法

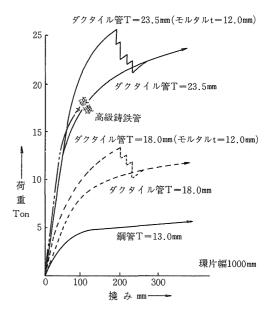
ダクタイル鋳鉄直管の鋳造は金型遠心力法、 またはサンドレジン型遠心力法により行われ る。

金型遠心力法は、水平に据えた水冷式金型の内面に珪砂粉末などのスプレーコーティングを施し、これを高速度で回転し、一定量の溶鉄を注入すると金型内面にらせん形に重なり、流布されて凝固し管が成形される。金型製造では冷却が急激に行われるので、その収縮を利用して容易に受口の方に引出すことができるが、このためさし口の突部は付けていない。

この方法はもっとも能率のよい製管法であるが、金型の関係で口径の大きいものは製作

鉄管に比べて単位重量当りの単価は多少高くなるが、管厚を薄くすることができるのでかえって経済的であり、しかも破裂や折損の欠点が解消されてきたので大口径管はいうまでもなく小口径管に至るまでこれが採用され、いまや鋳鉄管といえばダクタイル鋳鉄管を指すといっても過言でない状態となっている。

図-2 1500mm環片圧壊強さ



が困難である。現在呼び径75~400mmのもの を製造している。

サンドレジン型遠心力法は、熱によって硬くなる合成樹脂(熱硬化性樹脂)を砂に混ぜたサンドレジンを用いて型をつくるものであり、まず適当な温度に熱した金わくを回転機の上に横たえ、細長い樋を用いてレジン混合珪砂を金わく内面に均一に撒布し、数ミリに焼き付けたものを鋳型とする。次いで鋳造機上にこの鋳型を水平に横たえて高速回転させ、その中にさし込んだ細長い樋の先端から溶鉄を注ぎながら樋を後退させ、遠心力法によって管を形成するものである。

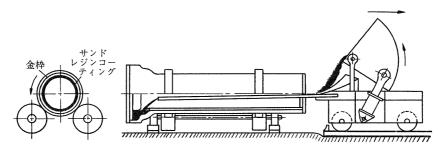
鋳鉄管の鋳造では古くから立吹鋳造法・砂型遠心力鋳造法があるが、現在では上記2つ

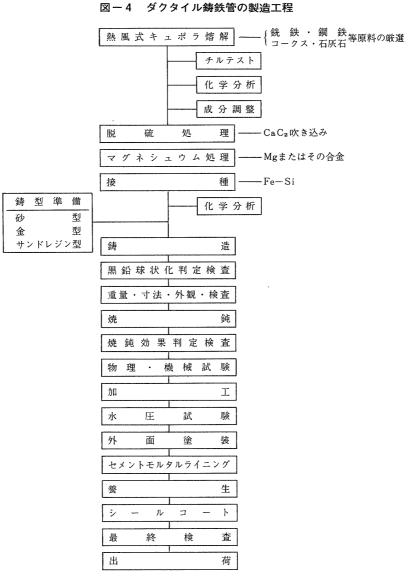
の方法によっている。

管は鋳造のままの状態では一般に急冷組織

であり、硬くてもろいので延性のあるフェラ イト組織にするため熱処理(焼鈍)が行われる。

図-3 サンドレジン型鋳造法





5. 直管の管厚

1. 鋳鉄管

古い水道用鋳鉄管の管厚計算式は、Fanning氏の公式をメートル法に換算した式

$$T = \frac{(P + P')D}{2f} + 7.5\left(1 - \frac{D}{2125}\right) \cdots$$
 立型鋳鉄直管
$$T = \frac{(P + P')D}{2f} + 6\left(1 - \frac{D}{2125}\right) \cdots$$
 遠心力鋳鉄管

ここに T:管 厚……(mm)

P':水 撃 圧……(kgf/cm²)……5.5kgf/cm²

D:管の内径……(mm)

を用いて定めていたが、この式は内圧に対する管厚に鋳造上の余裕と腐食に対する余裕と を加味されたものである。

2. ダクタイル鋳鉄管

(1) ダクタイル鋳鉄管管厚計算式の誘導 静水圧・水撃圧・土被りによる土圧・トラ ック荷重による土圧を全部同時に考慮して誘 導している。

静水圧を P_s 、水撃圧を P_d で表わすと内圧に よって発生する引張応力 σ_t は、

$$\sigma_t = rac{(P_s + P_d)\,d}{2\,t}$$

ここに d :管内径 (cm) t :管 厦 (cm)

また土被りにより発生する曲げモーメントを M_f 、トラック荷重により発生する曲げモーメントを M_t とすると、外圧によって発生する曲げ応力 σ_b は、

$$\sigma_b = \frac{(M_f + M_t)}{Z}$$

$$Z = \frac{bt^2}{6}$$
: 断面係数

b:管長 単位長さで考えれば b=1

$$\therefore Z = \frac{t^2}{6}$$

したがって

$$\sigma_b = \frac{6(M_f + M_t)}{t^2}$$

土被りによる土圧を W_f 、トラック荷重による 土圧を W_t で表わすと、

$$M_f = K_f W_f R^2$$

$$M_t = K_t W_t R^2$$

ここに K_f : 土被りによる土圧に対す

るモーメント係数

 K_t : トラック荷重による土圧 に対するモーメント係数

であるから、これを上式に代入すると、

$$\sigma_b = \frac{6\left(K_f W_f + K_t W_t\right) R^2}{t^2}$$

となる。

σ₆ は曲げ応力であるから引張り応力に換算 するために0.7を乗じ、許容応力をσ₂とする と、管厚は次式を満足するように決定すれば よいことになる。

$$\sigma_t + 0.7 \, \sigma_b = \sigma_z$$

ここで 静水圧に対し安全率

衝水圧に対し安全率 2.0

2.5

土被りによる土圧安全率 2.0

路面荷重による土圧安全率 2.0

を見込み、管材の抗張力をSとすると計算式は

 $2.5 \sigma_{ts} + 2.0 \sigma_{td} + 1.4 \sigma_b = S$

ここで ots:静水圧による応力

表-4 管種選定表A (2 θ - 60°)

布設状態 平底溝

輪 荷 重 20ton トラック 2 台同時通過、衝撃に対して50%増

水 撃 圧 5.5kgf/cm²

土被(n	n)			2.4					2.1				···	1.8					1.5					1.2		
呼び 経 (mm) (kg/		.0	15.0	10.0	7.5	4.5	20.0	15.0	10.0	7.5	4.5	20.0	15.0	10.0	7.5	4.5	20.0	15.0	10.0	7.5	4.5	20.0	15.0	10.0	7.5	4.5
350	1	L	3	3	3	3	1	3	3	3	3	1	3	3	3	3	1	3	3	3	3	1	3	3	3	3
400	1	L	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3
450	1		3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3
500	1	L	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3	2	3	3	3	3
600]	L	3	3	4	4	2	3	3	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
700]	L	2	3	4	4	2	3	3	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
800	1	L	2	3	4	4	2	3	3	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
900	1	L	2	3	4	4	1	3	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1000	_ 1	L	2	3	4	4	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1100]	L	2	3	4	4	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1200]	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1350]	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1500]	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1600]	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1650]	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
1800]	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
2000	1	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
2100]	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
2200	. 1	L	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
2400]	l	2	3	3	3	1	2	3	4	4	1	3	4	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4
2600]	L	2	3	3	4	1	2	3	4	4	1	2	3	4	4	2	3	4	4	4	2	3	4	4	4

注(1) 表中の1、2、3、4の数字は、それぞれ1種管、2種管、3種管、4種管を示す。

⁽²⁾ 呼び径 300mm以下の管については、分岐せん孔の関係から1種管の使用を原則とするが、3種管を使用する場合はかならず適当なサドルを使用しなければならない。

σtd:衝水圧による応力

 $R = D_m/2$ とおいて解くと

 $St^2 - (1.25P_s + P_d) dt - 2.1(K_f W_f + K_t W_t) D_m^2 = 0$

 $D_m = d$ とおいてtについて解くと

$$t = \frac{(1.25P_s + P_d) + \sqrt{(1.25P_s + P_d)^2 + 8.4(K_f W_f + K_t W_t)S}}{2S} d$$

となる。

さらに公称管厚Tは

T=(t+2) imes 1.1mm $t+2 \ge 10$ mm \mathcal{O} 場合 T=[(t+2)+1]mm t+2 < 10mm \mathcal{O} 場合 である。

 K_f は管底の支持角によって定まる係数

表-5 Kfの値

位置管底	の支持角	40°	60°				
管	頂	0.140	0.132				
管	底	0.281	0.223				

K_t:管項 0.076 管底 0.011

管項・管底の両者について計算し、大きい 方を採用する。

(2) 管種選定表

ダクタイル鋳鉄管の直管は、JDPA規格に おいて $1\sim4$ 種に分類して管厚が定められて いるが、使用条件、すなわち作用する内圧や 土被りに適したものを選定する。

また管底支持角についてはJIS では0°とされているが、各種の実験の結果では硬い地盤40°、普通地盤60°以上となっているので、表-7では管底支持角60°のものを一般的なものとして例示している。

6. ダクタイル鋳鉄異形管

管路の方向を変えるための曲管、分岐のための十字管・T字管、口径変更のための片落ち管などを総称して異形管と呼んでいる。異形管は遠心力鋳造ができないので直管のごとき大量生産が行えず、普通の置注鋳造法によっており、鋳型としては砂と粘結材を使用した生型が小口径管に、また中大口径管用には300~400℃で乾燥した焼型が用いられていた。しかし、これらの型を用いる方法は非能率的であるから逐次改良が加えられ、珪砂と珪酸

ソーダ混合物を砂に混ぜて反応させた自硬性 鋳型やセメントを砂に配合したいわゆるセメ ント鋳型が用いられ、やや能率化されている。 また最近では、タイトン形異形管がショー トボディ化され、大手メーカーにおいては高 圧造形機による機械ごめ方法をベルトコンベ アに載せた自動マスプロ方式を取り入れたり、 あるいは中子不用のプラスチック製フルモー ルドを砂形で包み、溶鉄で置き換えする方法 がとられるようになった。

異形管はこのような鋳造法によるため比較 的容易に任意の形が得られ、強度が大きいの で鋳鉄管以外の管種、たとえば石綿セメント 管や硬質塩化ビニル管などの異形管にもこれ が用いられることが多い。

異形管の管厚

従来水道用鋳鉄異形管の管厚は、立型鋳鉄直管(普通圧管の管厚)の10%増し(呼び径1000mm以上を除く)であったが、ダクタイル鋳鉄異形管の管厚は、直管の厚さの10%増のように何種類もに鋳造仕分けることがむずかしいので、一応規格(JIS G 5527、JDPA G 1002)通りの厚さとしている。また規格では試験水圧が直管より低くなっているが、これは作業上より制約されたもので、直管に匹敵する耐圧性を有している。

7. 塗装およびライニング

鋳鉄管は、その表面にできる黒皮組織が比較的耐食性を有するので、当初は防食塗装についてはあまり意を用いていなかった。しかし埋設後数年にして生ずる錆こぶによる流量の低下や腐食のことを考え、近年は内面塗装が特に重要視され、高度のものが施行されるようになった。

1. モルタルライニング(JIS A 5314)

種別	名	称	記号	種別	名	称	記号				
	A 形	継 手	> ——		曲管	5 5⁄8°	> >				
,	K 形	継 手	þ——		乙	字 管	, }				
直	T 飛	総 手	>		仕	A 1 号	>=1 >=1				
	U 形	総 手	⊃ —	EEE .	切	A 2 号	<u> </u>				
管	S 形	継 手	⊅#	異	弁副管	B 1 号	\subset				
	s II	形 継 手	_			B 2 号					
	フラン	ジ形継手			フラン	ブ付きT字管	} • -				
	+	字 管	\ _ \\ _ _	形	どろ	A 形	<u>@</u> -{				
異	Т	字 管	> \ \ \		吐き管	K 形	<u>_</u> &				
共	片落	受さし	$\triangleleft \triangleleft \triangleleft$		継ぎ輪	A、K形	$\bowtie \bowtie$				
形	ち管	さし受	\times	管	が正さ年間	U 形	H				
形		90°	کر کی	E	短管	1 号	├─ ﴾─				
tete	曲	45°	ンシ			2 号					
管	管	22½°	7 7		フラ	ンジ短管	 				
		11¼°	7 7		世	h					

図-5 ダクタイル鋳鉄管名称および記号

鋳鉄直管の内面をよく清掃し高速度で回転させ、その中へ所定の厚さを得るように計算された量だけのセメントモルタルを投入し、重力の30~50倍程度の遠心力を与えて厚さと質の均一なモルタル層を裏張りする方法である。これによって管の実内径は若干減少するが、モルタルの防錆効果によって管の通水能力は低下することがなく、このため流速係数を大きく見積れるので、結果的に建設費や維持費を節約することができる。

ライニングに使用するセメントは、ポルトランドセメント・高炉セメントのA・B種もしくはフライアッシュセメントのA・B種とし、混和材として無機質の膨張性のものを用いることができる。

セメントと砂との重量配合比は $1:1.5\sim3$ とし、表-6の厚さに遠心力法によるライニングを行い、蒸気養生および熱湯浸せき養生を行う。

モルタルライニングは防錆効果がもっとも

表一6 モルタルライニングの規定厚さ

呼 び 径 (mm)	ライニングの厚さ (mm)
250以下	4
300~ 600	6
700~ 900	8
1000~1200	10
1350~1500	12
1600以上	15

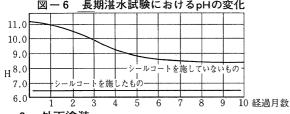
大きい上に外圧に対して管体の補強効果があり、管内面の鋳肌はモルタルの付着に適するので鋳鉄管の内面塗装としては優れたものであるが、アルカリ分を溶出してpH値や硬度を上昇させることがある。

シールコート法はモルタルライニングの表面に塗料による被膜をつくり、モルタル中の保有水分の蒸発を防いで水和に必要な水分を保存し、養生を十分行わせるとともにモルタルライニング管に水を通した初期において、セメントモルタル中の石灰が水中に溶解して

水の硬度やpHの上昇することを防ぐものである。

上述の水分封かんおよび石灰分溶出防止のための被膜用として用いるシールコート塗料は、規格では塩化ビニル重合物・アクリル系重合物となっており、湿潤養生の完了した後、表面の粉塵・異物を清掃した上へスプレーまたははけ塗りで100g/m²程度の均一な塗装を施すものである。

モルタルライニングは乾燥後、微小なクラックを発生することがあるが、石灰分の渗出により自閉する作用がある。また通水後モルタルライニングのCaによるアルカリによって長期間防食され、一般の塗装のごとく、錆こぶの発生による流速係数の低下は認められない。



2. 外面塗装

使用上有害な成分を含まないもので、乾燥 後は水に溶けず、かつ水質に悪影響を与えな い塗料を用いてスプレーまたははけ塗りする。 塗料としては、

- (1) 瀝青質にエポキシ樹脂を加えて耐食性を 向上したもの。(JIS K 5664タールエポキ シ塗料の3種相当品)
- (2) 合成樹脂に適当な顔料を添加して耐食性の向上をはかったもの。
- (3) また最近では、Znの陰極防食作用を利用したジンクリッチペイントを下塗りし、さらにその不必要な消耗を防ぐために合成樹脂塗料を上塗りし、耐食性向上したもの。などがある。

3. 異形管塗装

異形管は一般に瀝青質塗料が用いられてきたが、最近では赤水対策として直管と同様の防食性を要求されており、瀝青質塗料よりも防食性に優れた5.7.2①の塗料が主に用いられている。さらに恒久的な赤水対策として、

次に記述する方法が現在実用化されている。

(1) モルタルライニング

現在でも、一部についてはモルタルライニングが施されているが、これは中・大口径のものについてハンドライニングが行われている。最近では異形管の特殊スピンナーによる遠心力吹付け工法も開発されており、コスト面でも有利なことからすでに実用化されている。

(2) タールエポキシ樹脂塗料塗装(JWWA K 115)

エポキシ樹脂30%以上・石炭系ビチュメン・硬化剤および顔料よりなる塗料を十分清掃した鉄面へスプレーまたははけ塗装する。一般に塗膜の厚さは0.3mm以上で規定されている(3) エポキシ樹脂粉体塗装(JDPA Z 2006)

エポキシ樹脂粉体塗料は、溶剤をまったく含まないエポキシ樹脂基材を固形状硬化剤とともに珪石粉やチタン白・カーボンブラックなどの顔料と配合して粉末にしたものである。揮発成分や水溶性成分をまったく含まないため水質に悪影響を及ぼさず、その塗膜の機械的性質も優れており、密着力・耐衝撃性・耐摩耗性・可とう性・硬度など優れた性能を持っている。

粉体塗装の工程は、あらかじめ 250℃程度に加熱された鉄管に約6~9万ボルトの電界を通って荷電されたエポキシ粉体塗料が静電的に自動的に吸引・塗着される。塗布された粉体塗料は約100℃の温度で溶融するので、鉄管の熱により溶融して連続塗膜を形成する。さらに粉体塗料は鉄管の保有熱により 200℃以上の温度にまで達し、その後鉄管の保有熱で熱硬化する。

本塗装法は、小口径異形管の内面塗装法として認識されはじめ、現在メーカー側においても生産体制を整えつつあるが、外面塗装に対しても適応性がある。かつまた直管についてもその特性を生かして適用されており、今後の進展が期待される。現在呼び径75~800mmが実用化されており、日本水道協会でも規格化が進められている。

西山利夫編著「配水管」より転載