練混ぜ水に海水を用いた 混合セメント中の鉄筋腐食に 関する研究

> 東京工業大学 理工学研究科 大即信明



既往の研究:港湾技研

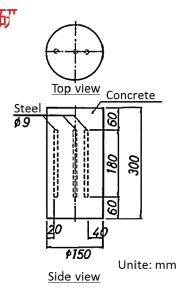
干満帯での20年暴露試験

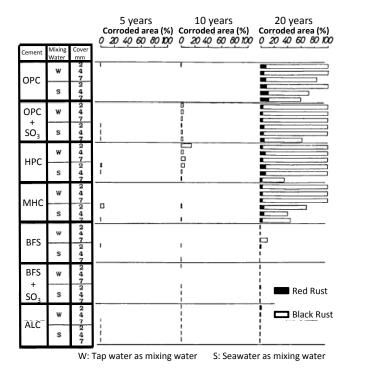
海水練り、水道水練り

2cm, 4cm, 7cm

普通ポルト、中庸熱ポルト 高炉セメント、アルミナセメント

石膏量





主な結論

- 1.20年では、ポルトランドセメント中の鉄筋腐食が高炉セメント中よりも多い。
- 2. 5年では、海水練りに腐食が認められる。
- 3.20年でかぶりの影響も認められる。

(潜伏期(腐食開始までの期間)では、水道 水が勝り、腐食し始めてからは、海水が勝 る。)

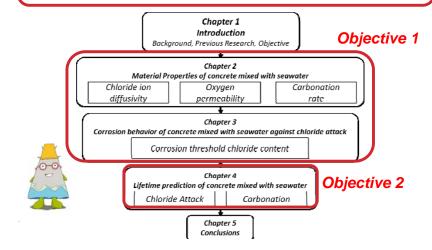
2. 海水練りコンクリート(モルタル)の物性

- ✓ Chloride ion diffusivity (塩化物イオンの拡散)
- ✓ Oxygen permeability(酸素の拡散)
- ✓ Carbonation rate(中性化の速度)

1. 本研究の目的

1. 高炉セメントを用いた海水練りコンクリート(モルタル)の物性および内部鉄筋 の腐食性状の把握

2. 塩害あるいは中性化を受ける高炉セメントセメントを用いた海水練りおよび水道水練り鉄筋コンクリート(モルタル)の寿命予測-潜伏期および進展期-



供試体

B(BFS): 高炉セメント(B40:置換率40%)、OPC:普通ポルト

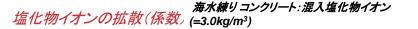


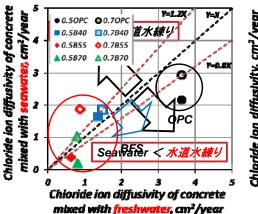
<u>酸素の拡散</u>
モルタル
• 養生: 湿潤養生
Surface of Mortar
Reinforcement
Epoxy coated #1.3 × Tilcon 4 n4 × 16 cm

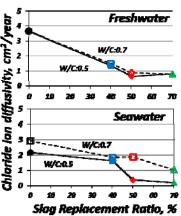
Water Gement ratio	BFS replacement ratio, %	Mixing water
0.5	O(OPC)	Freshwater
	U(UPU)	Seawater
	40(B40)	Freshwater
		Seawater
	55(B55)	Freshwater
		Seawater
	70(B70)	Freshwater
		Seawater
0.7	0/0001	Freshwater
	O(OPC)	Sommetor
	40(B40)	Freshwater
		Seawater
	EE/DEE1	Freshwater
	<i>55(B55)</i>	Seawater
	70/0.701	Freshwater
	70(B70)	Seawater

8

- 8



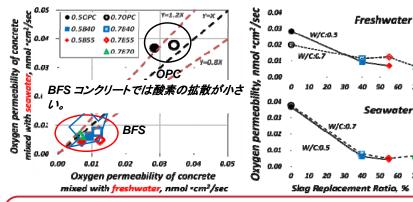




<u>塩化物イオンの拡散</u> ✓ 水道水練り ≧ 海水練り

✓OPC > BFS

酸素の拡散



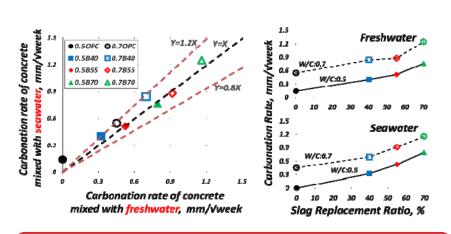
酸素の拡散

✓ 水道水練り≒海水練り(OPC)

✓ 水道水練り ≧海水練り(BFS)

✓OPC > BFS

中性化の速度

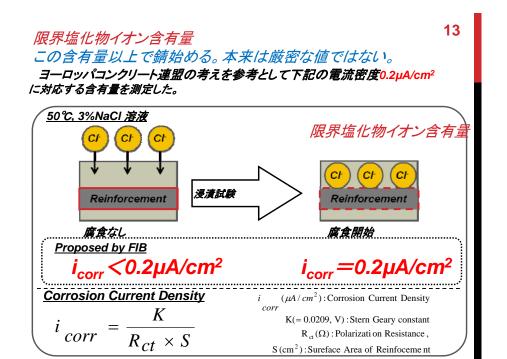


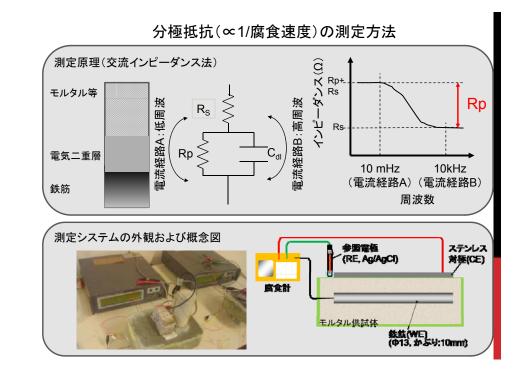
<u>中性化の速度</u> ✓ 水道水練り≒ 海水練り

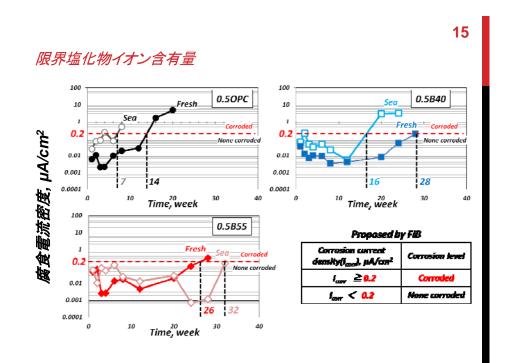
✓OPC < BFS

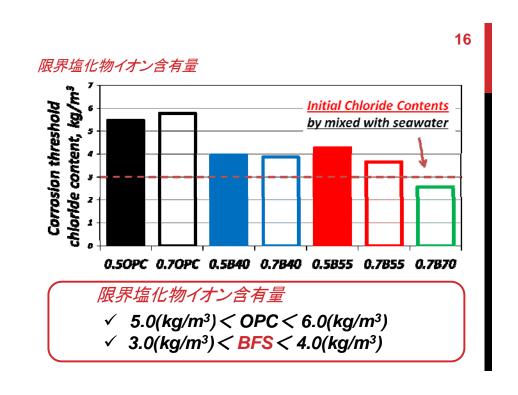
3. 塩害を受ける海水練りコンク リート(モルタル)中の鉄筋腐食の 状況

✓ 限界塩化物イオン含有量 (この含有量以上で鋳始める。本来は 厳密な値ではない。)





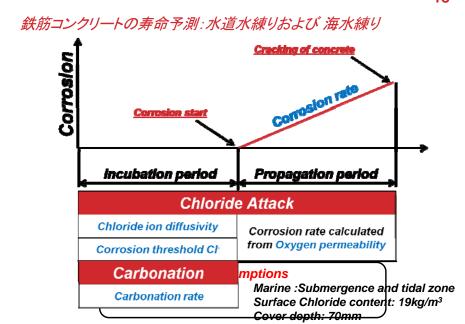


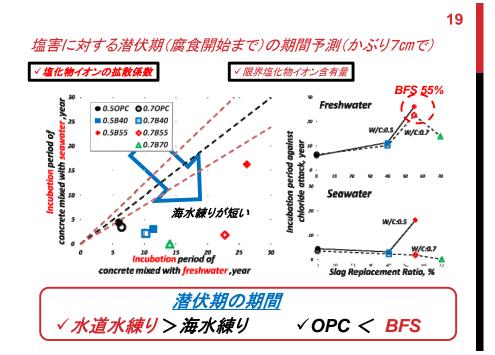


4. 寿命予測 普通ポルトvs高炉 海水練りvs水道水練り

√ 塩害

✓ 中性化





腐食ひび割れ発生時の腐食量の算定

横関らの式

 $W_{cr} = -1.841 \varphi(\varphi - 8.661) + 145.1 \alpha^{-1.194} + 3809 A^{-0.8351} + 10.60 X$

72.30

W_{cr}: 腐食ひび割れ発生時の鉄筋腐食生成物量(mg/cm²)

Φ: クリープ係数

α:体積膨張率(通常は3.2)

A: 腐食角度(通常は360°)

Xは形状関数(かぶり/鉄筋径)



簡略式

鳥取らの式

 $W_{cr}=10(c/\phi)$

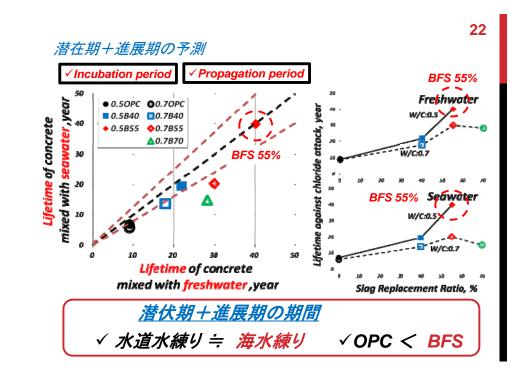
C: かぶり(mm)

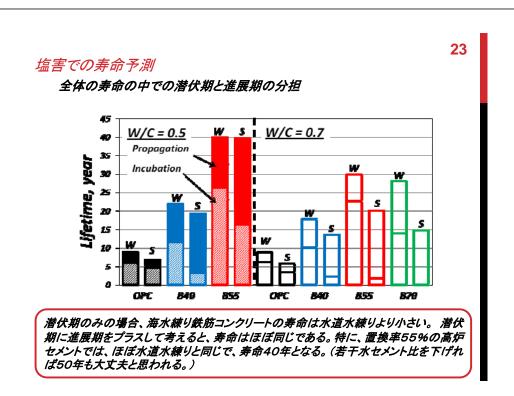
Φ: 鉄筋径(mm)

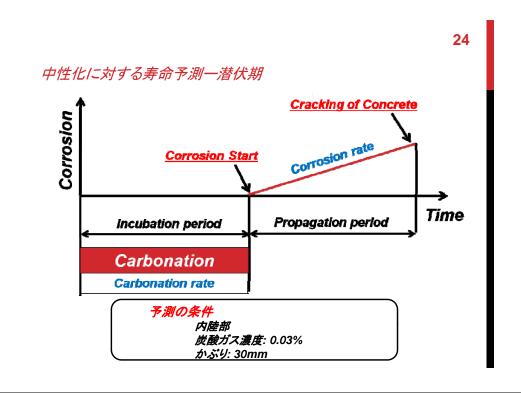
かぶり70mm, 鉄筋径13mmの場合

鉄筋腐食生成物量

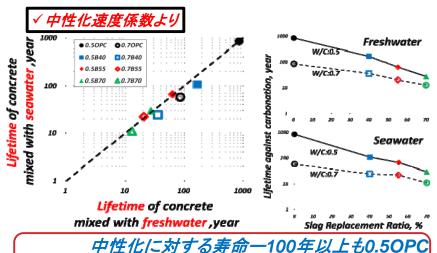
 $W_{cr} = 10 \times (70/13) = 53.8 \text{mg/cm}^2$





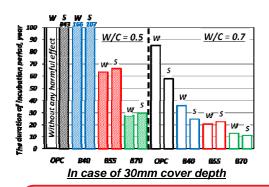


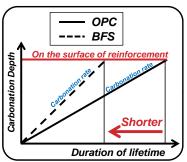
中性化での寿命予測



✓ 水道水練り ≒海水練り

中性化に対する寿命予測





海水練りと水道水練りの違いは大きくないが、むしろ、BFSの置換率が大きいと寿命は小さくなる。

5 章

✓ OPC > BFS

結論

CHAP.5 CONCLUSIONS

- 1. 塩化物イオンの拡散係数は、海水練りのものの方が、水道水練りのものよりも小さい。
- 中性化速度係数は、海水練りと水道水練りのものはほぼ同じ である。酸素拡散係数は、高炉セメントを用いたものの方 が普通ポルトのものより小さい。
- 2. 塩害で潜伏期+進展期を寿命と考えた場合、水道水練りと 海水練の寿命はほぼ同じである。特に、置換率55%BFSセ メントでは、いずれも寿命40年程度である。

中性化で潜伏期を寿命と考えた場合、水道水練りと海水練り はほぼ同じである。BFSセメントを用いると不利である。

28

concrete material.

2 9

CF

CHAP.1 INTRODUCTION
CHLORIDE IMMOBILIZATION

3

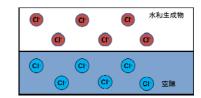
Concrete mixed with 海水練り have

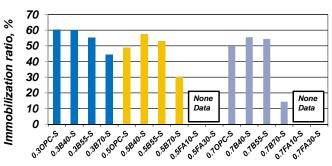
Country	Limiting Value, kg/m ³
Japan •	0.30
United States of America	0.13 - 0.17
Germany —	0.03
United Kingdom ₩	0.34

about 3.0 (kg/m³) chloride ion contents.

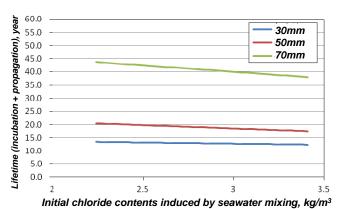
In case of concrete industry, 海水練り should be applied as

* Cl⁻ in concrete: 19000ppm, W/C:0.5, unit water content: 171 kg/m³





LIFETIME IS VARIED CHLORIDE ION CONCENTRATION IN 海水練り



W/C=0.5 BFS 55%

CHAP.2 MATERIALS PROPERTY

Chloride ion diffusivity

✓ 水道水練り ≧ 海水練り

✓OPC > BFS

> To predict incubation period against chloride attack(Chap.4)

Oxygen diffusivity

✓ 水道水練り≒海水練り(OPC)

✓OPC > BFS

✓ 水道水練り ≧海水練り(BFS)

To predict propagation period against chloride attack(Chap.4)

Carbonation rate

✓ 水道水練り≒海水練り

✓ OPC < BFS

To predict lifetime against carbonation(Chap.4)

32