ANÁLISE DE MANIFESTAÇÕES PATOLÓGICAS EM ESTRUTURAS DE CONCRETO ARMADO EM AMBIENTE AGRESSIVO: ESTUDO DE CASO

LAGARES, BÁRBARA FERNANDES PORTO

Profissão: Engenheira Civil

Instituição: Centro Universitário Uninovafapi

Estado: Piauí; País: Brasil

e-mail: eng.barbaraporto@gmail.com

FERNANDES, JOSÉ FELIPE G. MEDEIROS

Profissão: Engenheiro Civil

Instituição: Centro Universitário Uninovafapi

Estado: Piauí; País: Brasil

e-mail: jffernandes000@gmail.com

FERREIRA, CAROL CHAVES MESQUITA E

Profissão: Engenheira Civil

Instituição: Centro Universitário Uninovafapi

Estado: Piauí; País: Brasil

e-mail: carol_arqeng@yahoo.com.br

BITENCOURTE, FRANCISCO CARLOS LOPES

Profissão: Engenheiro Civil

Instituição: Centro Universitário Uninovafapi; UFG

Estado: Piauí; País: Brasil

e-mail: carlosbitencourte@gmail.com

VELOSO, THAIS SILVA

Profissão: Engenheira Civil

Instituição: Unyleya; FAESF

Estado: Piauí; País: Brasil

e-mail: thaisveloso.eng@gmail.com

RESUMO

Este trabalho tem como objetivo identificar as manifestações patológicas mais recorrentes em uma estrutura de concreto armado localizada próxima ao mar no estado do Piauí. Este estudo de caso é de caráter qualitativo em um auditório inativo. Possui também natureza descritiva e exploratória. Analisou-se a alcalinidade e a presença de íons cloreto nos pilares e vigas. Os resultados de laboratório para quantificação de cloretos em alguns dos pilares foram feitos na Universidade Federal do Piauí com o auxílio de um profissional da área. Nos pilares estudados em campo, as armaduras estavam expostas, os cobrimentos dos pilares estavam destacados, o aço da estrutura inteira estava corroído devido à quebra da camada passivadora, as bases dos pilares estavam degradadas, as vigas da fachada oeste estavam em um estado tolerável, porém as da fachada leste estavam em estado crítico. Nos corpos de prova retirados de alguns pilares, a presença dos íons cloreto ultrapassava o permitido por norma. A estrutura sofre por uma falta de manutenção periódica, por conta do descuido causado pela sua inatividade, que acarretou na redução da sua vida útil. A presença de íons cloreto nos pilares agregada a um pequeno cobrimento executado nos pilares confirma a penetração da maresia no concreto que avançou até a armadura. A tensão causada no aço permite a manifestação de trincas e fissuras na superfície facilitando ainda mais a entrada de agentes externos. Dessa forma, a entrada do gás carbônico por essas aberturas possibilitou a redução da alcalinidade do concreto ocasionando a quebra da camada passivadora do aço e posteriormente no avanço incontrollável da corrosão.

Palavras-chave: Manifestações Patológicas, Maresia, Corrosão, Manutenção.

ABSTRACT

This paper aims to identify the most recurrent pathological manifestations in a reinforced concrete structure located near the sea in the state of Piauí. This case study is qualitative in an inactive auditorium. It also has a descriptive and exploratory nature. The alkalinity and the presence of chloride ions in the columns and beams were analyzed. Laboratory results for chloride quantification in some of the pillars were made at the Federal University of Piauí with the help of a professional in the area. In the field studied pillars, the reinforcement was exposed, the pillar coverings were detached, the steel of the entire structure was eroded due to the break of the passivating layer, the pillar bases were degraded, the west facade beams were in a tolerable state, but those on the east facade were in critical condition. In specimens removed from some pillars, the presence of chloride ions exceeded what is normally allowed. The structure suffers from a lack of periodic maintenance, due to the carelessness caused by its inactivity, which resulted in the reduction of its useful life. The presence of chloride ions in the columns added to a small covering made in the columns confirms the penetration of the salt spray into the concrete that has advanced to the reinforcement. The tension caused in the steel allows cracks and cracks to appear on the surface making it even easier for external agents to enter. Thus, the

entry of carbon dioxide through these openings made it possible to reduce the alkalinity of the concrete causing the breakdown of the passivating layer of steel and subsequently the uncontrollable advance of corrosion.

Keywords: Pathological manifestations, Maresia, Corrosion, Maintenance.

1. INTRODUÇÃO

Segundo Helene (1992), a vida útil de uma obra está diretamente ligada ao bom andamento das etapas necessárias para toda construção: planejamento, projeto, fabricação de materiais e componentes fora do canteiro, execução propriamente dita e o uso, que envolve a operação de manutenção tanto preventiva como corretiva.

Conforme a norma brasileira 6118 (ABNT, 2014), o concreto presente nas estruturas deve atender a três aspectos: capacidade resistente, durabilidade e desempenho em serviço. Existem condições mínimas de execução que visam a boa qualidade do concreto como, também, a proteção de sua armadura contra agentes físicos, biológicos e químicos. Estas técnicas construtivas evitam patologias decorrentes das características do local onde está sendo construído (BRANDÃO, 1998).

Para evitar a ação de agentes externos que prejudicam a estrutura de concreto armado, assim como em qualquer outro tipo de estrutura, existem algumas determinações quanto à espessura do concreto – que servirá como capa de proteção física à armadura, conforme a NBR 6118. Elas são estabelecidas em classes de agressividade de I a IV, conforme o nível da agressão. Em regiões litorâneas, esta classe é definida no nível III, quando a estrutura não recebe respingos da maré, o que acarreta um cobrimento de 40 milímetros. Porém, quando ocorre a presença dos respingos, a classe de agressividade torna-se de nível IV, recebendo um cobrimento de 50 milímetros, conforme estabelece a NBR 6118 (ABNT, 2014).

Os ambientes agressivos tendem a ter um alto teor de sais nas camadas de solos presentes na região que acarretam falhas, principalmente, em fundações. A baixa consistência das areias litorâneas impossibilita uma estabilidade das edificações, e, desse modo, o aparecimento de trincas e fissuras decorrentes do recalque das fundações são bem evidentes (MILITITSKY, CONSOLI E SCHANID, 2008).

Portanto, pensou-se em explorar as manifestações patológicas recorrentes nas estruturas de concreto armado em uma edificação litorânea do Piauí. Com isso, chega-se à seguinte problematização: Quais as manifestações patológicas mais abrangentes em ambientes agressivos com as características do estudo de caso? Qual a importância de um cobrimento dimensionado corretamente e bem executado em ambientes onde o ataque marítimo é significativo?

2. REFERENCIAL TEÓRICO

2.1 Concreto e Armadura

Segundo material mais consumido do mundo, perdendo apenas para a água, o concreto é um material formado por cimento, agregados (grãos e miúdos), água e, em algumas situações, aditivos. O concreto possui propriedades mecânicas capazes de resistir à compressão, mas não tanto em relação à tração, por isso a necessidade de um elemento que resista a este tipo de esforço: a armadura. As estruturas de concreto devem ser plenas em sua utilização para a qual foi projetada, não oferecendo riscos de ruptura, sem danos que comprometam a estrutura e capazes de resistir aos fatores ambientais, nesse caso, a agressividade do ambiente litorâneo (ABNT, 2014).

O ambiente litorâneo possui dois mecanismos preponderantes de deterioração da armadura: por ação do gás carbônico ao penetrar no concreto e alcançar a armadura, desencadeando a despassivação por carbonatação; e pelo elevado teor de íons cloreto no ar (ABNT, 2014). É muito comum apresentar corrosão na armadura, causando muitos prejuízos e tendo uma recuperação dispendiosa e de execução complicada. Conhecer a causa de patologias que atinjam a armadura pode evitar sua manifestação. A corrosão da armadura ocorre por um efeito pilha, de forma que o aço é substituído por ferrugem, tornando-o fraco em relação a sua resistência mecânica (MENDES, 2018).

2.2 O concreto armado em ambiente agressivo

As ondas marinhas retiram sais do mar que são transportados pelo ar. Elas conseguem percorrer longas distâncias e se depositam sobre o concreto na forma de gotas de água. Os íons cloretos são muito pequenos e possuem grande mobilidade dentro do concreto. O princípio é evitar ou diminuir a contaminação da estrutura: através da posição e localização da obra em relação a orla e/ou uso de materiais mais resistentes a agressividade do ambiente, como concretos mais impermeáveis, concretos com baixa relação água-cimento, aditivos que reduzem a porosidade do

concreto, inibidores químicos que protegem a armadura da corrosão, revestimentos impermeáveis, protetores contra penetração de cloreto na superfície do concreto (HELENE, 1986).

2.3 Patologias no concreto armado

Origens e causas de defeitos nas construções civis são estudadas pelas patologias nas estruturas de concreto. Os problemas patológicos têm manifestações características e através delas, pode-se prever a procedência e as consequências de sua manifestação. Os sintomas mais comuns de acontecerem em estruturas de concreto são as fissuras, as eflorescências, as flechas excessivas, as manchas aparentes no concreto, os ninhos de concretagem e a corrosão das armaduras, sendo esta última mais incidente em edificações litorâneas devido à maré (HELENE, 1992).

O processo construtivo tem cinco etapas: planejamento, projeto, fabricação de materiais, execução e uso. As quatro primeiras duram 2 anos ou menos, enquanto o uso dura 50 ou mais anos. A maioria dos problemas patológicos se manifestam na fase de execução e uso. Diagnosticar adequadamente pode indicar em que etapa do processo construtivo originou a patologia (HELENE, 1992).

2.3.1 Carbonatação

Segundo Gentil (2007), a carbonatação ocorre devido à redução do pH em uma estrutura e pode ser possibilitado pela penetração do gás carbônico (CO_2) no concreto através dos poros na superfície, que reage com o hidróxido de cálcio, $\text{Ca}(\text{OH})_2$, presente na composição do cimento, gerando carbonato de cálcio, conforme a reação (1) abaixo:

Gentil (2011) relata que o carbonato de cálcio, CaCO_3 , tem um pH menor que 7, caracterizando uma substância ácida e, ao entrar em contato com o concreto, que tem pH básico (entre 12,5 e 13,5), ocorre um processo de quebra da camada passivadora do aço. Este processo de redução de alcalinidade é chamado de carbonatação que desencadeia uma série de manifestações nas estruturas. Uma delas é a quebra da camada passivadora do aço e, quando ocorre, permite a sua exposição ao ambiente de forma generalizada.

Para Gentil (2007), o processo de carbonatação pode, também, ocorrer através da reação do gás carbônico (CO_2) com a água presente ou no concreto (presente no processo de molhagem da argamassa) ou provinda do ambiente, aparente na superfície do concreto. Esta reação resulta na produção do ácido carbônico (H_2CO_3):

O baixo pH desta nova substância acelera o processo de quebra da camada passivadora do aço e, quando entra em reação com o hidróxido de cálcio, $\text{Ca}(\text{OH})_2$, resulta na produção, também, do carbonato de cálcio (CaCO_3), causando o mesmo processo de carbonatação:

O diagnóstico para este processo é feito através de um teste que utiliza a fenolftaleína, líquido incolor, que acusa a alcalinidade da estrutura (ANDRADE, 1992). Após a sua aplicação na superfície do concreto, a coloração avermelhada se apresenta nos locais onde o pH aproxima-se de 12,5. A sua permanência incolor confirma a redução do pH que acarreta a manifestação da carbonatação. Este tipo de patologia é bastante comum em bases de pilares no subsolo por conta da umidade e pela urina humana que apresenta cloreto de amônio (GENTIL, 2007), e em locais onde há o tráfego de veículos que emitem gás carbônico.

2.3.2 Íons cloreto

Em locais litorâneos é bastante comum a ocorrência da corrosão em estruturas de concreto armado devido ao alto teor salino provindo da névoa salina (ANDRADE, 1992). Os íons cloreto presentes no ambiente, ao entrar em contato com a água nas superfícies do concreto, formam moléculas de ácido clorídrico (HCl) que, por ter um pH baixo – substância ácida, reduzem o pH do concreto. Dessa forma a camada passivadora do aço é quebrada e a corrosão se manifesta na armadura. Segundo Alves (1993), a corrosão no aço é acelerada quando há presença de íons cloreto, que reagem com o ferro presente nas armaduras resultando em cloretos férricos:

Esta molécula de cloreto férrico entra em reação com a água, presente nas estruturas, produzindo hidróxido de ferro, precipitando novamente o cloreto, tornando esta reação um ciclo.

Diferentemente do processo de carbonatação, a presença dos íons cloreto na corrosão é uma manifestação patológica pontual. Quando o cloreto entra na reação, ele mesmo é precipitado (GENTIL, 2007). Por este motivo, este ataque que facilita a corrosão é chamado de localizada ou pontual. Dentre todas as formas de corrosão, esta é a mais agressiva e mais comum nas edificações (ANDRADE, 1992).

2.3.3 Corrosão

Para Gentil (2011), uma manifestação patológica muito indesejada em qualquer tipo de estrutura é a corrosão, que se caracteriza pela deterioração - geralmente de uma peça metálica - de uma peça estrutural e é causada por agentes externos que agredem a sua resistência como, também, acarreta um gasto muito alto com a sua recuperação.

Existem três tipos de ocorrência de corrosão: eletroquímica (quando há presença de água nos metais), química (quando há presença de algum agente químico responsável pela deterioração) e eletrolítica (quando ocorre a aplicação externa de uma corrente elétrica). A corrosão, em construções civis, é muito comum nas peças de aço - sendo esta do tipo eletroquímica - mas também é recorrente em peças de concreto se não forem tomadas as devidas precauções previstas por norma.

Em regiões onde ocorre um ciclo de molhagem e secagem alternadas do concreto, a corrosão tem um aumento na sua velocidade de deterioração, que agregado à variação de temperatura como, também, na redução do pH da estrutura, destroem a camada passivadora do aço. Por este motivo, regiões litorâneas sofrem com mais frequência a este tipo de ataque (ALVES, 1993).

A presença da água, o tipo do solo presente, a incidência de gases, produtos químicos, e até mesmo a atmosfera, são os meios corrosivos mais frequentes. Ataques realizados pelo alto teor salino só são possíveis por conta da atmosfera que realiza o transporte destes íons para a região costeira através de ventos, chuvas e ondas (GENTIL, 1982). A maresia tem um poder corrosivo muito grande que, quando ataca a armadura, pode comprometer a estrutura (HELENE, 1986).

Os poros presentes no concreto permitem a penetração de substâncias líquidas, sólidas e gasosas, tornando-o permeável - facilitando ainda mais a corrosão (ANDRADE, 1992).

A principal preocupação em proteger a armadura é evitar a corrosão para que a resistência do aço não seja comprometida. Uma das formas de proteção física é no aumento de uma camada protetora que reduz o avanço de agressores até a armadura. Esta camada, chamada de cobrimento, é dimensionada devido à classe de agressividade do ambiente, podendo variar entre 20 a 55 milímetros (ABNT, 2014).

Segundo a norma, NBR 6118/14, que estabelece os parâmetros para a confecção do concreto armado, as estruturas devem conter uma camada de concreto que dificulte a penetração de substâncias providas do meio externo, servindo como uma barreira física. Fatores como a composição do cimento, a capacidade de penetrabilidade de água no concreto, a concentração de gás carbônico emitido no ar, respingos de maré que atingem as estruturas, entre outros, podem estar relacionados com a forma de corrosão que se manifesta (HELENE, 1992). As duas principais formas que favorecem a manifestação de corrosão são a carbonatação e o ataque por íons cloretos, mencionados anteriormente.

A boa relação entre o concreto e o aço é devido a um coeficiente de dilatação de ambos muito próximos um do outro, porém, a interação química entre os mesmos possibilita uma alcalinidade que garante a existência da camada passivadora, esta que protege a armadura presente da corrosão (ANDRADE, 1992).

3. METODOLOGIA

Este tópico tem como finalidade descrever a metodologia de estudo que foi aplicada no trabalho, como também no detalhamento do levantamento de dados característicos do local escolhido para estudo. Esta pesquisa se classifica como qualitativa visto que as manifestações patológicas necessitaram de uma análise prévia para que ocorresse uma avaliação de cada caso encontrado. Foram coletados dados no campo que serão avaliados e solucionados da forma mais correta para cada situação, sendo desenvolvidos através de uma revisão bibliográfica e estudo de caso.

3.1 Objeto de estudo

O Balneário Atalaia, localizado na cidade de Luís Correia – Piauí, é um local ativo e recebe funcionários de diversos órgãos do Estado do Piauí para hospedagem, principalmente no período de férias. Sua construção foi iniciada no ano de 1989 quando o governador do Estado ainda era Alberto Silva. O complexo é composto por 5 (cinco) edifícios para hospedagem, uma recepção, um restaurante, uma piscina e um auditório (Figura 1) - este que foi objeto do estudo deste trabalho.

Figura 1: Fachada oeste do auditório

Segundo informações de funcionários do balneário, a última manutenção realizada nas áreas comuns do complexo, incluindo a do auditório, foi realizada há mais de dez anos. As estruturas próximas ao auditório estão sofrendo, também, com as manifestações patológicas decorrentes das falhas construtivas, e não obtiveram nenhum tipo de vistoria para a avaliação de reforço, reparo ou manutenção previsto por norma. A Figura 2, abaixo, mostra o esquema das estruturas de concreto armado do auditório.

Figura 2: Esquema das estruturas de concreto armado do auditório

O local estudado é composto por 16 pilares com seção transversal de 31cm x 31cm (Figura 3), de aproximadamente 3 metros, e 16 vãos de vigas com seção transversal de aproximadamente 14cm x 60cm (Figura 4). Utilizou-se de números e letras para identificar cada um deles no estudo de campo e fez-se as devidas anotações da descrição do local onde cada um se encontrava para análise de dados com o intuito de juntar todas as informações necessárias para o estudo.

Figura 3: Identificação dos pilares (31cmx31cm) do auditório

Figura 4: Identificação dos vãos das vigas (14cmx60cm) do auditório

Por conta da homogeneidade dos resultados encontrados quantos às manifestações patológicas previstas nas superfícies, foram escolhidas apenas algumas das estruturas analisadas para o preenchimento do checklist (item 3.2) com a intenção de simplificar os resultados encontrados. Entretanto, esta escolha não foi elaborada aleatoriamente. Decidiu-se que os pontos estratégicos seriam aqueles que apresentaram resultados diferentes vistoriados em campo, e deveriam levar em consideração a posição geográfica da estrutura referente aos ataques externos tanto do vento como do sol. Desse modo, escolheu-se os pontos extremos do auditório onde as incidências do vento e dos raios solares são diferentes e, portanto, influenciaram os resultados dos pilares. Portanto, escolheu-se os pilares: 1, 2, 15 e 16. Já os vãos das vigas foram escolhidos conforme a diferença de resultados colhidos e analisados em campo. Com isso, os vãos escolhidos foram: 1(a), 2(a), 2(e) e 2(f), conforme Figura 5. Devido o limite de páginas do artigo, serão mostrados o check-list do Pilar 1 e da Viga 1 (a).

Figura 5: Estruturas selecionados para preenchimento do checklist

Classificou-se o local onde cada manifestação patológica se encontra devido a sua agressividade, disposto no Quadro 1.

Quadro 1: Nível de agressividade das manifestações patológicas

NÍVEL SATISFATÓRIO	Sem manifestações patológicas
NÍVEL TOLERÁVEL	Poucas manifestações patológicas
NÍVEL ALERTA	Mancha de corrosão da armadura, desagregação por ataque químico, destacamento localizado no elemento, exposição da armadura no elemento.
NÍVEL CRÍTICO	Fissuração, destacamento generalizado no elemento, exposição da armadura generalizada, redução na secção da armadura.

3.2 Check-list

Foi elaborado um check-list (Figura 6) para identificação dos elementos estruturais.

IDENTIFICAÇÃO DA ESTRUTURA			
Neste campo serão dispostas as fotografias retiradas em campo para uma melhor visualização das patologias nos locais específicos.			
Descrição do local e da estrutura	Neste campo será descrito o local onde a estrutura se encontra e algumas informações pertinentes quanto ao seu estado	Localização na planta Em miniatura, será disposto neste campo o esboço da planta do auditório indicando em qual local a estrutura analisada está disposta.	
	Fenolftaleína		Neste campo será descrito o resultado após aplicação do indicador de pH na estrutura de concreto.
	Nitrato de prata		Neste campo será descrito o resultado após a aplicação de nitrato de prata na estrutura de concreto.
	Cobrimento		Neste campo será descrito o cobrimento da estrutura analisado em campo.
	Neste campo será descrito o nível de agressividade da estrutura analisada em campo pelos autores.		

Figura 6: Check-list para identificação dos elementos estruturais e das patologias

4. RESULTADOS

O teste com a fenolftaleína, indicador ácido-base, quando realizado, mostrou a redução do pH em todas as estruturas, o que garante a quebra da camada passivadora que protege o aço. O teste com nitrato de prata AgNO_3 , quando aplicado nas estruturas, mostrou a precipitação dos cloretos presentes, confirmando o alto teor de cloretos nas superfícies. As estruturas, como um todo, do local de estudo estavam em um nível crítico e com indícios de uma má execução de reparo estrutural.

Descrição do local e da estrutura	Neste campo será descrito o local onde a estrutura se encontra e algumas informações pertinentes quanto ao seu estado	Localização na planta
Fenolftaleína	Neste campo será descrito o resultado após aplicação do indicador de pH na estrutura de concreto.	Em miniatura, será disposto neste campo o esboço da planta do auditório indicando em qual local a estrutura analisada está disposta.
Nitrato de prata	Neste campo será descrito o resultado após a aplicação de nitrato de prata na estrutura	

4.1 Check-List Preenchidos

Os resultados presentes neste trabalho foram coletados no dia 14 de setembro de 2019 pelos autores deste trabalho. Seguindo o planejamento elaborado previamente, registrou-se imagens com uma câmera fotográfica dos pilares e das vigas, aplicou-se a fenolftaleína e o nitrato de prata nas regiões onde as armaduras estavam expostas e mensuramos os cobrimentos possíveis. Com isso, preencheu-se o check-list dos pilares e vigas que obtiveram os resultados mais divergentes quanto aos dados coletados e foram dispostos neste item com as características encontradas. Através dos resultados obtidos, e das análises feitas em campo, percebeu-se a agressividade da maresia agregada ao vento nas estruturas de concreto. O vento segue fluxo vindo da região nordeste indo para a sudeste. Portanto, toda a fachada leste, que recebe o vento mais diretamente, obteve uma maior manifestação de patologias.

As superfícies nesta fachada estavam mais corroídas, com perda de seção da armadura, presença de fissuras mais evidentes e manchas de umidade. Já a fachada oeste estava menos degradada e com menos evidências de fissuras. Todos os pilares estavam com armaduras expostas e cobrimentos destacados na altura das suas bases. Porém, os pilares da fachada leste obtinham as exposições de armaduras e destacamentos do cobrimento na sua superfície inteira. As vigas da fachada oeste estavam em situações toleráveis, sem exposição de armadura, com a presença de algumas fissuras localizadas na altura do cobrimento inferior da viga. As vigas da fachada leste estavam em situação crítica, com manchas de umidade, manchas de corrosão e exposição de armadura. A expansão da armadura, causada pelo produto da corrosão, ocasiona em um esforço maior que a resistência do concreto, por isso o aparecimento dessas fissuras foi evidenciado.

A seguir, estão apresentados os check-list do Pilar 1 (Figura 7) e da Viga 1 (a) (Figura 8).

PILAR 1		
<p>FIGURA I</p>		<p>FIGURA II</p>
<p>FIGURA III</p>		<p>FIGURA IV</p>
Descrição do local e da estrutura	Fachada norte recebe grande incidência de vento. Há presença de materiais orgânicos na base. Recuperação estrutural realizada há mais de 10 (dez) anos. Presença de trincas de deslocamento do cobrimento.	Localização na planta
Fenolftaleína	Redução do pH do concreto (FIGURA IV)
Nitrato de prata	Houve precipitação dos cloretos	
Cobrimento	2 (dois) centímetros (FIGURA II)	
NÍVEL CRÍTICO		

Figura 7: Check-list de identificação do Pilar 1

VIGA 1(a) – FACHADA OESTE		
<div style="display: flex; justify-content: space-around;"> <div style="text-align: center;"> <p>FIGURA I</p> </div> <div style="text-align: center;"> <p>FIGURA II</p> </div> </div> <div style="display: flex; justify-content: space-around; margin-top: 10px;"> <div style="text-align: center;"> <p>FIGURA III</p> </div> <div style="text-align: center;"> <p>FIGURA IV</p> </div> </div>		
Descrição do local e da estrutura	Presença de duas fissuras localizadas na altura do cobrimento inferior da viga. Uma com abertura de 0,5mm (Figura III) e outra com abertura de 1,4mm (Figura II). Superfície da viga está localizada na fachada oeste, onde a incidência de vento é baixa.	Localização na planta
Fenolftaleína	Redução do pH do concreto
Nitrato de prata	Houve a precipitação dos cloretos	
Cobrimento	Não foi mensurado	
NÍVEL TOLERÁVEL		

Figura 8: Check-list de identificação da viga 1(a)

4.2 Mapeamento das manifestações patológicas

As manifestações patológicas encontradas em campo de todos os pilares foram dispostas no Quadro 2, abaixo.

Quadro 2 – Mapeamento das manifestações patológica nos pilares

Pilares	Cobrimento	Precipitado com AgNO ₃	Teste com fenolftaleína	Armaduras expostas	Nível de agressividade
Pilar 1	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 2	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 3	2,0	Sim	Incolor	Sim	Alerta
Pilar 4	1,5	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 5	2,0	Sim	Incolor	Sim	Alerta
Pilar 6	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 7	2,0	Sim	Incolor	Sim	Alerta
Pilar 8	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 9	2,0	Sim	Incolor	Sim	Alerta
Pilar 10	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 11	2,0	Sim	Incolor	Sim	Alerta
Pilar 12	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 13	1,5	Sim	Incolor	Sim	Alerta
Pilar 14	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico
Pilar 15	2,0	Sim	Incolor	Sim	Alerta
Pilar 16	2,0	Sim	Incolor	Sim	Crítico

As manifestações patológicas encontradas em campo de todos os vãos das vigas foram dispostas no Quadro 3. No mapeamento das vigas analisadas em campo, o cobrimento não foi mensurado pela falta de equipamentos, porém, em alguns pontos pôde-se notar um cobrimento insuficiente para a proteção das armaduras.

Quadro 3: Mapeamento das manifestações patológicas nos vãos das vigas

Vigas	Precipitado com AgNO ₃	Teste com fenolftaleína	Armaduras expostas	Trincas e Fissuras	Nível de agressividade
1(a)	Sim	Incolor	Não	Sim	Tolerável
1(b)	Sim	Incolor	Não	Não	Tolerável
1(c)	Sim	Incolor	Não	Não	Tolerável
1(d)	Sim	Incolor	Não	Não	Tolerável
1(e)	Sim	Incolor	Não	Não	Tolerável
1(f)	Sim	Incolor	Não	Não	Tolerável
1(g)	Sim	Incolor	Não	Não	Tolerável
2(a)	Sim	Incolor	Sim	Sim	Crítico
2(b)	Sim	Incolor	Sim	Sim	Alerta
2(c)	Sim	Incolor	Sim	Sim	Alerta
2(d)	Sim	Incolor	Sim	Sim	Alerta
2(e)	Sim	Incolor	Sim	Sim	Alerta
2(f)	Sim	Incolor	Sim	Sim	Crítico
2(g)	Sim	Incolor	Sim	Sim	Alerta
3	-	-	-	-	-
4	-	-	-	-	-

4.3 Mensuração dos cloretos nos pilares

Para a quantificação de cloretos nos corpos de prova retirados dos pilares, utilizou-se o método de Mohr. Para esta etapa, analisamos os pontos onde o cobrimento estava destacado, o que possibilitou a extração de corpos de provas, levamos ao laboratório de química da Universidade Federal do Piauí, e obtivemos os seguintes resultados (Quadro 4) utilizando nitrato de prata e cromato de potássio, assim como água pura disponibilizada em laboratório.

Quadro 4: Quantidade necessária de nitrato de prata para titulação

Quantidade de AgNO ₃ , em mL, necessária para a titulação		
PILAR	Amostra 1 (mL)	Amostra 2 (mL)
P1	38,7	38,5
P2	45,5	47,4
P7	18,6	16,6
P15 (superfície interna)	39,8	-
P15 (superfície externa)	3,3	3,3
P16	43,7	43,4

A amostra 2 do pilar 15, relativo à parte interna da estrutura, evaporou durante o tempo de espera da absorção dos íons cloreto. Portanto, para este, utilizou-se apenas o valor relativo à amostra 1.

Quadro 5: Teor de íons cloreto relacionados à massa do concreto

PILAR	Quantidade de cloreto (mg) em 20g do concreto	% de cloreto na estrutura
P1	381,4637	1,907
P2	467,2191	2,336
P7	183,391	0,917
P15 (superfície interna)	329,3063	1,647
P15 (superfície externa)	34,499	0,172
P16	430,7484	2,154

Os valores encontrados de massa de cloreto na estrutura são limitados a um valor máximo de 0,4% dos íons relacionados à massa do cimento. Por conta da ausência de laboratórios específicos para definir a massa de cimento nos corpos de prova, não foi possível encontrar esses resultados de uma forma mais precisa. Porém, com os valores encontrados, que se relacionavam à massa do concreto, pode-se afirmar que o máximo de cloretos foi ultrapassado de uma forma genérica.

Figura 8: Comparativo dos limites de cloretos permitidos (%Cl/massa de cimento)

Os pilares 2 e 16 foram os que apresentaram os valores mais expressivos, ultrapassando a marca de 2% de massa de cloreto na estrutura, por conta da posição geográfica das peças. Ambos se localizam na fachada leste que recebe uma maior incidência de ventos, este responsável pelo transporte da maresia, e por isso foram os que obtiveram tais resultados.

5. CONCLUSÃO

Conforme se esperava, o ataque da maresia na estrutura, agregado às falhas construtivas, possibilitaram um ataque à corrosão muito grande em relação às outras manifestações patológicas. Em algumas estruturas, a incidência do vento era maior, o que influenciou no diagnóstico de alguns casos quanto à degradação presente. A recomendação feita pela norma 6118/2014 prevê o ataque provindo do ambiente e aconselha a execução de um cobrimento específico para proteção da armadura contra esse ataque. Pela classe de agressividade do ambiente, o cobrimento do concreto confeccionado na edificação deveria possuir 40 mm de espessura. Como foi visto em campo essa dimensão não foi respeitada, já que todas as estruturas analisadas obtinham um cobrimento de, no máximo, 20 mm (metade do recomendado).

A corrosão provoca no aço um esforço de tensão que possibilita a sua expansão que ocasiona o destacamento do concreto e acelera ainda mais a corrosão em outros pontos da estrutura. Por isso, em campo, foi possível identificar as estruturas deterioradas com o cobrimento destacado, já que a armadura longitudinal e os estribos localizam-se em contato com o concreto destinado ao cobrimento. Em alguns casos, a tensão foi tão grande que ocorreu o rompimento da armadura do estribo. A abertura de poros através de fissuras e trincas permite a entrada do gás carbônico provindo do

ambiente e de automóveis, que trafegam pelas proximidades, e quando reagem com o concreto realizam o processo de carbonatação. Por conta disso, as análises feitas em campo, com o indicador de pH (fenolftaleína), acusaram a redução da alcalinidade da estrutura. Dessa forma, a corrosão se manifesta de forma generalizada, em toda a barra de aço.

O local está inativo, mas vale ressaltar que ele está localizado em um balneário que abriga hóspedes e, por estar em uma área comum, e de fácil acesso, pode-se tornar um problema quanto à sua inatividade gerando problemas por conta do seu uso. Deve-se atentar quanto aos cuidados para garantir a segurança, o bem-estar e o desempenho da estrutura.

REFERÊNCIAS

ALVES, Jose Dafico. **Manual de Tecnologia do Concreto**. UFG, Goiânia, 1993.

ANDRADE, C. **Manual para Diagnóstico de Obras Deterioradas por Corrosão de Armaduras**. Editora Pini, p. 104, São Paulo, Brasil (1992).

ASSOCIAÇÃO BRASILEIRA DE NORMAS TÉCNICAS (ABNT). NBR 6118: **Projeto de estruturas de concreto – Procedimento**. Rio de Janeiro, 2014.

BRANDÃO, Ana Maria da Silva. **Qualidade e durabilidade das estruturas de concreto armado - aspectos relativos ao projeto**. São Carlos, 1998.

GENTIL, Vicente. **Corrosão**. 2. ed. Rio de Janeiro: LTC, 1982.

GENTIL, Vicente. **Corrosão**. 5. ed. Rio de Janeiro: LTC, 2007.

GENTIL, Vicente. **Corrosão**. 6. ed. Rio de Janeiro: LTC, 2011.

HELENE, Paulo Roberto do Lago. **Corrosão em armaduras para concreto armado**. PINI. São Paulo, 1986.

HELENE, Paulo Roberto do Lago. **Manual para reparo, reforço e proteção de estruturas de concreto**. 2. ed. São Paulo: Pini, 1992.

MENDES, Natália Luiza de Oliveira. **Patologia em Pontes de Concreto Armado: Causas e Prevenções**. Campo Grande, 2018.

MILITITSKY, Jarbas; CONSOLI, Nilo Cesar; SCHNAID, Fernando. **Patologia das fundações**. 2. ed. rev. e ampl. -- São Paulo : Oficina de Textos, 2008.

PORTELLA, Caio Sander Andrade. **Avaliação da durabilidade de concretos produzidos segundo a ABNT NBR 6118:2007 e expostos aos cloretos disseminados em névoa salina na Praia do Futuro, em Fortaleza/CE**. Fortaleza, 2013.