

جمهورية العراق

وزارة التخطيط

الجهاز المركزي للتقييس والسيطرة النوعية

وزارة الإعمار والإسكان

الهيئة العامة للمباني

مدونة التأريض والوقاية من الصواعق

مدونة بناء عراقية

م.ب.ع ٦٠٣/٤٠٢



الطبعة الاولى

٢٠١٣م - ١٤٣٤هـ



جمهورية العراق

وزارة التخطيط

الجهاز المركزي للتقييس والسيطرة النوعية

وزارة الإعمار والإسكان

الهيئة العامة للمباني

مدونة التأريض والوقاية من الصواعق

مدونة بناء عراقية

م.ب.ع ٦٠٣/٤٠٢



الطبعة الاولى

٢٠١٣م - ١٤٣٤هـ



اللجنة العليا لمشروع المواصفات الفنية والمدونات العراقية

محمد صاحب الدراجي / وزير الاعمار والاسكان / رئيس اللجنة

استبرق ابراهيم الشوك / الوكيل الاقدم لوزارة الاعمار والاسكان

د.حميد علي عمران الانباري / عضو هيئة المستشارين / الامانة العامة لمجلس الوزراء

سعد عبد الوهاب / رئيس الجهاز المركزي للتقييس والسيطرة النوعية / رئيس اللجنة الفنية

حسين مجيد حسين / مدير عام الهيئة العامة للمباني / وزارة الاعمار والاسكان / مدير المشروع

رياض حمودي الوزير / مدير عام التخطيط والمتابعة / وزارة البلديات والأشغال العامة

جلال حسين حسن / مدير عام شركة الرشيد / وزارة الصناعة والمعادن

لواء كريم العبيدي / وزارة البيئية

د.نمير خورشيد سعيد / قسم هندسة البناء والانشاءات / الجامعة التكنولوجية

رعد عبد الجليل عبد الامير / مدير عام دائرة التصميم الهندسية / وزارة الموارد المائية

صادق محمود الشمري / مدير عام شركة ابن الرشيد / امانة بغداد

خضير عباس داود / مدير عام دائرة شؤون المحافظات غير المنتظمة في اقليم / وزارة العلوم والتكنولوجيا

الفريق العامل على إعداد

مدونة التاريض والوقاية من الصواعق

الدكتور / خالدون عبد الجبار حمد

الدكتور / قاسم عبد الرزاق علي

الاستشاري / رياض غانم عمر

الدكتور / خميس عواد عيدان

الدكتور / سعد فرحان ابراهيم

الفريق العامل على تدقيق

مدونة التاريض والوقاية من الصواعق

الدكتور / جعفر حميد علوش

الدكتور / قيس سعيد اسماعيل

الاستشاري / عبد الصاحب عباس

اللجنة الفنية للمشروع

الخبير المهندس سعد عبد الوهاب / رئيس اللجنة

الدكتور المهندس علي عبد الحسين مجبول

الدكتور الجيولوجي فراس فيصل عبد الحميد

مهندسين أقدم حسين محمد علي

الدكتور المهندس خالد احمد جودي

الدكتور المهندس خالد كامد لداود

الدكتور المهندس رائد رمزي العمري

الدكتور المهندس محمد صلاح سلمان

مهندسين أقدم داود عواد حمود

الدكتور المهندس ليث خالد كامل

مهندسين أقدم نيران حسين علوان

مهندسين جنان رضا محمد

اللجنة الادارية للمشروع

الخبير المهندس حسين مجيد حسين / مدير المشروع

الدكتور المهندس رائد حسين عبود

م.مهندسين الهام ابراهيم عبد الرزاق

لجنة متابعة المدونة

الخبير المهندس جبار حمزة لطيف / رئيس اللجنة

م.مهندسين ثناء عبد الغفار

تقديم

بسم الله الرحمن الرحيم

لئن كان يحق للأمم والأفراد أن تفتخر بنتائجها الفكرية والعلمية مما يجلي منقبة ظاهرة، أو مزية يصعب مرامها، فلوزارة الاعمار والاسكان السبق والقدح المعلى في أن تكون قد اضطلعت بأعباء قيادة مهمة مشروع إصدار مدونات ومواصفات البناء في العراق.

فانبرت له بعزيمة ماضية وغاية شماء لاتقف ذوتها غاية. بأن كلفت أولي العرفان وأهل التحصيل في كل علم (من علوم مدونات ومواصفات البناء) ممن هم أهل للاعداد، أعانهم في ذلك نظراء لهم بالرأي والمشورة مدققين عمل أقرانهم، مؤازرين لهم برأي حصيف ومشورة صواب.

فسارت عملية إعداد كل مدونة على رؤية يحدوها عقد مؤثق، ميممة سمت غايتها مقتصة أثر تجارب الآخرين في مدوناتهم، تنحو نهجاً مسدداً. فجاءت حسنة الديباجة، محكمة التبويب، مطردة الفصول، جزيلة المبحث، مبسطة العبارة، مستوعبة لأطراف غاياتها، على النحو الذي بين يدي قارئها.

وما بقي على عاتق الغير إلا الانتفاع من عصارة الفكر هذه بجليل المنفعة وأزجها، وأن تتضافر الجهود نحو جعلها موضع التطبيق والإلزام، بنية جازمة حازمة. وعند ذلك لن يغدو المطلب صعباً في أن يأتي البناء في العراق مُحكَم السّمات والأشراط تخطيطاً وتنفيذاً وإشرافاً واستعمالاً.

ووزارة الإعمار والإسكان تضع هذه المدونة لبنة ترصّفها لإعلاء صرح راية العلم والبناء في عراقنا العزيز، والله الموفق لسواء السبيل. إنه نعم الهادي ونعم النصير.

المهندس

محمد صاحب الدراجي

وزير الإعمار والإسكان

رئيس اللجنة العليا

لمشروع المدونات و المواصفات العراقية

مقدمة فريق الأعداد

بسم الله الرحمن الرحيم

يقدم فريق إعداد مدونة التأريض والوقاية من الصواعق ثمرة جهوده هذه للعاملين في قطاع المباني مرتبة في موضوعين رئيسيين ، كلٌ وضع في باب منفصل.

اعتمدَ الفريق أسلوباً انسيابياً متسلسلاً في تقديم الفقرات وتوضيح المفاهيم الأساسية لمتطلبات منظومات التأريض والوقاية من الصواعق.

الجزء المختص بمنظومات التأريض في المدونة شمل ثمانية فصول والجزء المختص بمنظومات الوقاية من الصواعق شمل تسعة فصول.

في إعداد المدونة تم الاعتماد بشكل كبير على المدونات العالمية الرئيسية والتي تمثل الأساس الذي تعتمد عليه مدونات دول المنطقة والتي تُعتمد أحيانا في تنفيذ الأبنية في العراق لعدم وجود مواصفات ملزمة محليا.

بسبب خلو اغلب الأبنية العامة والخاصة من منظومات التأريض أساسا او وجود منظومات تأريض غير فعالة، فقد كثرت حوادث الصعق الكهربائي وحوادث حرائق التماس الكهربائي في الأبنية العامة والخاصة مما تسبب في خسائر مادية كبيرة. ومما عقد المشكلة ، التوسع الكبير غير المحسوب في المنظومات الكهربائية في الأبنية رافقه استخدام أجهزة ومعدات كهربائية رديئة المواصفات. هذا الأمر جعل هناك حاجة ماسة لتشريع مواصفات ملزمة لتجهيز الأبنية بمنظومات التأريض وبصورة خاصة الأبنية العامة أو ذات الخطورة العالية. ويأمل فريق الأعداد أن يكون جهده في هذا المجال خطوة على هذا الطريق.

كذلك فالتوقع أن تزداد أهمية منظومات الوقاية من الصواعق مع تزايد الأبنية والهياكل الشاهقة في القطر والتي ستشكل نقاط جذب للصواعق مما قد يتسبب في حوادث تشمل الحياة والممتلكات بالإضافة إلى الوقع النفسي الكبير لمثل هذه الحوادث.

في تقديم هذا الجهد ، يتقدم فريق الأعداد بخالص الشكر والتقدير لوزارة الأعمار والإسكان والجهاز المركزي للتقييس والسيطرة النوعية لتبنيهما هذا المشروع الفائق الأهمية وللجنة العليا لمشروع المدونات وإدارة مشروع إعداد وتطوير وتحسين مواصفات وتشريعات ومدونات البناء واللجنة الفنية لمشروع إعداد المدونات ، وكما يشيد فريق الأعداد بجهود التدقيق والتقويم والتصحيح والمتابعة من كافة الجهات وكل من قدم رأياً ومشورة وساعد في إخراج هذه المدونة.

وفق الله الجميع لما فيه خير وتقدم العراق

د.خلدون عبد الجبار حمد

رئيس فريق الأعداد

المحتوى

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Introduction	المقدمة	1/1	الباب الأول
Foreword	توطئة	1/1	1-1
Domain	مجال المدونة	3/1	2-1
Definitions	التعاريف	4/1	3-1
Earthing system	منظومة التأريض	1/2	الباب الثاني
Earthing systems	أنظمة التأريض	1/2	1-2
Introduction	المقدمة	1/2	1/1-2
Classification of low voltage systems	تصنيف الانظمة واطئة فرق الجهد	1/2	2/1-2
Electrical equipment earthing	تأريض الاجهزة الكهربائية	5/2	3/1-2
System and equipment protection	حماية الانظمة والأجهزة	5/2	4/1-2
Electrical protection of systems	الحماية الكهربائية للأنظمة	5/2	5/1-2
Equipment protection : selection of components	حماية الاجهزة - اختيار المكونات	5/2	6/1-2
Factors involved in effective earthing	العوامل المؤثرة على التأريض الفعال	5/2	2-2
Earth electrodes	الاقطاب الارضية	9/2	3-2
Introduction	مقدمة	9/2	1/3-2
Effect of shape on electrode resistance	تأثير الشكل على مقاومة الاقطاب	9/2	2/3-2
Resistance of common types of earth electrodes	مقاومة الانواع الشائعة من الاقطاب الارضية	9/2	3/3-2
plates	الالواح	9/2	1/3/3-2
Rods and pipes	القضبان والأنابيب	12/2	2/3/3-2

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Horizontal strip and round conductor electrodes	الأقطاب الشريطية و الأقطاب الدائرية المقطع	19/2	3/3/3-2
Selection of a material for an earth electrode	اختيار مواد الأقطاب	20/2	4/3/3-2
Miscellaneous types of electrode	الانواع الأخرى من الأقطاب	22/2	5/3/3-2
Earthing cathodically protected structures	تأريض الأبنية المحمية كاثودياً	23/2	6/3/3-2
Current density consideration	اعتبارات كثافة التيار	24/2	4-2
Introduction	مقدمة	24/2	1/4-2
Selection of an earthing conductor and connection to an electrode	اختيار الموصلات الأرضية وتوصيلاتها إلى الأقطاب	24/2	2/4-2
Calculation by using adiabatic equation	الحساب بالمعادلة الأديباتيكية	25/2	1/2/4-2
Selective method	الطريقة الاختيارية	31/2	2/2/4-2
Current density at the surface of an earth electrode	كثافة التيار السطحية للأقطاب الأرضية	32/2	3/4-2
Circuit protective conductors	موصلات حماية الدوائر الكهربائية	33/2	4/4-2
Types of circuit protective conductors	انواع موصلات حماية الدوائر الكهربائية	36/2	1/4/4-2
Equipotential bonding conductors	موصلات الربط للحماية وتسمى موصلات ذات فرق الجهد المتساوي	36/2	2/4/4-2
Protection against indirect contact by automatic disconnection of supply in (TT) earthing system.	الحماية ضد التماس غير المباشر بواسطة الفصل الأوتوماتيكي للطاقة المجهزة في أنظمة التأريض (TT)	37/2	3/4/4-2
Potential gradient around earth electrodes	انحدار الجهد الكهربائي حول الأقطاب الأرضية	39/2	5-2
Introduction	المقدمة	39/2	1/5-2
General rules	قواعد عامة	39/2	2/5-2
Calculation of ground surface potentials for vertical electrodes	حسابات جهد سطح الأرض للأقطاب العمودية	42/2	3/5-2

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Calculation of ground surface potentials for horizontal electrodes	حسابات جهد سطح الارض للاقطاب الافقية	43/2	4/5-2
Testing and inspection of earthing systems and soil resistivity test	فحص واختبار منظومات التأريض وفحص مقاومة التربة	48/2	6-2
Soil resistance	مقاومة التربة	48/2	1/6-2
Factors affecting the soil resistivity	العوامل المؤثرة على مقاومة التربة	48/2	2/6-2
Resistivity of soil	مقاومية التربة (ρ)	50/2	3/6-2
Measuring the ground resistance	قياس مقاومة الارض	50/2	4/6-2
Periodic inspection and testing of the Earthing system	التحري والاختبار الدوري لمنظومة التأريض	52/2	5/6-2
Introduction	المقدمة	52/2	1/5/6-2
Measurement of earth electrode resistance	قياس مقاومة الاقطاب الأرضية	53/2	2/5/6-2
Measurement of resistance of earthing conductor	قياس مقاومة الموصلات الارضية	56/2	3/5/6-2
Tele communication circuits and equipment	دوائر وانظمة الاتصال عن بعد	57/2	7-2
Introduction	المقدمة	57/2	1/7-2
Recommendations for installing and earthing of telecommunication equipments	تعليمات نصب القابلات وتأريض اجهزة الاتصال	57/2	2/7-2
Precautions to be taken in earthing on telecommunication circuits	الاحتياطات الواجب اتخاذها في تأريض دوائر الاتصال عن بعد	57/2	3/7-2
Segregation from mains power	الفصل من القدرة الرئيسية	60/2	4/7-2
Recommended sizing of the telecommunications bonding backbone and grounding equalizer	الاحجام المطلوبة للجزء الرئيس لروابط انظمة الاتصال عن بعد وعامل التأريض	60/2	5/7-2
Temporary scaffolding and similar metallic structure	تأريض السقالات الوقتية والهياكل المعدنية المماثلة	62/2	8-2

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Metallic structures assembled by means of bolted joints or screw climbs	الهيكل المعدنية المجمع بواسطة البراغي او الملازم المطلوبة	62/2	1/8-2
Lightning protection	الحماية من الصواعق	62/2	2/8-2
other temporary structures	الهيكل الوقتية الاخرى	63/2	3/8-2
References	المراجع	64/2	
Lighting protection system	منظومات الوقاية من الصواعق	1/3	الباب الثالث
Lightning	الصواعق	1/3	1-3
Introduction	مقدمة	1/3	1/1-3
Lightning specifications	مواصفات الصواعق	2/3	2/1-3
Lightning Effects	تأثيرات الصواعق	3/3	3/1-3
Introduction	المقدمة	3/3	1/3/1-3
Electrical Effects	التأثيرات الكهربائية	4/3	2/3/1-3
Thermal Effects	التأثيرات الحرارية	4/3	3/3/1-3
Mechanical Effects	التأثيرات الميكانيكية	5/3	4/3/1-3
Protection from lightning	الحماية من الصواعق	6/3	2-3
Introduction	مقدمة	6/3	1/2-3
Need of lightning protection system consideration	اعتبارات الحاجة لنظام الحماية من الصواعق	7/3	2/2-3
Estimation of lightning Exposure Risk	تقدير خطر التعرض للصواعق	8/3	3/2-3
Lightning Strike Density	كثافة ضربات الصعق	8/3	1/3/2-3
Collection Area	المساحة الفعالة للتجميع	8/3	2/3/2-3
Risks to life	تعرض الحياة للخطر	10/3	4/2-3

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Estimation of risk level	تقدير مستوى الخطورة	10/3	5/2-3
Introduction	مقدمة	10/3	1/5/2-3
Factors affecting the risk level	العوامل المؤثرة على مستوى الخطورة	11/3	2/5/2-3
Derivation of total risk factor	حساب عامل الخطورة الكلي	13/3	3/5/2-3
Evaluation of total risk factor	تقييم عامل الخطورة الكلي	14/3	6/2-3
Lightning protection zone	نطاق الحماية من الصواعق	14/3	3-3
Introduction	مقدمة	14/3	1/3-3
Protection angle	زاوية الحماية	15/3	2/3-3
Rolling sphere method	طريقة الكرات المتحركة	17/3	3/3-3
System materials	المواد المستعملة في المنظومات	21/3	4-3
Introduction	المقدمة	21/3	1/4-3
Materials specifications	مواصفات المواد	21/3	2/4-3
Electrical mechanical and corrosion resistance specifications	المواصفات الكهربائية والميكانيكية ومقاومة التآكل	21/3	1/2/4-3
Material dimensions	ابعاد المواد	24/3	2/2/4-3
Lightning protection system design considerations	اعتبارات تصميم منظومات الحماية من الصواعق	28/3	5-3
Introduction	المقدمة	28/3	1/5-3
System components	اجزاء المنظومة	29/3	2/5-3
Air terminals	هوائيات او نهايات التسلم	29/3	1/2/5-3
Introduction	المقدمة	29/3	1/1/2/5-3
Horizontal air terminals	النهايات الهوائية الافقية	30/3	2/1/2/5-3

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Vertical air terminals	النهايات الهوائية العمودية	34/3	3/1/2/5-3
Conductors	الموصلات	39/3	2/2/5-3
Main lateral conductors	الموصلات العرضية الرئيسية	39/3	1/2/2/5-3
Down conductors	الموصلات النازلة	41/3	3/2/5-3
Introduction	مقدمة	41/3	1/3/2/5-3
Number and distribution of down conductors	عدد وتوزيع الموصلات النازلة	42/3	2/3/2/5-3
Routing of conductors to prevent side-flashing	ربط الموصلات لمنع التسرب الجانبي	46/3	4/2/5-3
Earthing networks	شبكات النهايات الارضية	48/3	5/2/5-3
Earth-electrodes	الاقطاب الارضية	49/3	1/5/2/5-3
Earth rods	القضبان الارضية	50/3	2/5/2/5-3
Strip electrodes	الاقطاب الشريطية	52/3	3/5/2/5-3
Common earthing	التأريض المشترك	53/3	6/2/5-3
Bonds	الروابط	54/3	7/2/5-3
Introduction	المقدمة	54/3	1/7/2/5-3
Electrical and mechanical requirements	المتطلبات الميكانيكية والكهربائية	54/3	2/7/2/5-3
Materials and applications rules	المواد وقواعد الاستعمال	54/3	3/7/3/5-3
Protection of metal structures	حماية الهياكل المعدنية	56/3	6-3
Introduction	مقدمة	56/3	1/6-3
Metal structure protection method	طرائق حماية المنشآت المعدنية	56/3	2/6-3
Introduction	مقدمة	56/3	1/2/6-3
Bonding methods	عملية الربط	56/3	2/2/6-3

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Isolation	العزل	58/3	3/2/6-3
Introduction	المقدمة	58/3	1/3/2/6-3
Estimation of clearances to prevent side-flashing	حساب المسافة الدنيا (او السماح) اللازمة لمنع التفريغ الجانبي	59/3	2/3/2/6-3
Protection of metal scaffolding and similar structures	حماية السقالات المعدنية والمنشآت المشابهة	61/3	3/6-3
Protection of buildings containing explosive or highly flammable materials	حماية الابنية الحاوية على مواد او ابخرة قابلة للاشتعال	64/3	7-3
Introduction	المقدمة	64/3	1/7-3
Protection methods	طرائق الحماية	65/3	2/7-3
Suspended air terminations method	طريقة النهايات الهوائية المعلقة	65/3	1/2/7-3
Vertical air terminations method	طريقة الموصلات العمودية	70/3	2/2/7-3
Protection of special types of building and structures	حماية الانواع الخاصة من الابنية او المنشآت	72/3	3/7-3
Introduction	مقدمة	72/3	1/3/7-3
Buried or partially buried structures	الابنية المدفونة كلياً أو جزئياً	72/3	2/3/7-3
Metal tanks	الخزانات المعدنية	72/3	3/3/7-3
Protection of building services	حماية ملحقات وتأسيسات الابنية	74/3	4/3/7-3
Protection of aerials and structures near trees	حماية الهوائيات والابنية القريبة من الاشجار	77/3	8-3
Aerials protection	حماية الهوائيات	77/3	1/8-3
Indoor aerials	الهوائيات الداخلية	77/3	1/1/8-3
Outdoor aerials	الهوائيات الخارجية	77/3	2/1/8-3
The employment of earth electrodes	استعمال الاقطاب الارضية	77/3	3/1/8-3
Protection of building near trees	حماية الابنية القريبة عن الاشجار	78/3	2/8-3

Title	العنوان	رقم الصفحة	التسلسل
Introduction	مقدمة	78/3	1/2/8-3
Protection of trees from lightning	حماية الاشجار من الصواعق	78/3	2/2/8-3
Protection of buildings near trees	حماية الابنية القريبة من الاشجار	79/3	3/2/8-3
Inspection and maintenance	الفحص والصيانة	81/3	9-3
Introduction	مقدمة	81/3	1/9-3
System inspection methods	عملية فحص المنظومات	81/3	2/9-3
Buildings under construction and new buildings	الابنية تحت الانشاء او حديثة الانشاء	81/3	1/2/9-3
Buildings in use	الابنية تحت الاستعمال (القديمة)	82/3	2/2/9-3
Inspections schedules	جدولة الفحوص	82/3	3/9-3
Maintenance	الصيانة	33	4/9-3
Records	السجلات	84/3	5/9-3
References	المراجع	86/3	
Appendix(أ)	امثلة منظومة التأريض	1/أ	الملحق (أ)
Appendix(ب)	امثلة منظومات الوقاية من الصواعق	1/ب	الملحق (ب)

الباب الاول

المقدمة

1-1 توطئة

رغم الأهتمام الكبير في موضوع تأريض الأجهزة والآلات والمنظومات الكهربائية في القطاعات الإنتاجية في العراق والتي تتوفر لها تعليمات محددة وصارمة في أغلب الأحيان ، إلا ان قطاع المباني السكنية والخدمية يعاني من اهمال كبير في هذا الموضوع. إذ يلاحظ ان نسبة كبيرة جداً من المباني السكنية تخلو من منظومات تأريض مناسبة.

كنتيجة لما ورد انفا فان حوادث الصعق والحرائق التي يسببها التماس او الخلل الكهربائي في ازدياد مستمر .ان التوسع الكبير في استعمال الأجهزة الكهربائية في كافة المجالات الخدمية والسكنية والتوسع المتوقع مستقبلاً فيها يجعل من الضروري ايلاء إهتمام كبير في موضوع التأريض يتمثل بوضع اسس علمية وعملية له وربما الحاجة لأصدار التعليمات والتشريعات الضرورية لحماية الأشخاص والممتلكات من مخاطر سوء الاستعمال وعدم تأريض المنظومات الكهربائية. ويأتي جهد وزارة الأعمار والأسكان والجهاز المركزي للتقييس والسيطرة النوعية في تبني هذه المدونة كخطوة في هذا المجال .

من ناحية اخرى فالتوقع لموضوع الوقاية من الصواعق ان يأخذ أهمية متزايدة في ضوء التطور المتوقع للبناء العمودي في العراق وتكاثر الأبنية والهياكل الشاهقة التي ستشكل نقاط جذب للصواعق مما يحتم ضرورة تزويدها بأنظمة الوقاية من الصواعق على وفق اسس علمية وعملية صحيحة .وهذا ما تتطرق اليه هذه المدونة في جزئها الثاني .

في اعداد هذه المدونة تم الأعتناء بشكل كبير جداً على المدونات البريطانية والأمريكية والأوربية باعتبارها الأكثر شمولية لهذين الموضوعين، ولأعتناء مدونات اغلب الدول بما فيها الدول المجاورة للعراق والدول المشابهة لظروفه عليها، بالإضافة لكونها متعارفاً" عليها من قبل الأوساط الهندسية العراقية المتخصصة .

في اعداد هذه المدونة تم الأخذ بما يلائم ظروف العراق من المحددات والتصاميم لمنظومات التأريض والوقاية من الصواعق والمتعارف عليه من تقنيات وأنظمة في هذه المجالات، كذلك تم اعتماد الأنسيابية والتسلسل في تقديم واستعراض الفقرات والأبتعاد قدر الأمكان عن تشابك التوجيهات والتعليمات بحيث لا يضطر مستعملها الى الأنتقال بين الفصول لأستخلاص المعلومات. وتضمنت المدونة استعراضاً وشرحاً مركزاً" للفقرات وتوضيحاً" للمفاهيم الأساسية لمطلوبات منظومة التأريض والوقاية من الصواعق مع عدم الاسهاب في الخلفيات النظرية للخطوات والمحددات الواجب اتباعها في تصميم وتنفيذ المنظومات. كما تم اعتماد التسميات والمصطلحات العلمية الصحيحة باللغة العربية بدل التسميات الدارجة التي تكون غير صحيحة علمياً في بعض الأحيان.

لم تتضمن المدونة المخططات والبيانات البيئية الخاصة بتوزيع مناسيب المياه الجوفية ونسب الأملاح في التربة وتوزيع تكرارية العواصف الرعدية على نطاق العراق ككل او المحافظات لعدم وجودها في الوقت الحاضر. لذا فيسكون من الضروري إضافتها للمدونة في عمليات التحديث المستقبلية لها.

ولكون المدونة تشمل موضوعين منفصلين الى حد ما فقد رتب ما يخص كل موضوع في باب منفصل مع مراعاة عدم تكرار المعلومات المشتركة بينهما وجعل المتطلبات والتعليمات الخاصة بكل من الموضوعين مستقلة تماما أحدهما عن الأخرى.

تتألف المدونة من ثلاثة أبواب، تضمن الباب الأول منها المقدمة والمجال الذي تغطيه مع التعاريف المهمة للأجزاء والمصطلحات والتسميات باللغة العربية وما يقابلها باللغة الانكليزية .والباب الثاني اختص بموضوع التأريض، اما الباب الثالث فأختص بموضوع الوقاية من الصواعق. والحق بالمدونة ملحقان للأمتلة والتطبيقات كل في احد مجالي المدونة.

1-2 مجال المدونة

هذه المدونة تغطي حقلي منظومات التأريض ومنظومات الوقاية من الصواعق وكالتالي :

1-2/1 منظومات التأريض:

هذه المدونة تقدم التوجيه والإرشاد للطرائق التي من الممكن اتباعها لتأريض الأنظمة الكهربائية لغرض تحديد جهد التيار المحمول من قبل الموصلات التي تكون احد أجزاء النظام وكذلك الأجزاء المعدنية غير الحاملة للتيار والمتعلقة بالأجهزة والآلات المرتبطة بالمنظومة .

تتناول هذه المدونة ترتيب وربط ووصل موصلات الحماية لغرض تحقيق الأمان للتأسيسات الكهربائية.

1-2/2 منظومات الوقاية من الصواعق :

هذه المدونة تغطي متطلبات تصميم وتنفيذ منظومات الوقاية من الصواعق للأبنية الاعتيادية والأبنية الخطرة (الحاوية على مواد قابلة للاشتعال أو مواد لأبخرتها القابلة على الاشتعال).

الأبنية الاعتيادية تشمل :

- 1- الأبنية السكنية والثقافية والدينية.
- 2- الأبنية التجارية.
- 3- الأبنية الصناعية الاعتيادية.
- 4- الأبنية الزراعية.
- 5- الأبنية الحكومية (الإدارات والوزارات).

الحالات التالية خارج نطاق هذه المدونة

- 1- أنظمة الاتصال عن بعد خارج الأبنية.
- 2- أنظمة توليد ونقل وتحويل الكهرباء خارج الأبنية.
- 3- أنظمة سكك الحديد.
- 4- المركبات والسفن والطائرات والمنشآت البحرية.

3-1 التعاريف

- (1) الاجزاء الموصلة الثانوية او العرضية (Extraneous-Conductive-Parts) اجزاء موصلة لا تشكل جزءاً من التأسيسات الكهربائية ولكن لها القابلية على اظهار جهد كهربائي مساوياً غالباً لجهد الأرض.
- (2) الاجزاء الموصلة المكشوفة (Exposed Conductive Parts) اجزاء موصلة في جهاز والتي يمكن لمسها والتي لا تشكل جزءاً "ناقلًا" للتيار ولكن تنقل التيار تحت ظروف حصول عطل.
- (3) الأرض (Earth) كتلة الأرض ذات التوصيلية العالية التي يكون فيها الجهد الكهربائي مساوياً إلى الصفر.
- (4) الأقطاب الأرضية المستقلة كهربائياً (Electrically Independent Electrodes) اقطاب أرضية توضع على مسافات بحيث لا يؤثر التيار الأقصى المتوقع مروره في احدها بصورة ملحوظة على جهد باقي الأقطاب
- (5) التأسيس الوظيفي (Functional Earthing) توصيل ضروري الى الارض لغرض العمل الصحيح للجهاز الكهربائية.
- (6) التسليك بموصل أرضي محيطي متحد المركز (Earth Concentric Wiring) وهو نظام تسليك يتم خلاله الأحاطة بشكل كامل بموصل معزول واحد أو أكثر بغلاف معدني (Metallic sheath)
- (7) التيار المتخلف (Residual Operating Current) قيمة التيار اللازم لتشغيل جهاز التيار المتخلف تحت ظروف العطل.
- (8) التوصيل للربط (Bonding) توصيلة كهربائية بين جزء موصل كهربائياً وجزء من منظومة الوقاية من الصواعق واجبها خفض فرق الجهد الذي تسببه تيارات الصعق بصورة كبيرة.
- (9) الجزء الحامل للتيار (Live Part) موصل او جزء موصل مخصص لحمل التيار في الاستعمال العادي.
- (10) الجهد الارضي (Ground Potential) الجهد الكهربائي بالنسبة لكتلة الارض والذي يحدث على او تحت سطح الارض حول قطب ارضي عند مرور تيار من القطب الى الارض.
- (11) الجهد الاسمي (Nominal Voltage) الجهد المخصص لآلة او جزءٍ من آلة حيث ان الجهد الكهربائي الحقيقي لآلة، ما قد يختلف عن الجهد الاسمي بمقدار يقع ضمن الحدود المقبولة.

(12) الدائرة النهائية (Final Circuit)

دائرة مبروطة بصورة مباشرة الى جهاز مستعمل لتيار كهربائي او الى مأخذ كهرباء او نقاط تغذية اخرى لربط اجهزة .

(13) الرباط (Bond)

موصل عمله توفير توصيل كهربائي بين منظومة الوقاية من الصواعق والاجزاء المعدنية الاخرى وبين مكونات الأجزاء المعدنية.

(14) الربط متساوي الجهد (Equipotential Bonding)

رابط كهربائي يحافظ على جهد متساو للاجزاء الموصلة غير المغطاة والاجزاء الخارجية.

(15) الشبكة الأرضية (Earth Grid)

قطب ارضي على شكل مجموعتين من الموصلات الأفقية المدفونة في مساحة مستطيلة مشتركة .كل مجموعة مكونة من موصلات متوازية وتوضع المجموعتان بشكل تتعامد فيه الموصلات تقريباً وتربط موصلات المجموعتين في تقاطعاتها

(16) الشوط العائد (Return Stroke)

جزء من ومضة الصعق يتم خلال تفريغ خلية من سحابة عاصفة الى الارض.

(17) العزل (Isolation)

تموضع معدن في اعلى بناية او هيكل بالنسبة الى منظومة وقاية من الصواعق بحيث لا يحمل المعدن اي جزء من تيار الصعق.

(18) العزل الاضافي (Supplementary Insulation)

عزل مستقل يضاف الى العزل الاساسي لتوفير حماية ضد الصعق الكهربائي في حالة فشل العزل الاساسي

(19) العزل المدعم (Reinforced Insulation)

عزل مفرد للاجزاء الحاملة للتيار والذي يحقق درجة من الحماية ضد الصعق الكهربائي. ولايعني العزل المفرد ان العازل يتكون من قطعة متجانسة واحدة بل ربما يتكون من عدة طبقات.

(20) العطل (Fault)

حالة دائرة كهربائية يمر فيها التيار خلال مسار غير مقصود او غير مخصص لنقل التيار.

(21) الفولاذ المكسو بالنحاس (Copper Clad Steel)

فولاذ مغطى بطبقة من النحاس الموصل معه.

(22) القطب الارضي (Earth Electrode)

جزء موصل او مجموعة من الأجزاء الموصلة في تماس كهربائي تام مع الأرض تستعمل لإيصال تيار الصعق او الخلل الى الأرض

(23) القطب الارضي المرجعي (Reference Earth Electrode)

قطب ارضي قابل للعزل الكلي عن شبكة النهايات الارضية يستعمل في الفحص الدوري.

(24) المحاثية الانتقالية (Transfer Inductance)

خاصية لدائرة يتولد فيها جهد في حلقة بسبب وجود تيار متغير في دائرة اخرى وقسم من هذا التيار يمر في الحلقة.

(25) المحاثية التبادلية (المشتركة) (Mutual Inductance)

خاصية لدائرة يتولد فيها جهد في حلقة بسبب وجود تيار متغير في موصل منفصل.

(26) المحاثية الذاتية (Self Inductance)

خاصية لسلك او دائرة التي تسبب تولد جهد مرتد عندما يمر تيار متغير خلالها.

(27) الموصل الافقي الرئيس (Main Horizontal Conductor)

موصل يستعمل كنهاية هوائية افقية او يربط بين النهايات الهوائية الافقية او العمودية.

(28) الموصل المحايد (Neutral Conductor)

موصل يربط نقطة المحايد لأي نظام مع نظام نقل الطاقة الكهربائية ويعني المصطلح ايضا "الموصل المكافئ لأنظمة IT أو DC.

(29) الموصل المشترك (PEN Conductor)

موصل يجمع بين وظيفة موصل حماية وموصل محايد.

(30) الموصل النازل (Down Conductor)

موصل يستعمل لحمل تيارات الصعق بين النهايات الهوائية والنهايات الارضية.

(31) ادوات الفتح (Switchgear)

مجموعة من الادوات الرئيسة او الثانوية تستعمل لتشغيل و تنظيم و حماية و السيطرة على جهاز كهربائي.

(32) انحدار الجهد (Potential Gradient)

فرق الجهد في وحدة طول مقيسه في نقطة بالاتجاه الذي يكون فيه بأقصى قيمة.

(33) تيار التسرب الى الارض (Earth Leakage Current)

وهو التيار الذي يسري الى الأرض أو الى الأجزاء الموصلة الخارجية للآلات في دائرة كهربائية يفترض ان تكون محكمة العزل وقد يحتوي هذا التيار على مركبة سعوية من ضمنها تلك الناتجة من أستعمال متسعات متوازية.

(34) تيار العطل الأرضي (Earth Fault Current)

تيار العطل المتسرب الى الأرض.

(35) جهاز التيار المتخلف (Residual Current Device)

جهاز فتح ميكانيكي او فتح مجموعة اجهزة مترابطة يستعمل لفتح نقاط التماس عندما يصل التيار المتخلف الى قيمة معينة تحت ظروف محددة.

(36) شبكة النهايات الارضية (Earth Termination Network)

جزء من منظومة الوقاية من الصواعق الغرض منها تسريب تيارات الصعق الى كتلة الارض.

(37) شوط الصعق (Lightning Stroke)

واحدة من نبضات التيار المحددة لومضة الصعق.

(38) ضربة الصعق (Lightning Strike)

نبضة الكهرباء عندما تمس بناء او هيكلًا".

(39) عازل مزدوج (Double Insulation)

عازل يتكون من عازل اساسي وعازل إضافي

(40) قطب حلقي أرضي (Ring Earth Electrode)

قطب ارضي على شكل حلقة مغلقة يمتد حول البناية او المنشأة ويكون إما تحت او على سطح الارض او خلال او تحت أسس البناء.

(41) مساحة المقاومة للاقطاب (Electrodes Resistance Area)

المساحة السطحية للارض (او حول الاقطاب) التي يتواجد فيها انحدار جهد ملحوظ.

(42) ممانعة دائرة العطل الأرضي الحلقية (Earth Fault Loop Impedance)

وهي الممانعة الحلقية التي تظهر امام تيار العطل وتبدأ وتنتهي في نقطة العطل وهذه الممانعة يرمز لها بالرمز (Zs) وتشمل ما يلي:

- ممانعة موصل حماية الدائرة.
- ممانعة نهايات موصلات وأطراف الأرضي للمستهلك.
- ممانعة خط الرجوع المعدني لأنظمة TN أو TT, IT.
- ممانعة المسار الذي يمر خلال نقطة المحايد المؤرضة للمحولات وملفاتها.
- ممانعة المسار خلال الموصل الذي يربط أطوار المحولة وصولاً الى نقطة العطل.

(43) منظومة الوقاية من الصواعق (Lightning Protection System)

نظام كامل من الموصلات يستعمل لحماية بناية او هيكل من تأثيرات الصعق.

(44) موصل الربط (Bonding Conductor)

موصل يستعمل لتساوي الجهد بين اجسام معدنية مؤرضة ومنظومة وقاية من الصواعق.

(45) موصل حلقي (Loop Conductor)

موصل يحيط بمنشأة ويكون مستعملاً لغرض توصيل النهايات الارضية والموصلات الرئيسية او اجزاء اخرى مؤرضة.

(46) موصل حماية (Protective Conductor)

موصلات تستعمل لمستويات حماية ضد الصعق الكهربائي وتقوم بربط اي من الحالات التالية:

أ- الجهد المنخفض جداً الذي لايتجاوز في العادة 50 فولت (تيار متناوب) او 120 فولت (تيار مستمر خالٍ من التموجات) سواء بين الموصلات او الى الارض.

ب- الجهد المنخفض الأعلى من السابق ولايتجاوز 1000 فولت (تيار متناوب) او 1500 فولت (تيار مستمر) بين الموصلات او 600 فولت (تيار متناوب) او 900 فولت (تيار مستمر) بين الموصلات والارض.

ت- جهد عال يتجاوز 1000 فولت (تيار متناوب) او 1500 فولت (تيار مستمر) بين الموصلات او يتجاوز 600 فولت (تيار متناوب) او 900 فولت (تيار مستمر) بين الموصلات والارض.

(47) موصل تأريض (Earthing Conductor)

موصل حماية يربط النهاية الأرضية مع القطب الأرضي او وسيلة اخرى للتأريض.

(48) نطاق الحماية (Zone of Protection)

الحيز الذي ضمنه يهيء موصل صعق حماية ضد ضربة صعق مباشرة بتحويل الضربة الى جسم

الموصل.

(49) نظام التأريض (Earthing System)

قطب ارضي او اكثر مع موصلات تأريض قابل للربط مع نهاية تأريض رئيسية

(50) نهاية التأريض الرئيسية (Main Earthing Terminal)

نهاية طرف او قضيب ترتبط معه نهايات موصلات الحماية من ضمنها موصلات الربط متساوية

الجهد وموصلات الأرضي الفعالية من جهة والأرضي الرئيس من جهة أخرى.

(51) وصلة (Joint)

توصيلة ميكانيكية او كهربائية بين جزئين او اكثر من منظومة الوقاية من الصواعق.

(52) وصلة فحص (Test Joint)

وصلة مصممة لغرض وفي موضع يسمح بقياس المقاومة او الاستمرارية الكهربائية.

(53) ومضة الصعق (Lightning Flash)

عملية التفريغ الكهربائي بين سحابة والارض تحوي على نبضة او نبضات بسعة عدة آلاف من

الامبيرات.

الباب الثاني منظومة التأريض

1-2 انظمة التأريض

1/1-2 المقدمة

يكون النظام الكهربائي مؤرضاً بشكل صحيح إذا تمكنت آلات الحماية من ازالة الاخطار المصاحبة للاعطال الكهربائية والتي تؤثر في الاجزاء المعدنية الموصلة بصورة مستمرة لخط المنظومة المحايد. إن اغلفة القابلات المعدنية المطمورة المؤرضة و الموصل المحايد لانظمة Protective Multiple Earthing (PME) وسلك التأريض في خطوط نقل القدرة كلها قد تهيء مساراً واطئ المقاومة في مكان العطل الى محايد المنظومة.

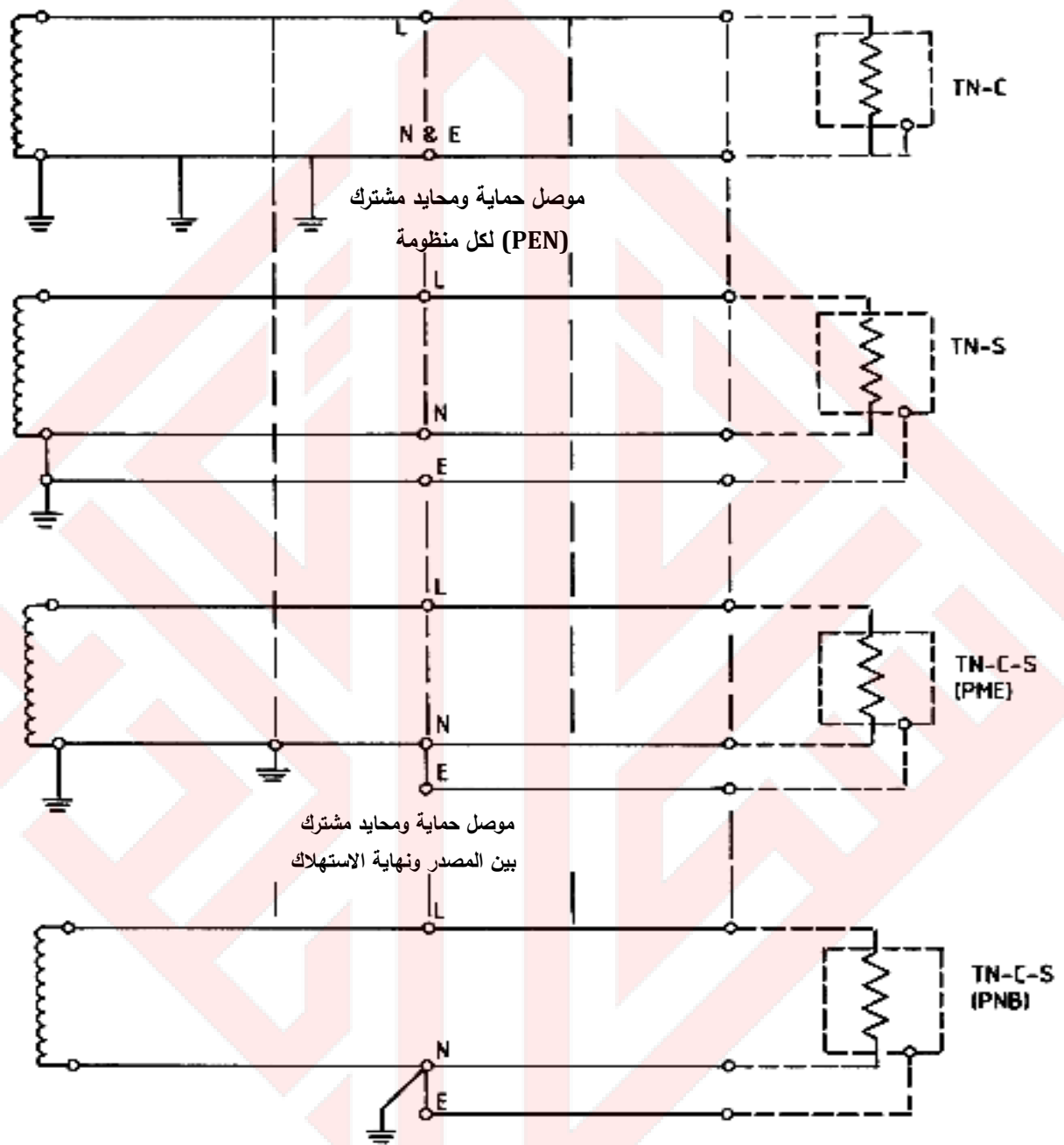
كذلك مع بعض الخطوط الرئيسية وبسبب المقاومة العالية للارض فقد لا يكون من الممكن اقتصادياً الحصول على مسار عطل بمقاومة منخفضة وكنتيجة تكون عملية الحماية من التيارات العالية قد تعثرت او انتهت كلياً. ولاغراض هذه المدونة فمن المناسب ان تعتبر المنظومة مكونة من مصدر للطاقة ومجموعة الاجهزة والآلات. وتعد الموصلات التي تربط أجزاء المنظومة ضمن مصدر الطاقة. وفي اغلب الحالات يكون مصدر الطاقة ضمن مسؤولية مجهر الكهرباء في حين تكون الاجهزة والآلات من مسؤولية المستهلك. وحتى في التطبيقات الصناعية حيث يكون مصدر الطاقة مملوكاً ومسيطرأ عليه من قبل المستهلك فمن المناسب اعتبار مصدر الطاقة منفصل عن الدوائر الكهربائية المستعملة في الاجهزة والآلات في المنظومة .

2/1-2 تصنيف الانظمة واطئة فرق الجهد

إن الانظمة العالمية لتصنيف منظومات التأريض واطئة الجهد هي كالتالي:

أ. نظام Terre-Neutral (TN)

لهذا النظام نقطة او اكثر لتجهيز الطاقة مؤرضة بصورة مباشرة ، في حين أن الاجزاء الخارجية والمكتشوفة الموصلة من المنظومة تكون متصلة بواسطة موصل محمي فقط بنقطة او نقاط التأريض للمصدر. اي ان هناك مسار معدني يسمح بسريان تيار الاعطال من الاجهزة والآلات الى نقطة او نقاط تأريض المصدر وكما موضح في الشكل (1/1-2).



الشكل 1-2: أنظمة التأسيس من النوع TN [1]

انظمة (TN) تقسم بدورها الى:

1- انظمة (TN-C) Terre-Neutral-Combined

حيث توحد مهام الحماية والمحايد في موصل واحد مشترك (PEN) خلال المنظومة. إن كلاً من التسليك المركزي المؤرض ونظم تسليك الاغلفة المؤرضة المعادة (ESRW) هي امثلة لهذا النظام.

2- انظمة (TN-S) Terre-Neutral-Separate

هنا تكون موصلات المحايد وموصلات الحماية منفصلة في جميع مكونات المنظومة. كذلك عندما يكون المسار المعدني بين مصدر الطاقة والاجهزة والآلات هو بين الغلاف والتدريع للمجهر فيعتبر هذا نظام TN-S .

3- انظمة (TN-C-S) Terre-Neutral-Combined-Separate

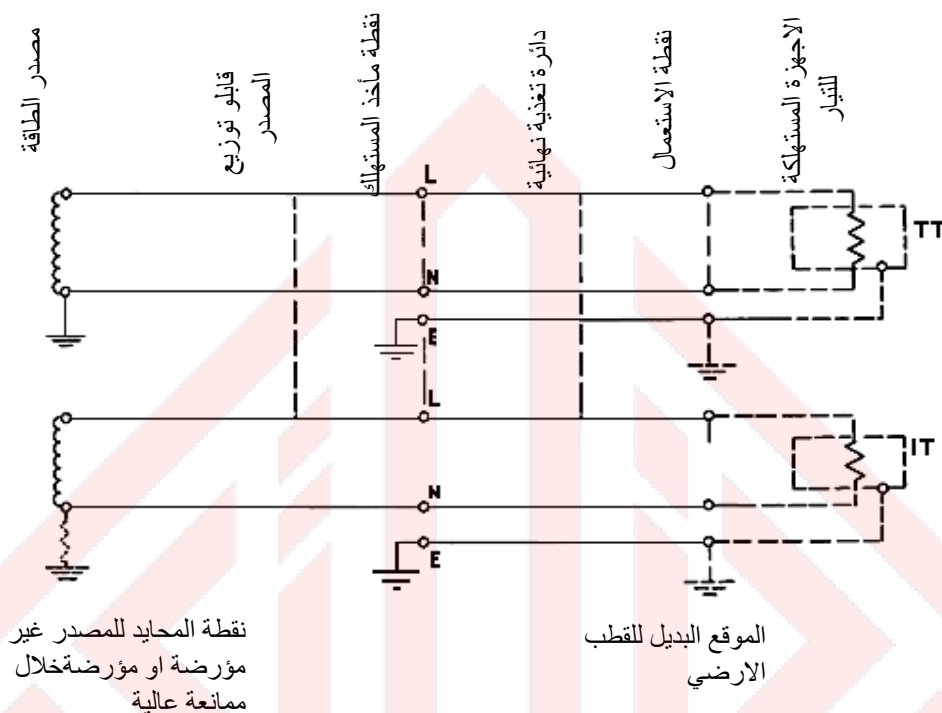
هنا تكون مهام المحايد والحماية موحدة في موصل واحد ولكن في جزء من المنظومة. ونظام التوزيع المسمى نظام الحماية متعدد التأريض هو ضمن انظمة TN-C-S حيث يكون نظام المصدر TN-C في حين يكون نظام الاجهزة والآلات TN-S. كذلك فان نظام المحايد المحمي المترابط (PNB) هو احد انواع TN-C-S ويكون حاوياً على نقطة تأريض مفردة .

ب. نظام (TT) Terre-Terre

في هذا النظام يتم تأريض مصدر الطاقة بصورة مباشرة في حين ترتبط اجزاء المنظومة الخارجية والمكشوفة بقطب او اقطاب تأريض محلية والتي تكون مستقلة عن مؤرض او مؤرضات مصدر الطاقة.

ج. نظام (IT) Isolation-Terre

في هذا النظام يكون مصدر الطاقة اما غير مؤرض او مؤرضاً من خلال ممانعة عالية في حين تكون اجزاء المنظومة المكشوفة والموصلة مربوطة الى قطب تأريض مستقل كهربائياً وكما مبين في الشكل (2-1/2). هذا النظام لا يستعمل في شبكات التجهيز للابنية العامة. وفي بعض الحالات العملية فقد يستعمل اكثر من نظام من الأنظمة المذكورة آنفاً في منظومة معينة. وكمثال فقد يستعمل نظام TN في جزء حيث تتطلب دائرة او دوائر كهربائية معينة حماية بواسطة جهاز التيار المتخلف. واذا كانت الاجزاء الموصلة المكشوفة من هذه الدائرة او الدوائر موصولة الى قطب تأريض مستقل فيعامل هذا الجزء من المنظومة كنظام (TT). الغالبية العظمى من منظومات الاجهزة والآلات تكون جزءاً من منظومات TN-S و TN-C-S و TT ويجب الانتباه لتعليمات مجهزي التيار الكهربائي بهذا الخصوص. عند الحاجة الى تأريض منظومة أجهزة وآلات ذات تسليك مركزي لا بد من أستعمال نظام TN-C.



الشكل 2- 2/1 : نظاما التأريض من النوع (IT) و (TT) [1]

مفتاح الرموز المستعملة في الشكل

T = اتصال مباشر لمحايد المحول مع

الارض

I = المحايد غير مؤرض أو مؤرض

خلال ممانعة

T = اطر مكشوفة ومؤرضة بصورة مباشرة

N = الاطر مربوطة بنقطة التجهيز المؤرضة اما

بموصل حماية ارضية منفصل (S) او

بصورة مشتركة مع المحايد (C)

إن النظام الشائع للتأريض في العراق هو نظام (TT) حيث تتصل نقطة المحايد في المحولات بصورة مباشرة مع الاقطاب الارضية وتتصل الاجزاء الموصلة المكشوفة من الاجهزة والآلات بقطب ارضي مستقل كهربائياً. وتجدر الاشارة الى ان تأريض محايد المحولات الكهربائية يقع ضمن اختصاص وتعليمات وزارة الكهرباء.

2-1/3 تأريض الاجهزة الكهربائية

إن وجوب تأريض الاجهزة الكهربائية هو لضمان اداء فعال لاجزاء الحماية في حالة حدوث خلل في التيارات المتسربة التي قد تؤدي في خلاف ذلك الى حدوث تلف في الممتلكات, وكذلك للحماية من الخطر على الحياة الذي ينتج من حصول فرق جهد عالٍ بين الاجزاء المعدنية للاجهزة والآلات والارض. وعلى الطريقة المستعملة في ربط هذه الاجزاء المعدنية بالارض ان تتوافق مع نوع الاجهزة والآلات ونوع نظام تجهيزها بالكهرباء ، كذلك يجب تعيين متطلبات ربط الاجزاء المعدنية من الاجهزة الكهربائية التي ليست مجهزة او حاملة للتيار بقطب تأريض.

2-1/4 حماية الانظمة والاجهزة

واحد من اوائل مهمات التأريض هو تهيئة قابلية فصل مصدر الطاقة عن المنظومة او الاجهزة لمنع تأثير التيار الزائد المتولد نتيجة خلل ارضي والاداة المؤدية لهذا الغرض تعرف بحامية الاجهزة.

2-1/5 الحماية الكهربائية للانظمة

يعتبر هذا الموضوع ذا خصوصية بالغة وبالتحديد لحالة منظومات الجهد العالي (HV) ويمكن الرجوع الى IEC 2SS-20-1984 او BS 142 للحصول على تفاصيل هذا الموضوع.

2-1/6 حماية الاجهزة - اختيار المكونات

يعتمد اختيار آلات الحماية للفصل الذاتي للتيار الكهربائي على مواصفات وخواص نظام التجهيز الكهربائي وعلى دائرة توزيع الكهرباء بالاضافة للجهاز المطلوب حمايته. إن اختيار اجهزة الفصل الكهربائية تلقائية التشغيل عند حدوث عطب هو خارج نطاق هذه المدونة ويمكن الحصول على المعلومات ذات الصلة من المدونات الخاصة بها مثل المدونة البريطانية (BS 88) والخاصة بالفواصل لفرق جهد لحد 1000 فولت (AC) و 1500 فولت (DC) والمدونة البريطانية (BS 842) الخاصة بمواصفات قواطع الدورة المختصة بالتسرب الارضي والعاملة بموجب فرق الجهد (AC) .

2-2 العوامل المؤثرة على التأريض الفعال

عملية التأريض هي ربط او توصيل اجزاء معدنية بكتلة الارض. إن جريان تيار العطل الارضي يعتمد على المقاومة الكلية لمنظومة التأريض، التي تعتمد على :

ا-حجم وطول موصل التأريض .

ب-التوصيلات التي تشكل جزءاً من منظومة التأريض .

ج-مقاومة التربة من سطح القطب الى الخارج في الترتيب الهندسي لجريان التيار الكهربائي من القطب الى الارض غير المحددة.

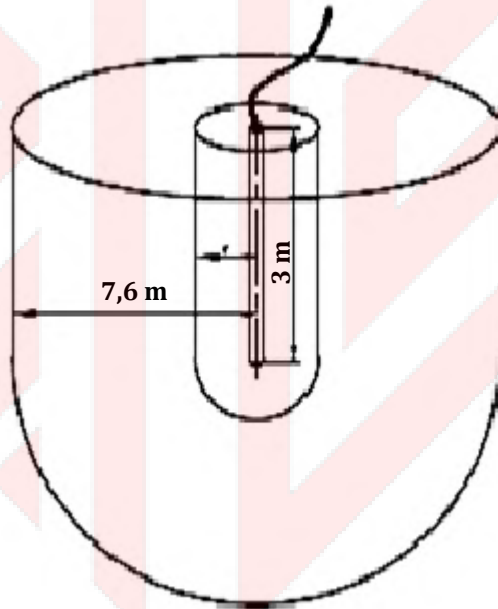
د-مقاومة شبكة التجهيز بما فيها تأريض المحولة.

كلما كانت مقاومة دائرة التأريض اقل ازداد مقدار تيار الحماية و لأصبحت تجهيزات الحماية اسرع في العمل وبذا ستقل خطورة الصعق الكهربائي أو الحريق.

من بين العوامل المذكورة آنفاً تشكل مقاومة التربة العامل الأكثر فعالية حول القطب الارضي .

تتكون مقاومة التربة من مجموع مقاومات متعاقبة لاغلفة من الارض تقع بالتتابع الى الخارج من القضيب الذي يشكل قطب التأريض. الغلاف الاقرب الى القضيب له مساحة المحيط الاصغر ومساحة المقطع الاصغر لذلك تكون لهذا الغلاف المقاومة الاكبر. أما الاغلفة التي تعقبه فتكون لها مساحات اكبر بالتتابع ولهذا لها مقاومة اصغر بالتتابع. ان التغير في قيمة مقاومة التربة المحيطة بقضيب التأريض نسبة الى طول نصف القطر محسوباً من مركز قضيب التأريض ليس ثابتاً، حيث وجد ان التغير ينخفض كلما ازدادت المسافة عن مركز قضيب التأريض وصولاً بشكل تقريبي الى مسافة تبقى قيمة مقاومة التربة ثابتة بغض النظر عن البعد عن مركز قضيب التأريض [2].

لتوضيح ما ورد تفصيله آنفاً، يلاحظ الشكل (2-1/2) الذي يوضح قطباً ارضياً نموذجياً بابعاد 3م طولاً و 16 ملم قطراً مثبت في الارض. مسار التيار الارضي الى الخارج من سطح القضيب يتكون من اغلفة اسطوانية ونصف كروية متتالية وكلما زادت المسافة من القضيب زادت مساحة الاغلفة وبزيادة هذه المساحة تقل مقاومة هذه الاغلفة بتناسب عكسي.



الشكل 2-1/2: يمثل تكون مقاومة قضيب التأريض [2]

يبين الجدول (2-1/2) حسابات هذه الحالة استناداً الى اعتبار مسافة 7.6 م ممثلة لكامل المقاومة الارضية . إذ يتضح منه ان خلال أول 0.03 م الى الخارج من سطح القضيب تولدت 25% من المقاومة الكلية، في حين كانت النسبة 52% على بعد 0.15 م و 68% على بعد 0.3 م لهذا تكون السنتمترات

الاولى بعيدا عن سطح القضيبي هي الأهم في تحديد مقاومة التربة وبشكل تخفيض هذه المقاومة في التربة عالية المقاومة عاملاً مهماً في تصميم منظومات التآريض. يتم هذا التخفيض اما بالمعاملة الكيميائية او باستعمال الخرسانة حيث سيؤدي هذا الى تحسين فعالية نظام الأقطاب الأرضية.

الجدول 2-1/2: المقاومة الأرضية على مسافة نصف قطر r متر من مركز قضيبي تآريض طوله 3 متر و قطره 16 ملم (حيث تم افتراض أن المقاومة الأرضية على مسافة $r=7.6$ متر من مركز قضيبي التآريض تساوي (100%) [2]

النسبة المئوية التقريبية من المقاومة الكلية	المسافة من سطح القضيبي (r) m
25	0.03
38	0.06
46	0.09
52	0.15
68	0.3
86	1.5
94	3.0
97	4.6
99	6.1
100	7.6
(104)	30.5
(117)	305.0

* تبين هذه الأرقام ان معظم المقاومة التي تبديها الارض تحدث ضمن مسافة لا تتجاوز 7.6 متر من موقع قضيبي التآريض لاغلب الاستعمالات العملية

مكونات التربة تحدد الى درجة كبيرة مقاومتها والتي هي ذات طبيعة الكتروليتية ، ولهذا تتاثر بالمحتوى الرطوبي للتربة والتركيب الكيميائي وتركيز الاملاح المذابة في المياه البينية في التربة. كذلك حجم حبيبات التربة وتوزيعها ومقدار الرص هي عوامل مساهمة في تحديد مقاومة التربة طالما انها تحدد الطريقة التي تحتفظ بها التربة بالماء.

إن الكثير من هذه العوامل يتغير موقعا وبعضها يتغير فصليا . ان ترتيب طبقات الارض يجب ان يؤخذ بالاعتبار عندما يتم اختيار نوع وعمق القطب الأرضي. كذلك يجب ملاحظة ان لدرجات الحرارة بعض التأثير، وهذا يتحدد بدرجات حرارة التجمد او الدرجات الاوطأ حيث تستدعي هذه الدرجات الواطئة ان تنصب الاقطاب الارضية الى عمق لا يصل اليه الصقيع، ولهذا يعتبر العمق لحد 1م غير فعال تحت ظروف الصقيع.

عندما لا يمكن تغيير المواصفات الأساسية للتربة في منطقة معينة يمكن حينئذ الاستفادة من ظروف منطقة محددة في اختيار مواقع لاقطاب مع الاستفادة من طرائق تحضير الموقع للحصول على المقاومة الأفضل.

يفضل اختيار المواقع التي ليس لها قابلية تصريف ماء عالية او المواقع غير المجففة كما ان المواقع العائقة لتسرب الماء لا تكون ضرورية الا في حالة التربة الرملية او التربة الحاوية على الحصى، حيث انه وبصورة عامة لا تنتج فائدة من زيادة المحتوى الرطوبي للتربة اعلى من 15% الى 20%. كما يجب اخذ الاحتياطات لتجنب اختيار مواقع يجري الماء عليها مثل قاع مجرى المياه، حيث ربما تتلاشى الفائدة من الرطوبة بتأثير ازالة الاملاح المفيدة من التربة في مثل هذه المواقع.

عندما تكون هناك اعمال بناء او تكون هناك عمليات حفر واعادة طمر او اعادة طمر ب مواد خارجية فالتغيير الحاصل قد يغير ظروف ومواصفات تربة الموقع. في هذه الحالات قد يكون من الضروري استعمال عمق اكبر للاقطاب للوصول الى طبقات لها مقاومة مقبولة وكذلك للوصول الى ارض مستقرة بحيث تحافظ قيمة مقاومة التربة على استقرارها عندما تجف الطبقات العليا من التربة. معالجة التربة او تغييرها لتحسين مقاومة تماس القطب الارضي ممكن استعمالها في المواقع الخاصة او الصعبة. وحيث ان عملية غسل التربة المعاملة كيميائياً قد تؤدي الى انتقال المواد الكيميائية المضافة عبر الوقت مع تدن مستمر في فعالية عملية تقليل مقاومتها، لذلك يستوجب قياس وتعويض المواد المضافة بصورة مستمرة. كذلك يجب الاخذ بالاعتبار التأثيرات البيئية قبل مباشرة معالجتها كيميائياً، كما يجب الاخذ بالاعتبار اي تأثير مؤذ لهذه المواد على مادة الاقطاب.

رغم هذا ففي بعض الإنشاءات الكهربائية المؤقتة في الاراضي ذات المقاومة العالية قد تكون هذه الطريقة الافضل اقتصاديا للحصول على مقاومة مرضية لفترة قصيرة. اما اذا كانت فترة استعمال الاقطاب طويلة فيكون من المفضل استبدال التربة المحيطة حول الاقطاب بمادة ذات مقاومة واطئة مثل:

أ- مادة ذات قوام طيني.

ب- الخرسانة.

ج- سمنت او خرسانة موصلة مصنوعة من ركام كاربوني بدل الركام الاعتيادي او الرمل.

إن هذه المعاملة ممكن استعمالها في الاراضي الصخرية او عندما تنقب حفر في اراضٍ صخرية مغطاة بطبقة خفيفة من التربة ذات المقاومة الواطئة او عند استعمال اقطاب ارضية شريطية تحت هذه الطبقة الرقيقة حيث تعطي هذه المعاملة مقاومة تماس واطئة بالنسبة لكتلة الارض.

3-2 الأقطاب الأرضية

1/3-2 مقدمة

يجب أن يقوم القطب الأرضي المناسب بتسريب أقصى تيار مناسب خلاله إلى التربة بدون أن يسبب خطراً على الحياة قد يتسبب عن فروق الجهد العالية أو تدرج الجهد أو الاجهادات الحرارية أو الميكانيكية .

2/3-2 تأثير الشكل على مقاومة الأقطاب.

على مصمم منظومة التأريض التركيز على تحقيق قيمة الممانعة المطلوبة والتي يمثل جزءاً رئيساً منها ترتيب واتجاه الأقطاب الأرضية .

ففي الأقطاب المفردة فإن الجزء الأعظم من هبوط الجهد يحدث في حيز التربة الواقع ضمن حدود حوالي المتر من سطح القطب حيث تكون كثافة التيار هي الأعلى.

وللحصول على مقاومة كلية واطنة فإن كثافة التيار يجب أن تكون منخفضة قدر الإمكان في المنطقة المحيطة بالقطب الذي يجب أن يصمم بحيث تنخفض كثافة التيار بشدة مع بعد المسافة عن القطب. ويمكن تحقيق ذلك بجعل الأبعاد في أحد الاتجاهات كبيرة بالنسبة إلى الأبعاد الأخرى. ولهذا تكون للأقطاب والقضبان والأشرطة مقاومات أوطأ بكثير من الألواح المساوية لها بالمساحة السطحية. وتجدر الإشارة هنا إلى أن المقاومة في الأقطاب لا تتناسب عكسياً مع المساحة السطحية للقطب.

3/3-2 مقاومة الأنواع الشائعة من الأقطاب الأرضية

1/3/3-2 الألواح

تعتبر القابلية الكبيرة للألواح لاستيعاب التيار الميزة الرئيسية لها، ولكن هذه الميزة تقابلها غالباً مقاومة تشتت عالية وبصورة خاصة في التربة والأوساط (الأرض) عالية المقاومة. ويمكن حساب مقاومة الأرض التقريبية للألواح (R) مقيسة بالأوم (Ω) من المعادلة التالية [3]:

$$R = \frac{\rho}{4} \sqrt{\left(\frac{\pi}{A}\right)} \quad (1/3-2)$$

حيث تمثل (ρ) مقاومة التربة بالأوم.متر (Ω.m) و (A) هي مساحة وجه واحد من اللوح مقيسة بالامتار المربعة (m²) وفي هذه المعادلة يجب مراعاة مايلي:-

1. قيمة مقاومة التربة (ρ) تتغير مع الظروف المناخية لذلك تكون قيمتها تقريبية وتقرب إلى أقرب رقم صحيح.

2. إذا كانت الحسابات تعتمد التخمينات باستعمال القيم المبينة في الجدول (1/3-2) فيجب استعمال أقصى قيم (ρ) لنوع التربة المعنية والواردة في الجدول (1/3-2) أو يتم قياس (ρ) موقعياً وكما سيرد في الفصل السادس.

3. في حالة استعمال لوح منفرد وظهر ان المقاومة الأرضية الناتجة ذات قيمة عالية نسبياً (أعلى من القيمة المطلوبة عند تصميم منظومة التأريض) فيجب استعمال لوحين أو أكثر ينصبان بالتوازي وفي هذه الحالة فان المقاومة الأرضية المكافئة تتناسب بصورة عكسية مع عدد الألواح المستعملة على شرط ان يتم نصب كل لوح خارج حدود مساحة المقاومة الأرضية الخاصة باللوح المجاور وهذا يتطلب نظرياً الفصل بين الألواح بمسافة 10 م. أما بالنسبة لأحجام الألواح الأرضية شائعة الاستعمال فان المسافة الفاصلة بين الألواح عادة ما تكون 2 م وهذه المسافة كافية لضمان ان المقاومة الكلية لا تتجاوز أكثر من 20% من المقاومة الكلية المحسوبة على وفق المعادلة السابقة. ومع هذه المسافة (2م) فقد وجد ان استعمال لوحين للتأريض يتم نصبهما بالتوازي وكل منهما بمساحة سطحية معينة أفضل اقتصادياً من استعمال لوح مفرد بمساحة سطحية مضاعفة، علماً ان أبعاد ألواح التأريض شائعة الاستعمال عالمياً لا تتجاوز 1.2م × 1.2م.

4. التوصيلات لألواح الأقطاب النحاسية يجب ان تكون باستعمال موصلات نحاسية سواء كانت ملحومة او مرسدة او موصلة باي طريقة أخرى وبدون استعمال المواد القابلة للتأكسد ويجب حماية هذه الوصلات باستعمال طبقة كثيفة من القير او المواد المشابهة.

5. التوصيلات بين اللوح الأرضي ومفتاح الفصل يجب ان تكون معزولة ولتقليل الفعل الالكتروليتي يجب وضع الألواح بصورة عمودية وعلى عمق يؤمن ان تكون الارض المحيطة باللوح بحالة رطبة دائماً. ويكون ارتفاع الأرض فوق الحافة العليا للوح 0.6 م على الأقل باستثناء عندما تكون الأرض صلبة (صخرية أو جيرية) قرب السطح فيجب أن تكون الحافة العليا للوح بنفس مستوى السطح العلوي لهذه الطبقة. يجب إزالة كمية مناسبة من الطبقة الصلبة في مكان وضع لوح القطب كما يدفن اللوح باستعمال تربة ناعمة للحصول على مقاومة منخفضة مناسبة.

6. مقاومة الأرض (R) محسوبة بالاموم للوح بقياس 1.2م × 1.2م من الممكن أن تحسب من العلاقة التقريبية التالية [2]:

$$R = \frac{\rho}{4} \quad (2/3-2)$$

حيث تمثل (ρ) مقاومة التربة (على افتراض أنها منتظمة) وتقاس بالاموم. متر ($\Omega \cdot m$)

7. للأحجام المعتادة للألواح تتناسب المقاومة بصورة تقريبية عكسياً مع أبعاد اللوح وليس مع مساحتها السطحية. مثلاً لوح بأبعاد 0.9م × 0.9م له مقاومة أكبر من لوح بقياس 1.2م × 1.2م بمقدار 25% تقريباً [1].

الجدول 2-1/3: نماذج لقيم مقاومة التربة (اوم.متر) ($\Omega \cdot m$) [1]

الشروط الجوية				نوع التربة
مياه مالحة جوفية	أمطار قليلة مع مناخ صحراوي (اكبر من 250 ملم في السنة)	أمطار اعتيادية وعالية (اكبر من 500 ملم في السنة)		
حدود القيم المقاسة	حدود القيم المقاسة	حدود القيم المقاسة	القيم المحتملة	
1-5	*	*	5	التربة الغرينية
1-5	10-100	5-20	10	التربة الطينية
-	50-300	10-30	20	التربة الجيرية
-	-	30-100	50	الحجر الجيري النفاذ
-	-	30-300	100	التربة الرملية
-	-	100-1000	300	التربة الكوارتزية والتربة الحجرية البلورية
30-100	1000 فما فوق	300-3000	1000	التربة الصخرية
-	-	-	1000	حجر كرانيت
-	-	1000 فما فوق	2000	الصخور الصفانحية والنارية

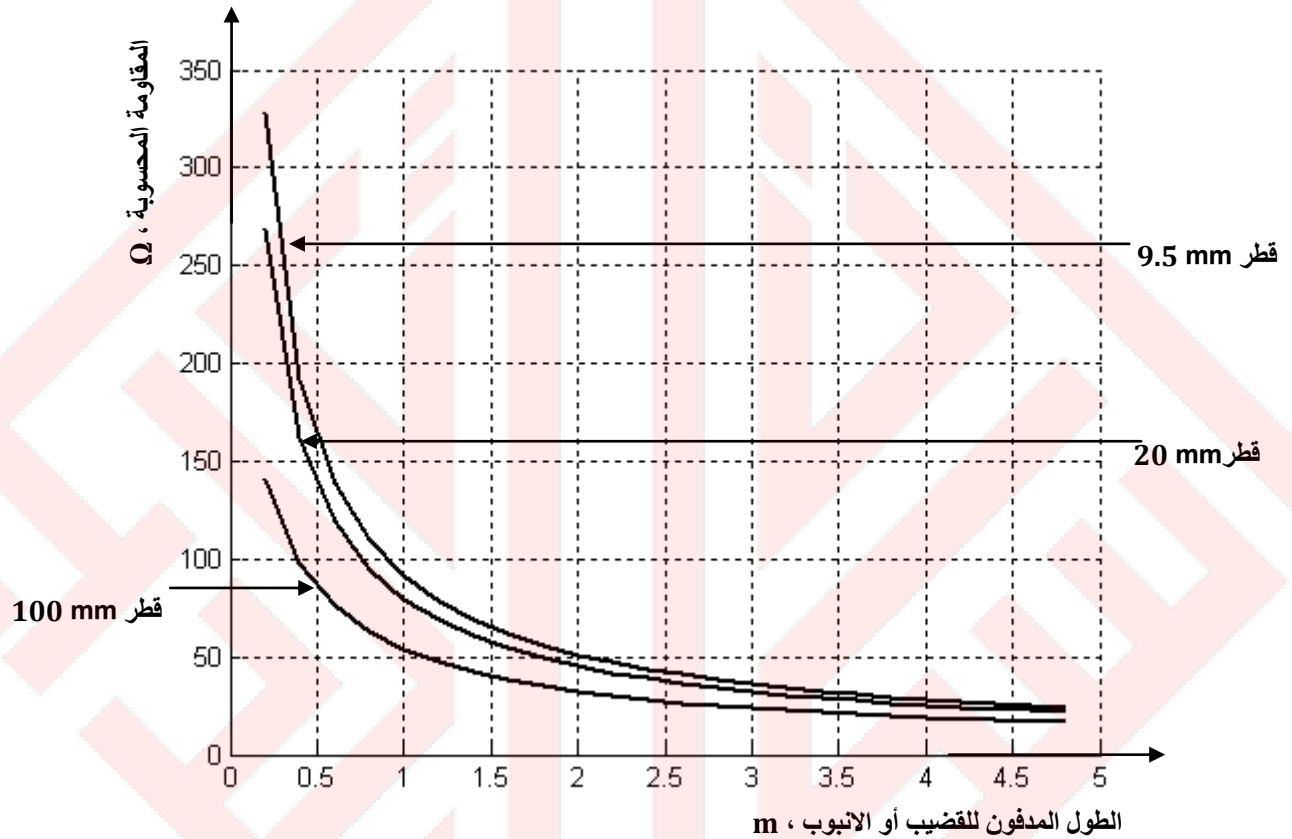
* تعتمد على نسبة الماء موقعا

2/3/3-2 القضبان والأنابيب

يوضح الحقل الأفقي الثاني من الجدول (2/3-2) معادلة حساب المقاومة الأرضية للقضبان والأنابيب (R) المنفردة مقاسة بالاووم (Ω) [2]. وبحسب هذه المعادلة تم رسم المنحنيات المبينة في الشكل (2-1/3) والتي

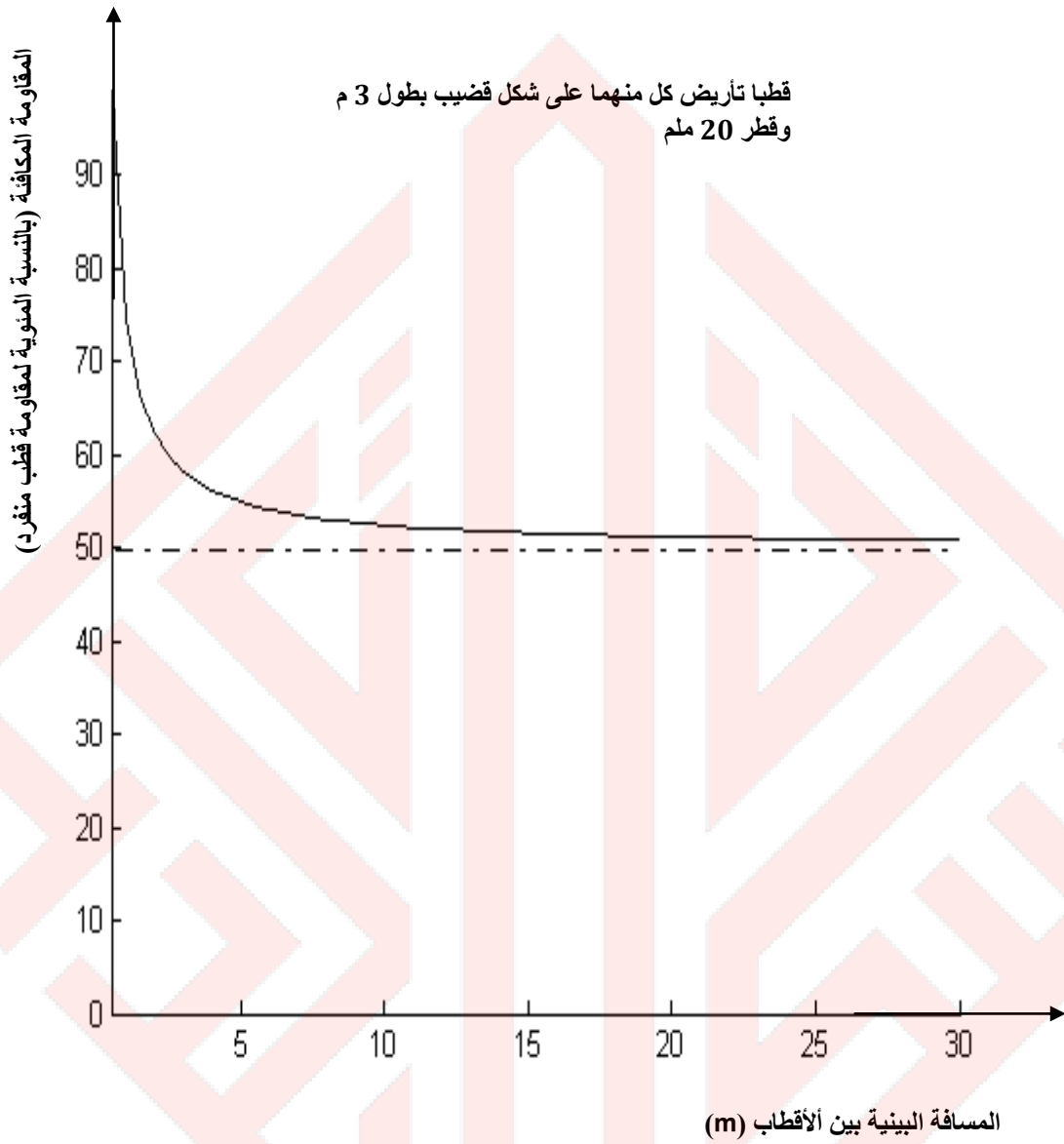
هي لأقطاب بأقطار 9.5 ملم و 20 ملم و 100 ملم في تربة بمقاومية مقدارها $\Omega \cdot m$ 100. يلاحظ ان تغيير القطر له تأثير ثانوي على المقاومة لذلك فان أقطار الأنابيب تحددتها الاعتبارات الميكانيكية (من مقاومة انحناء ومقاومة تشقق) عند اختيارها .

كذلك يلاحظ من الشكل (2-1/3) ان المقاومة تتناقص بمعدل كبير عند النزول بعمق دفن الأقطاب حتى متر واحد تقريبا ثم بمعدلات اقل لأعماق 2م الى 3م في التربة منتظمة المقاومة.

















الشكل 2-1/3: تأثير الطول المدفون لقطب تأريض على شكل قضيب أو أنبوب على المقاومة المحسوبة لتربة ذات مقاومة منتظمة قدرها Ωm 100 [1]

الحقول في الصفيين الثالث والرابع من الجدول (2/ 3-2) تمثل المقاومة الأرضية لقضيبي تأريض ويمكن ربط عدد من القضبان أو الأنابيب بصورة متوازية حيث ستكون المقاومة الكلية لها متناسبة مع مقلوب العدد المستعمل طالما ان مواقعها المتجاورة تكون خارج حدود مساحة المقاومة لكل منهما. وفي الواقع العملي يمكن تلبية هذا بجعل المسافة بين القضبان أو الأنابيب مساوية للعمق الكلي للقضيب أو الأنبوب ويكون الفرق قليلاً إذا كانت المسافة بين القضبان ضعف العمق الكلي . الشكل (2/3-2) يوضح تأثير المسافة البينية بين قطبين بطول 3م وبقطر 20 ملم .



الشكل 2-3: تأثير المسافة الفاصلة بين قطبي تأريض على المقاومة الكلية المكافئة

الجدول 2-2/3: معادلات حساب مقاومة الارض لأقطاب تأريض ذات اشكال ومقاطع مختلفة [2]

المعادلة	التفصيل	شكل القطب
$R = \frac{\rho}{2\pi a}$	نصف قطر الكرة a	
$R = \frac{\rho}{2\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} - 1 \right)$	قضيب أرضي منفرد طوله L ونصف قطره a	
$R = \frac{\rho}{4\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} - 1 \right) + \frac{\rho}{4\pi s} \left(1 - \frac{L^2}{3s^2} + \frac{2L^4}{5s^4} \dots \right)$	قضيبان أرضيان كل قضيب طوله L ونصف قطره a ومسافة بينية $s < L$	
$R = \frac{\rho}{4\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} + \ln \frac{4L}{s} - 2 + \frac{s}{2L} - \frac{s^2}{16L^2} + \frac{s^4}{512L^4} \dots \right)$	قضيبان أرضيان كل قضيب طوله L ونصف قطره a ومسافة بينية $s > L$	
$R = \frac{\rho}{4\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} + \ln \frac{4L}{s} - 2 + \frac{s}{2L} - \frac{s^2}{16L^2} + \frac{s^4}{512L^4} \dots \right)$	سلك أفقي طوله $2L$ مدفون بعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{4\pi L} \left(\ln \frac{2L}{a} + \ln \frac{2L}{s} - 0.2373 + 0.215 \frac{s}{L} + 0.1035 \frac{s^2}{L^2} - 0.042 \frac{s^4}{L^4} \dots \right)$	سلك بزواوية قائمة طول الذراع L وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{6\pi L} \left(\ln \frac{2L}{a} + \ln \frac{2L}{s} + 1.071 - 0.209 \frac{s}{L} + 0.24 \frac{s^2}{L^2} - 0.054 \frac{s^4}{L^4} \dots \right)$	نجمة ثلاثية طول الذراع L وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{8\pi L} \left(\ln \frac{2L}{a} + \ln \frac{2L}{s} + 2.91 - 1.07 \frac{s}{L} + 0.645 \frac{s^2}{L^2} - 0.145 \frac{s^4}{L^4} \dots \right)$	نجمة رباعية طول الذراع L وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{12\pi L} \left(\ln \frac{2L}{a} + \ln \frac{2L}{s} + 6.851 - 3.128 \frac{s}{L} + 1.758 \frac{s^2}{L^2} - 0.490 \frac{s^4}{L^4} \dots \right)$	نجمة سداسية طول الذراع L وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{16\pi L} \left(\ln \frac{2L}{a} + \ln \frac{2L}{s} + 10.98 - 5.51 \frac{s}{L} + 3.26 \frac{s^2}{L^2} - 1.17 \frac{s^4}{L^4} \dots \right)$	نجمة سداسية طول الذراع L وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{2\pi^2 D} \left(\ln \frac{8D}{d} + \ln \frac{4D}{s} \right)$	سلك على شكل حلقة قطرها D وقطر السلك d وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{4\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} + \ln \frac{a^2 - \pi ab}{2(a+b)^2} + \ln \frac{4L}{s} - 1 + \frac{s}{2L} - \frac{s^2}{16L^2} + \frac{s^4}{512L^4} \right)$	شريط أفقي مدفون طوله $2L$ أبعاده a و b حيث ان $\frac{a}{8} > b$ وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{8a} + \frac{\rho}{4\pi s} \left(1 - \frac{7}{12} \frac{a^2}{s^2} + \frac{33}{40} \frac{a^4}{s^4} \right)$	لوح دائري مدفون أفقياً نصف قطرها a وعمق $\frac{s}{2}$	
$R = \frac{\rho}{8a} + \frac{\rho}{4\pi s} \left(1 + \frac{7}{24} \frac{a^2}{s^2} + \frac{99}{320} \frac{a^4}{s^4} \right)$	لوح دائري مدفون عمودياً نصف قطرها a	

يمكن حساب المقاومة الكلية (المركبة) لقضبان الأقطاب المتوازية (Rn) محسوبة بالآوم من المعادلة التالية [1]:-

$$Rn = R \left[\frac{1 + \lambda \alpha}{n} \right] \quad (3/3-2)$$

حيث يمثل

(R) مقاومة القضيب المنفرد، Ω

(n) عدد الأقطاب

(λ) عامل رقمي موضحة قيمه في الجدولين (3/3-2) و(4/3-2) والعامل (α)

يحسب من المعادلة:-

$$\alpha = \left[\frac{\rho}{2\pi R s} \right] \quad (4/3-2)$$

(ρ) مقاومة التربة ، $\Omega.m$

(s) المسافة بين الأقطاب المتجاورة ، m

تفترض المعادلات المبينة آنفاً تمثيل قضبان الأقطاب بصورة تقريبية كأنصاف كرات لها نفس المقاومة الأرضية وموضوعة على سطح الأرض. هذه الفرضية تكون مرضية إذا كانت المسافات بين القضبان ليست بأقل من أطوالها.

ويتوجب مراعاة مايلي عند إجراء الحسابات

1. إذا كانت القضبان على خط مستقيم والمسافة بينها متساوية، فتؤخذ قيمة (λ) من الجدول (3/3-2).
2. للأقطاب متساوية الأبعاد فيما بينها والمترتبة حول أضلاع مربع (كان تكون حول محيط بناية) تؤخذ قيمة (λ) من الجدول (4/3-2).
3. إذا كانت ثلاثة قضبان مرتبة على شكل مثلث متساوي الأضلاع أو على شكل حرف (L) فنفرض القيمة للعامل $\lambda = 1.66$
4. عند استعمال أقطاب إضافية داخل المستطيل فسوف تنخفض المقاومة الكلية للمنظومة بمقدار قليل ولكن مثل هذه الأقطاب الإضافية ستخفض انحدار فرق الجهد على سطح التربة داخل المربع. مثل هذه الحالة تحدث عند استعمال شبكة من الأقطاب الشريطية داخل مربع.

5. للأقطاب الموضوعه على شكل مستطيل، يمكن استعمال الجدول (2-4/3) على أن يحسب العدد المكافئ (n) باستعمال المعادلة .

$$n = \left(\frac{\text{العدد الكلي للأقطاب}}{4} \right) + 1 \quad (2-5/3)$$

ويشترط أن لا يتجاوز طول المستطيل ضعف عرضه ويكون الخطأ في حساب (n) هنا اقل من 6%. الأمثلة (1-أ) و (2-أ) و (3-أ) في الملحق (أ) توضح أسلوب حساب مقاومة التأريض لقضبان مغروسة بنسق معين.

6. الأقطاب تكون من احد البدائل التالية:-

أ. الأقطاب القابلة للغرس في الأرض وهذه تتكون من إما قضبان نحاسية صلدة دائرية المقطع أو من الفولاذ المغلف او الفولاذ غير قابل للصدأ أو الفولاذ المغلون وكما سيرد لاحقا في الجزء الخاص باختيار مواد الأقطاب. الأقطار المفضلة للقضبان الأرضية هي 9 و 12,5 و 15 ملم للقضبان النحاسية والفولاذية المغلفة و 16 ملم لقضبان الفولاذ المغلون والفولاذ غير قابل للصدأ وتستهمل أقطار اكبر للسماح بتسنيين الأقطاب أو استدقاق نهاياتها لغرض الربط .

الأطوال المفضلة للقضبان الأرضية هي 1,2 م لقطر 9 ملم و 1,2م أو 1,5م لقطر 15 ملم. الأبعاد الدنيا لهذه الأجزاء معطاة في الجدول (2-5/3).

ب. الأنابيب تكون من الابهين بقطر لا يقل عن 100 ملم وطول بين 2,5 م الى 3 م وسمك 13 ملم (بموجب المواصفات البريطانية BS1256 و BS143) تجدر الإشارة الى ان مثل هذه الأنابيب لا يمكن إدخالها في التربة بالقوة لذا تكون كلفة استعمالها أعلى من كلفة استعمال الألواح لنفس المساحة الفعالية. كبديل يمكن استعمال أنابيب فولاذية (بحسب المواصفة البريطانية BS1387). بأقطار لحد 50 ملم والتي يمكن غرسها بالتربة باستعمال القوة. هذه الأنابيب لها عمر تشغيلي اقل من قضبان النحاس.

7. الأقطاب ذات المقطع على شكل صليب أو نجمة لها جساءة أعلى عند إدخالها بالقوة في الأرض رغم أن الزيادة في مساحتها السطحية لا تسبب زيادة ملحوظة في استيعابها للتيار أو انخفاض المقاومة. في بعض الحالات الخاصة يكون من المفيد إضافة أقطاب أفقية مكونة من عدد من القطع مربوطة بعضها ببعض لأجل الحصول على أطوال كبيرة، حيث أن في الحالة العامة يكون استعمال عدد من القضبان بالتوازي أفضل من استعمال قضيب منفرد بطول اكبر. الأطوال الكبيرة للقضبان تكون فعالية عندما تنخفض مقاومة التربة مع العمق أو عندما تكون هنالك طبقة منخفضة المقاومة على عمق اكبر من العمق الاقتصادي المحدد للأقطاب.

8. عند المفاضلة بين استعمال أنبوب أو قضيب منفرد بعمق كبير أو عدد من الأنابيب أو القضبان مربوطة على التوازي بعمق صغير يؤخذ بالحسبان الجهد المطلوب لغرس الانابيب او القضبان وكلفة الغرس بالإضافة الى كلفة الربط. ويفضل الخيار الأول عندما يمكن تقليل القطر حيث يمكن للقطر 12,5 ملم ان يمد الى أعماق كبيرة نسبيا بدون التعرض للانحناء أو التشوه نتيجة الطرق عليه على ان يراعى ان تكون الضربات خفيفة نسبيا وبتكرار كبير.

في حالة وجود طبقة ارض صلدة أو وجود طبقة ارض بمقاومية عالية على عمق قليل نسبيا يمكن غرس الأقطاب بزاوية 30 درجة تقريبا مقاسة من الأفق مع زيادة طول الأقطاب للحصول على العمق المطلوب.

الجدول 2-3/4: عوامل الأقطاب المرتبة على محيط مربع [3]

العامل λ	عدد الأقطاب عند كل ضلع من أضلاع المربع (n)
2.71	2
4.51	3
5.46	4
6.14	5
6.63	6
7.03	7
7.30	8
7.65	9
7.90	10
8.22	12
8.67	14
8.95	16
9.22	18
9.40	20
ملاحظة : عدد الأقطاب الكلي على محيط المربع هو $4 * (n - 1)$	

الجدول 2-3/3: عوامل الأقطاب المتوازية المرتبة خطيا [3]

العامل λ	عدد الأقطاب
1.00	2
1.66	3
2.15	4
2.54	5
2.87	6
3.15	7
3.39	8
3.61	9
3.81	10

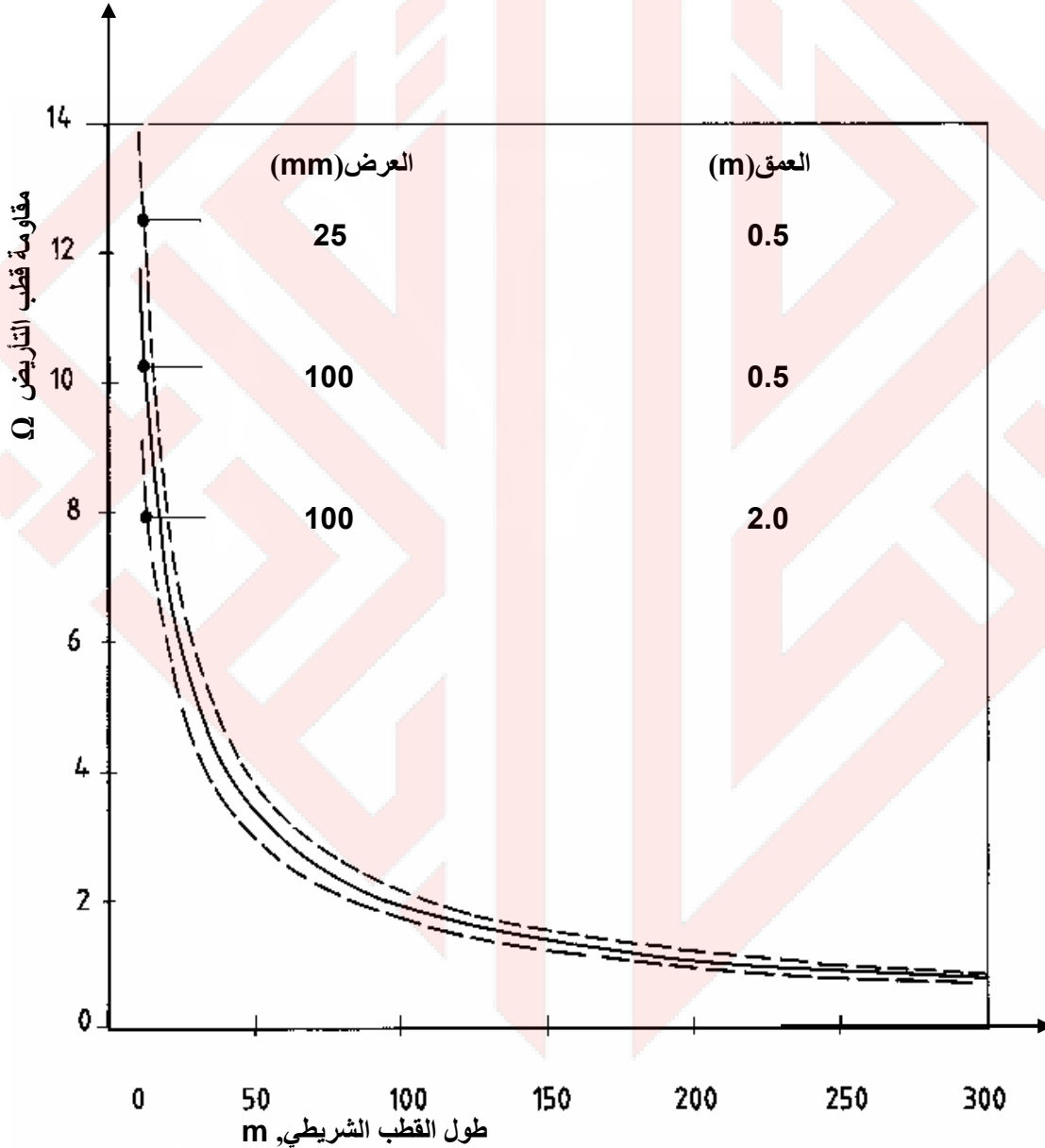
الجدول 2-5/3: الأبعاد الدنيا لأقطاب التأسيس المستعملة اعتيادياً ونوعيات معادنها من وجهة النظر الى التآكل والمتانة الميكانيكية [4]

الأبعاد الدنيا					الشكل	السطح	المادة
سمك الطلاء/ التغليف		السمك mm	مساحة المقطع mm ²	القطر mm			
متوسط القيمة	القيمة المفردة						
70	63	3	90		شرائط (ج)	مغلول حرارياً (أ) أو فولاذ غير قابل للصدأ (ب)	فولاذ
70	63	3	90		مقاطع		
70	63			16	قضيب مدور للأقطاب الأرضية العميقة		
50 ^(د)				10	سلك مدور للأقطاب السطحية (ز)		
55	47	2		25	أنبوب		
	2000			15	قضيب مدور للأقطاب الأرضية العميقة	مغلف بالنحاس	نحاس
100	90			14	قضيب مدور للأقطاب الأرضية العميقة	مع نحاس مرسب على السطح	
		2	50		شريط	غير مغلف (أ)	
			25 ^(د)		سلك مدور للأقطاب الأرضية (ز)		
			25	1.8 لكل جديدة من الموصل	حبل		
		2		20	أنبوب	مغلف بالقصدير	
5	1		25	1.8 لكل جديدة من الموصل	حبل	مغلف بالخارصين	
40	20	2	50		شريط (د)	غير مغلف	
			314	20	قضيب صلد	غير مغلف	نحاس*

أ - ممكن استعمالها للأقطاب الموضوع في الخرسانة
ب- بدون استعمال عملية طلاء
ج- للشرائط المقطوعة أو المدرفلة وبحافات مدورة
د- للشرائط بحافات مدورة
هـ- في حالة الطلي بالغمر المستمر من الممكن الحصول تقنيا على سمك 50 ملم حالياً
و- عندما تكون خطورة التآكل والتلف الميكانيكي نادرة بحسب الخبرة يمكن استعمال مقطع 16 ملم
ز- يعتبر القطب الأرضي قطباً سطحياً إذا كان على عمق لا يتجاوز 0.5m
*الحقل المضاف يمثل النوع الشائع الاستخدام حالياً في العراق

3/3/3-2 الاقطاب الشريطية و الاقطاب دائرية المقطع

معادلات حساب المقاومة الأرضية للأشرطة والأقطاب المدورة مبينة في الجدول (2/3-2) لمختلف وضعيات استعمال الأقطاب. كل من الأشرطة والأقطاب المدورة لها ميزات خاصة عندما تكون الطبقة السطحية ذات المقاومة الواطئة قليلة السمك تتبعها طبقة عالية المقاومة. الأشرطة تكون عادة من النحاس غير المطلي بأبعاد مقطع 25 ملم * 3 ملم وتتأثر المقاومة الأرضية بالطول كما مبين في الشكل (3/3-2) الذي يبين تأثير عمق الغرس والقطر أو عرض الشرائط على المقاومة الأرضية للأقطاب الشريطية. المثال (4-أ) في الملحق (أ) يبين أسلوب حساب مقاومة التأسيس للأقطاب الشريطية.



الشكل 3/3-2: مقاومة القطب الشريطي الأفقي [1]

2-3/4 اختيار مواد الأقطاب

عند اختيار مواد الأقطاب الأرضية أو الموصلات الأرضية المدفونة غير المحمية يجب الأخذ بعين الاعتبار مقاومة التآكل بالأكسدة وبحسب نوعية التربة. ويؤخذ بالاعتبار الأول الطبيعة الكيميائية للتربة وبصورة خاصة الحامضية ومحتوى الأملاح ووجود البكتريا غير الهوائية.

إن وجود كاربونات الكالسيوم في التربة يساعد على خفض معدلات التآكل بالأكسدة والجدول (2-3/6) يبين قابلية التآكل لبعض مواد الأقطاب بحسب مكونات وخواص التربة.

يشكل النحاس واحداً من أحسن المواد المستعملة للأقطاب الأرضية والموصلات المطمورة ويمثل استعمال النحاس الصلد اختياراً "عملياً" عندما يكون من المتوقع حدوث تيار عطل عالٍ. أما في الاستعمالات الأخرى فيكون الفولاذ المغطى بالنحاس أكثر فعالية.

الفولاذ في المنشآت والاسس الخرسانية يكون محمياً بصورة عامة من التآكل بواسطة الخرسانة ويؤدي عمل الأقطاب بصورة مرضية إذا تم تحقيق شرطي الاستمرارية الكهربائية والتوصيل المناسب.

الاعتبار الثاني الذي يجب مراعاته لمنع التآكل هو الارتباط مع الأجزاء المعدنية الأخرى حيث ان القابلات وخدمات تحت الأرض الأخرى بالإضافة الى مواد التسليح والتي تقع بالقرب من الأقطاب الأرضية من الممكن ان تتضرر بسبب الفعل الالكتروليتي بين المعادن المختلفة.

يعتمد معدل التآكل في الأقطاب على المساحة السطحية، اذ يمكن ان يزداد بسبب التوصيلات المعدنية المطمورة. لهذا يجب استعمال مواد ملائمة للاستعمال مع المواد المجاورة تحت أرضية الأبنية. يبين الجدول (2-3/7) مدى ملائمة المواد المختلفة مع بعضها البعض لهذا الغرض. كذلك يتم اختيار مواد وأبعاد الأقطاب الأرضية للحصول على متانة ميكانيكية ملائمة. يبين الجدول (2-3/5) الأبعاد الدنيا المستعملة اعتيادياً لتلبية متطلبات التآكل والمتانة الميكانيكية للأقطاب الأرضية .

الجدول 2-3/6: مقاومة التآكل لبعض مواد الأقطاب وبحسب علاقتها بثوابت التربة [3]

مادة القطب				ثابت التربة	
فولاذ واطى الكاربون	فولاذ اوستنتيكي	حديد مغلون	نحاس		
nn	g	n	g	7>	المقاومية اوم. متر
n	gg	n	g	7 الى 40	
gg	gg	gg	gg	40<	
nn	n	nn	n	200>	معامل ريدكس مللي فولت *
g	gg	g	g	200 الى 400	
gg	gg	gg	gg	400 <	
gg	gg	gg	gg	10>	المستوى الرطوبي %
n	g	n	g	10 الى 80	
g	g	g	g	80<	
n	g	n	n		الأملاح المذابة
n	n	n	n		الكلوريدات المذابة
عامل pH					
n	g	nn	n	6>	حامضي
gg	gg	gg	gg	6 الى 8	متعادل
g	gg	n	g	8<	قاعدي
n	g	n	nn		حوامض عضوية
مفتاح الرموز					
gg يعني مقاومة التآكل تقريبا لا تتأثر					
g يعني مقاومة التآكل تنخفض قليلاً					
n يعني مقاومة التآكل تنخفض باعتدال					
nn يعني مقاومة التآكل تنخفض كثيراً					
*معامل جهد الأكسدة والأختزال(ريدكس) oxidation-reduction(redox) potential هو أحد ثوابت التربة وخصائص بينتها الكيميائية والتي تؤثر على تآكل الأقطاب الأرضية حيث انها مؤشر على تركيز الأوكسجين في التربة. إن جهد ريدوكس لتربة ما يؤثر على مدى قابليتها على ديمومة البكتريا غير الهوائية anaerobic bacteria التي تقلل الكبريتات والتي تساهم بشكل كبير في التآكل. إذا كانت القيم المقاسة لجهد ريدوكس واطنة فان ذلك يوشر على أن محتوى التربة من الأوكسجين قليل وكنتيجة لذلك فان ظروف الانتشار السريع للبكتريا المذكورة تكون مثالية وبالتالي تكون بيئة القطب الأرضي مساعدة على تأكله .					

مادة القطب أو الجزء الذي له اصغر مساحة سطحية				المادة التي لها اكبر مساحة سطحية
نحاس مغلف	نحاس	مغنون	فولاذ	
✓	✓	✓	✓	الحديد المغنون
✓	✓	✗	✗	الفولاذ في الخرسانة
✓	✓	✓ a	✓	الحديد المغنون في الخرسانة
✓	✓	✓ a	✓	الرصاص
مفتاح الرموز X غير ملائم للوصل ✓ ملائم a الغلونة الموجودة على المساحة الأصغر قد تتأثر				

2-3/3/5 الأنواع الأخرى من الأقطاب

تمثل شبكات الفولاذ المستعمل في الأسس الخرسانية المطمورة وحديد التسليح (عدا في الخرسانة مسبقة الجهد) أقطاباً أرضية فعالية، مع الاخذ بالاعتبار احتمالية تعرضها للتآكل. فعند حدوث تلف سيكون على شكل شقوق او تصدعات بسبب تبخر الماء الفجائي أو بسبب حصول قوس كهربائي. هذا يحدث بسبب زيادة التيارات المتسربة على المدى الطويل أو القصير على قابلية الأقطاب لنقل التيار.

المقاومة الأرضية للفولاذ المستعمل في الخرسانة المسلحة تتغير بحسب نوعية التربة والمستوى الرطوبي وتصميم الأسس. و يمكن تقدير قيمة المقاومة الأرضية للأسس من الخرسانة المسلحة (R) مفاصة بالآوم بافتراض ان القضبان الفولاذية العمودية فقط مربوطة بهيكل البناية او بمنظومة التأريض. كذلك يفترض ان القضبان موزعة على مسافات ثابتة وبشكل متناسق. على وفق هذه الفرضيات يمكن تطبيق المعادلة التالية [1]:-

$$R = \frac{1}{2\pi L} \left[(\rho_c - \rho) \ln \left\{ 1 + \frac{\delta}{z} \right\} + \rho \ln \left\{ \frac{2L}{z} \right\} \right] \quad (6/3-2)$$

(ρ) مقاومة الأرض ، $\Omega .m$

(ρ_c) تمثل مقاومة الخرسانة ، $\Omega .m$

(L) يمثل طول قضيب التسليح تحت مستوى الأرض ، m

(δ) تمثل سمك الخرسانة بين القضبان والتربة ، m

(z) المتوسط الهندسي للمسافة الخاص بمجموعة القضبان مفاصة، m ومعطاة في الجدول (2-3/8)

الجدول 2- 8/3: المتوسط الهندسي للمسافة (z) للقضبان المسلحة المتقاربة [1]

عدد القضبان	ترتيب القضبان	z بالامتار
2	o s o	$\sqrt[2]{(as)}$
3	o o s o	$\sqrt[3]{(as^2)}$
4	o o s o o o	$\sqrt[4]{(2as^3)}$
6	o o s o o o s o	$\sqrt[6]{(6as^5)}$
8	o o s o o o s o o o s o	$\sqrt[8]{(52as^7)}$
8	o o o o o s o o s	$\sqrt[8]{(23as^7)}$
<p>مفتاح الرموز a نصف قطر قضيب التسليح، m s المسافة بين قضيبين متجاورين، m z المتوسط الهندسي للمسافة، m</p>		

2-6/3/3 تأريض الابنية المحمية كاثوديا

عندما يكون البناء محمياً كاثودياً فان سريان التيار من مصدر التيار المحمي يكون متناسبا مع مساحة المعدن المكشوف الملامس للأرض. لذلك ففي المنشآت المطلية جيدا فان التيار المجهز يكون قليلاً نسبياً. إن ربط قطب ارضي لمثل هذه المنشآت ربما يسبب زيادة غير مقبولة في تسرب التيار. ان وجود توصيل ارضي بممانعة منخفضة بصورة ملائمة لكي يمنع حصول تسرب تيار غير مقبول من منظومة الحماية الكاثودية يستدعي مراعاة خاصة لاختيار نوع الأقطاب الأرضية وتوصيلاتها. يمكن تجنب مرور تيار حماية كاثودي عالٍ باستعمال ما يلي:-

1. اختيار مواد كالخارصين المستعمل في عمل الانود الذواب لصناعة الأقطاب الأرضية . واذ كان اختيار فرق الجهد الذي تعمل به الحماية الكاثودية مناسباً فان ذوبان الانود سيكون طفيفاً.
2. يجب إحاطة القطب بمواد طمر مثل البنتونايت والتي تقلل التآكل بسبب الخلايا المحلية.

3. للمنشآت الحديدية يستعمل فولاذ غير قابل للصدأ اوستينيتي لصناعة الأقطاب كي يؤدي الى حصول قابلية كلفانية مقارنة لما في المنشآت. واذا كان المطلوب مقاومة تأريض معتدلة فسوف لن تتولد زيادة غير مقبولة في تسرب التيار.

4. الأقطاب النحاسية المجردة يجب ان لاترتبط بصورة مباشرة مع المنشآت المحمية حيث ان هذا المعدن يظهر كاثودية عالية قبالة المواد الحديدية، وربما يتسبب ربطها هكذا في تسرب تيار عالٍ غير مقبول في حالة الاحتياج الى حماية المنشآت عند فشل مصدر تيار الحماية. عندئذٍ ستعجل الاقطاب النحاسية معدل تآكل المنشآت.

2-4 اعتبارات كثافة التيار

2-4/1 مقدمة

هذا الفصل يستعرض الطرائق المناسبة لاختيار مساحة المقطع للموصلات الأرضية وموصلات الحماية الرئيسة، ويتم هذا الاختيار لتلافي الاجهادات الحرارية والالكتروميكانيكية. كذلك يستعرض هذا الفصل ملائمة سعة التحميل للأقطاب الأرضية .

2-4/2 اختيار الموصلات الأرضية وتوصيلاتها الى الأقطاب

يجب اعتماد العوامل التالية عند اختيار مواد الموصلات الأرضية.
أ-ملاءمتها مع مواد الأقطاب الأرضية.

ب-للموصلات المدفونة يجب الأخذ بالاعتبار تأثير التربة في التآكل.

ج-العوامل المؤثرة في العبارة (2-3/3/4) والخاصة بالأقطاب الأرضية والتي تطبق أيضا على الموصلات الأرضية غير المغلفة .

يجب أن لا يستعمل الألمنيوم والنحاس المطلي بالألمنيوم في الموصلات الملامسة للأرض.

يتم اختيار مساحة مقطع موصلات التأريض ونوعية مساندها للتحمل وبدون خطورة أقصى تيار متسرب محتمل حدوثه. كذلك يجب ان تتمتع بالمماناة لتحمل الأحمال الميكانيكية وتقاوم التآكل. ان حساب واختيار مساحة مقطع الموصلات الأرضية يتم باستعمال احدي الطرائق المبينة لاحقاً.

2-1/4 الحساب بالمعادلة الاديباتيكية

يمكن حساب مساحة المقطع للموصلات الأرضية باستعمال المعادلة التالية التي تعرف بالمعادلة

الاديباتيكية [1]

$$s = \frac{I\sqrt{t}}{k} \quad (1/4-2)$$

حيث يمثل (S) مساحة المقطع، mm^2

(I) هو قيمة جذر متوسط التربيع (r.m.s) للتيار المتسرب المتوقع لعطل بممانعة مهمة والذي يمكن سريانه خلال الجهاز المطلوب حمايته ، A

(t) هو زمن اشتغال جهاز الحماية لفصل الدائرة تلقائياً" ، s

(k) هو عامل محسوب بوحدة $A.s^{1/2}/mm^2$ ، وهذا العامل يعتمد على نوعية مادة الموصل وعزل الموصل ودرجة الحرارة الأولية والنهائية.

تفترض المعادلة الاديباتيكية أن الحرارة لا تنتقل من الموصل خلال العطل الأرضي ولهذا فالمعادلة تحسب بدرجة أمينة ومع هذا فمساحة المقطع الناتج للموصل تكون في أحيان كثيرة اقل من تلك المستعملة لموصلات الأطوار للدائرة الكهربائية المعنية. وهذا يعتبر مقبولاً فالمعادلة تنطبق لأزمنة فصل لا تزيد عن خمسة ثوانٍ. إذا كانت مساحة المقطع المحسوبة على وفق هذه المعادلة غير قياسية فيؤخذ مقطع قياسي اكبر لمساحة مقطع الموصل.

العامل (k) يحسب من المعادلة التالية [4]، [5]، [6]:-

$$k = K \sqrt{\ln \left\{ 1 + \frac{\theta_f - \theta_i}{\beta + \theta_i} \right\}} \quad (2/4-2)$$

حيث ان العامل K يحسب من المعادلة التالية:

$$K = \sqrt{\frac{Q_c (\beta + 20C^\circ)}{\rho_{20}}} \quad (3/4-2)$$

حيث يمثل

(Q_c) السعة الحرارية الحجمية لمادة الموصل محسوبة ($J/^\circ C.mm^3$) وبدرجة حرارة $20^\circ C$

(β) مقلوب عامل مقاومة الحرارة بدرجة حرارة صفر مئوي للموصل ($^\circ C$)

(ρ_{20}) مقاومة مادة الموصل بدرجة 20م° ووحداته ($\Omega \cdot \text{mm}$)

(θ_i) درجة الحرارة الابتدائية للموصل، ($^{\circ}\text{C}$)

(θ_f) درجة الحرارة النهائية للموصل، ($^{\circ}\text{C}$)

إن قيم العوامل المذكورة آنفاً المتعلقة بحساب العامل (K) وللمواد المختلفة موضحة في الجدول (1/4-2) ويمكن اعتبار العامل (k) أنه يمثل كثافة التيار بصيغة جذر متوسط التربيع (r.m.s) ويوحده ($\frac{A}{\text{mm}^2}$) لفترة زمنية ثابتة. إن قيم العامل (k) محسوبة لفترة ثانية واحدة موضحة في الجدول (2/4-2) ولمواد موصلة من النحاس والألمنيوم والفولاذ وبافتراض درجة حرارة ابتدائية مقدارها 30 م°. كذلك يعطي الجدول (2/4-2) مؤشراً لدرجات الحرارة القصوى لتيارات العطل الكهربائي للموصلات غير المغلفة.

الجدول 1/4-2: قيم عوامل مواد موصلة مختلفة [4]

$K = \sqrt{\frac{Q_0 (\beta + 20^{\circ}\text{C})}{\rho_{20}}}$ $\frac{A\sqrt{s}}{\text{mm}^2}$	مقاومة مادة الموصل بدرجة 20 °C ρ_{20} Ωmm	السعة الحرارية الحجمية Q_0 $\text{J}/^{\circ}\text{C} \cdot \text{mm}^3$	مقلوب عامل مقاومة الحرارة β °C	المادة
226	17.241×10^{-6}	$3,45 \times 10^{-3}$	234.5	نحاس
148	28.264×10^{-6}	$2,5 \times 10^{-3}$	228	المنيوم
41	214×10^{-6}	$1,45 \times 10^{-3}$	230	رصاص
78	138×10^{-6}	$3,8 \times 10^{-3}$	202	فولاذ

الجدول 2-4/2: قيم العامل k لموصلات التأريض والتي تمثل كثافة تيار العطل الأرضي لفترة ثانية واحدة علماً ان درجة الحرارة الابتدائية للموصل 50 مئوية [1]

العامل k (كثافة التيار بصيغة جذر متوسط التربيع (r.m.s) لفترة زمنية محددة) (A/mm ²)			شروط المحيط الملائمة لاستعمال الموصلات غير المغلفة بدرجة حرارة تصل لحد القيم المؤشرة	أقصى درجة حرارة (م°)	نوع التوصيلة أ			
فولاذ	ألومنيوم	نحاس			ملحومة بالقصدير	ملحومة بالنحاس	ملحومة بالبراجي	ملحومة
88	—	247		700				✓
84	—	235		600				✓
79	—	220	ج	500			✓	✓
76	—	212		450			✓	✓
73	—	203		400			✓	✓
69	—	192		350			✓	✓
65	119	180		300			✓	✓
60	109	165		250			✓	✓
54	98	147	هـ	200			✓	✓
45	82	124	و	150	✓		✓	✓
—	—	—		100	✓		✓	✓

أ. الموعشرة (✓) تعني ان نوع التوصيلة ملائمة للاستعمال عند درجات الحرارة المؤشرة في الجدول او اقل منها.

ب. يجب تدقيق المواد التي تشغل نفس الموقع الذي يشغله الموصل بانها لن تتعرض للتلف او احتمال الاشتعال بدرجة الحرارة المختارة.

ج. عند درجات حرارة تتجاوز 200 °C يجب ان يكون الموصل مكشوفاً للنظر على طوله وان تكون مسانده من السيراميك او المعدن وان لاتكون هناك احتمالية تماسه مع مواد عضوية. علماً انه لا يوصى بتجاوز درجة حرارة مقدارها 500 °C .

د. المتانة الميكانيكية للألومنيوم جيد التوصيل نقل بصورة خطيرة بدرجات حرارة اعلى .

هـ. للظروف الاعتيادية التي يكون فيها الموصل مخفياً".

و. بعض مواد البناء الملاصقة للموصل قد تولد خطر حريق اذا تجاوزت درجة حرارة 150 °C

بالنسبة للموصلات المغلفة أو المعزولة للحماية من عوامل المحيط ونوع التوصيلات المستعملة معها للحصول على الحماية من التآكل أو العوامل الميكانيكية فتكون أقصى ساعات تحمل لتيار العطل لأشربة النحاس والألمنيوم ولمجموعة من الأحجام القياسية ولفترتي مرور للتيار قدرهما ثانية واحدة و 3 ثواني موضحة في الجداول (3/4-2)، (4/4-2)، (5/4-2) ، و (6/4-2).

ولفترات زمنية غير ماورد أنفا"، يمكن حساب سعة تيار العطل من احدى المعادلتين التاليتين [1] :-

$$I = ks/(\sqrt{t}) \quad (4/4-2)$$

أو

$$I = I_1/(\sqrt{t}) \quad (5/4-2)$$

حيث يمثل (I_1) تيار العطل لفترة ثانية واحدة، (A) بصيغة جذر متوسط التربيع (r.m.s)

(s) تمثل مساحة المقطع (mm^2)

(k) يمثل العامل بصيغة جذر متوسط التربيع (r.m.s) بوحدة $A.s^{1/2}/\text{mm}^2$

(t) هو زمن اشتغال جهاز الحماية لفصل الدائرة أوتوماتيكيا ، s

قيم العامل (k) لانواع الموصلات المختلفة وانواع المواد المستعملة موضحة في الجدولين (7/4-2) و (8/4-2).

الجدول 3/4-2: أكبر مقدار تيار عطل أرضي (kA) تتحمله مساحات مقطع مختلفة من موصلات

التأريض النحاسية الشريطية خلال زمن مرور ثانية واحدة [1]

فترة مرور التيار ثانية واحدة					
أقصى درجة حرارة للموصل					قياس الموصل
500 °C	450° C	250° C	200°C	150° C	mm*mm
13.7	13.2	10.6	9.5	8.3	20 × 3
17.1	16.5	13.2	11.9	10.4	25 × 3
22.8	22	17.6	15.9	13.8	25 × 4
34.2	33	26.4	23.9	20.7	25 × 6
21,2	20.5	16.4	14.8	12.8	31 × 3
42.4	40.9	32.7	29.6	25.7	31 × 6
26	25.1	20.1	18.1	15.7	38 × 3
43.3	41.8	33,4	30.2	26.2	38 × 5
52	50.2	40.1	36.3	31.5	38 × 6
34.2	33	26.4	23.9	20.7	50 × 3
45.6	44	35.2	31.8	27.6	50 × 4
68.4	66	52.8	47.7	41.4	50 × 6

الجدول 2-4/4: أكبر مقدار تيار عطل أرضي (kA) تتحمله مساحات مقطع مختلفة من موصلات التأريض النحاسية الشريطية خلال زمن مرور 3 ثوانٍ [1]

فترة مرور التيار ثلاث ثوانٍ					
أقصى درجة حرارة للموصل					قياس الموصل mm*mm
500 °C	450 °C	250 °C	200 °C	150 °C	
7.9	7.6	6.1	5.5	4.8	20 × 3
9.9	9.5	7.6	6.9	6	25 × 3
13.2	12.7	10.2	9.2	8	25 × 4
19.7	19.1	15.2	13.8	12	25 × 6
12.2	11.8	9.5	8.5	7.4	31 × 3
24.5	23.6	18.9	17.1	14.8	31 × 6
15	14.5	11.6	10.5	9.1	38 × 3
25	24.1	19.3	17.4	15.1	38 × 5
30	29	23.2	20.9	18.2	38 × 6
19.7	19.1	15.2	13.8	12	50 × 3
26.3	25.4	20.3	18.4	15.9	50 × 4
39.5	38.1	30.5	27.5	23.9	50 × 6

الجدول 2-5/4: أكبر مقدار تيار عطل أرضي (kA) تتحمله مساحات مقطع مختلفة من موصلات التأريض النحاسية الشريطية من الألمنيوم خلال زمن مرور ثانية واحدة [1]

فترة مرور التيار ثانية واحدة				
أقصى درجة حرارة للموصل				قياس الموصل mm*mm
300 °C	250 °C	200 °C	150 °C	
7.5	7	6.3	5.5	20 × 3
9.4	8.7	7.9	6.8	25 × 3
18.8	17.4	15.8	13.7	25 × 6
37.5	34.8	31.5	27.3	50 × 6
45	41.8	37.8	32.8	60 × 6
60	55.7	50.4	43.7	80 × 6

الجدول 2-4/6: أكبر مقدار تيار عطل أرضي (kA) تتحمله مساحات مقطع مختلفة من موصلات التأسيس النحاسية الشريطية من الألمنيوم خلال زمن مرور 3 ثوانٍ [1]

فترة مرور التيار ثلاث ثوانٍ				قياس الموصل mm*mm
أقصى درجة حرارة للموصل				
300 °C	250 °C	200 °C	150 °C	
4.3	4	3.6	3.2	20 × 3
5.4	5	4.5	3.9	25 × 3
10.8	10	9.1	7.9	25 × 6
21.7	20.1	18.2	15.8	50 × 6
26	24.1	21.8	18.9	60 × 6
34.6	32.1	29.1	25.2	80 × 6

الجدول 2-4/7: قيم العامل (k) لموصلات الحماية ممثلة كقالب غير منفرد ضمن قابلو او كقالب ممدود مع حزمة من الموصلات المعزولة [4]

مادة الموصل			درجة الحرارة م هـ		عازل موصل
فولاذ	المنيوم	نحاس	النهائية	الابتدائية	
قيم (k) (A/mm ²) لفترة ثانية واحدة					
47/44 a	86/79 a	130/119 a	160/140 a	50	70°C PVC
47/44 a	86/79 a	130/119a	160/140a	50	90°C PVC
60	109	165	250	50	معدل الحرارة 90°C
54	98	147	200	50	مطاط 60°C
56	103	155	220	50	مطاط 85°C
69	127	192	350	50	مطاط سيلكوني
a القيم الدنيا للعامل (k) لتلائم الموصلات المعزولة بمادة (PVC) التي مساحة مقطعها أكبر من 300 ملم ²					

الجدول (2-4/8): قيم العامل (k) لموصلات الحماية الماسية لغللاف قابلو وغير المحزمة مع قابلات اخرى [4]

مادة الموصل			درجة الحرارة °C		مادة غطاء القابلو
فولاذ	المنيوم	نحاس	النهائية	الابتدائية	
قيم (k) (A/mm ²) لفترة ثانية واحدة					
54	98	147	200	50	PVC
45	82	124	150	50	بولي اثلين
56	103	155	220	50	CSP

2-2/4-2 الطريقة الاختيارية

في هذه الطريقة تربط مساحة المقطع للموصلات الأرضية اختياريا مع مساحة المقطع للموصلات الطورية المستعملة للدائرة الكهربائية المعنية ، وكما مبين في الجدول (2-4/9). ومن الجدير بالذكر ان هذه الطريقة قد تنتج مساحات مقطع اكبر من المساحات الضرورية للتصميم. اذا كان موصل التأريض يستعمل بغرضه في الأرض فيجب ان تتلاءم قيمة مساحة مقطعه مع القيم الواردة في الجدول (2-4/10).

يجب ان تكون توصيلات الموصل الأرضي الى القطب الأرضي محكمة ومرضية كهربائيا، كما يجب ان تتم بواسطة اللحام الحراري او الروابط بالضغط او الملازم او باي ملزمة ميكانيكية. الجدول 2-4/9: المساحة الدنيا لمقاطع موصلات الحماية [4]

المساحة المكافئة الدنيا لمقطع موصل التأريض أو الحماية المكافئ (mm ²)		مساحة مقطع الموصل الخطي (mm ²)
إذا كان موصل الحماية من غير مادة الموصل الخطي	إذا كان موصل الحماية من نفس مادة الموصل الخطي	
$\left[\frac{k_1}{k_2} \right] \times s$	s	$16 \geq s$
$\left[\frac{k_1}{k_2} \right] \times 16$	16	$16 \leq s \leq 35$
$\left[\frac{k_1}{k_2} \right] \times (s/2)$	s/2	$35 < s$
<p>k_1 هي قيمة العامل k للموصل الخطي (مختارة من الجدول (2-4/1) بحسب مادة الموصل والعازل</p> <p>k_2 هي قيمة العامل k لموصل الحماية مختارة من الجدولين (2-4/7) و(2-4/8) وبحسب الحالة</p>		

الجدول 2-4/10: الحد الأدنى لمساحة المقطع لموصلات التأسيس المدفونة بالتربة [4]

غير محمية ميكانيكياً	محمية ميكانيكياً	
نحاس 16 ملم ² فولاذ 16 ملم ²	نحاس 2.5 ملم ² فولاذ 10 ملم ²	محمية ضد التآكل
	نحاس 25 ملم ² فولاذ 50 ملم ²	غير محمية ضد التآكل

2-4/3 كثافة التيار السطحية للأقطاب الأرضية

يصمم القطب الأرضي بموجب سعة تحميل مناسبة للمنظومة التي يمثل القطب جزءاً منها، لذا يجب أن تكون للقطب القابلية على تسريب الطاقة الكهربائية إلى الأرض في منطقة استعماله تحت أي ظرف من ظروف تشغيل المنظومة.

يكون فشل القطب الأرضي في أداء مهامه بسبب ارتفاع درجات الحرارة بصورة كبيرة جداً على سطحه. لذا من المهم جداً معرفة العوامل المؤثرة في ارتفاع درجة حرارة سطح القطب الأرضي. وهذه تتمثل في كثافة التيار ومدة التأثير بالإضافة إلى خواص التربة الكهربائية والحرارية.

بصورة عامة للتربة معامل مقاومة حراري سالب. وهذا يعني أن استمرار تحميل التيار يسبب نقصاً ابتدائياً في مقاومة القطب وهذا يؤدي عند فرق جهد ثابت إلى زيادة في تيار العطل الأرضي. وفي حالة كون الزيادة في هذا التيار بمستوى عالٍ فسوف يؤدي هذا إلى طرد رطوبة الأرض من على سطح التلامس بين القطب والأرض مما ينتج منه زيادة في المقاومة وزيادة في درجة حرارة القطب والتربة المحيطة به. هذه العملية تستمر لحين وصول درجة الحرارة إلى حوالي 100م⁰ حيث يحدث بعدها فشل كلي للقطب.

يجب الأخذ بالاعتبار ثلاث حالات من تشغيل المنظومة، هي التحميل على المدى البعيد (وهي الحالة الطبيعية للتشغيل) والتحميل الزائد قصير المدى (وهي حالة حدوث عطل في الأنظمة المؤرضة) والتحميل الزائد بعيد المدى (وهي حالة حدوث عطل في الأنظمة المحمية بملفات تخميد). تجب ملاحظة التالي في هذا المجال [1].

1. إن التحميل طويل المدى مع وجود عدم توازن في المنظومة لا يؤدي إلى فشل في الأقطاب الأرضية إذا كانت كثافة التيار على سطح الأقطاب لا تتجاوز 40 أمبير/م². ولتحقيق كثافة تيار بأقل من هذا يستوجب ضرورة أن تكون مقاومة التأسيس منخفضة.

2. تتناسب الفترة الزمنية المستغرقة لفشل الأقطاب الأرضية عند حالات التحميل الزائد قصير المدى عكسياً مع التحميل النوعي والذي يعرف بحاصل ضرب مربع كثافة التيار على سطح القطب (J) مع مقاومة الأرض (ρ). للتراب الطينية والمزيجية ذات المقاومة الواطئة يمكن استعمال المعادلة التالية لحساب أقصى كثافة تيار مسموح بها في التصميم [1].

$$J = 10^3 \sqrt{\left(\frac{57.7}{\rho t}\right)} \quad (6/4-2)$$

حيث يمثل (J) كثافة التيار على سطح القطب (A/m^2)

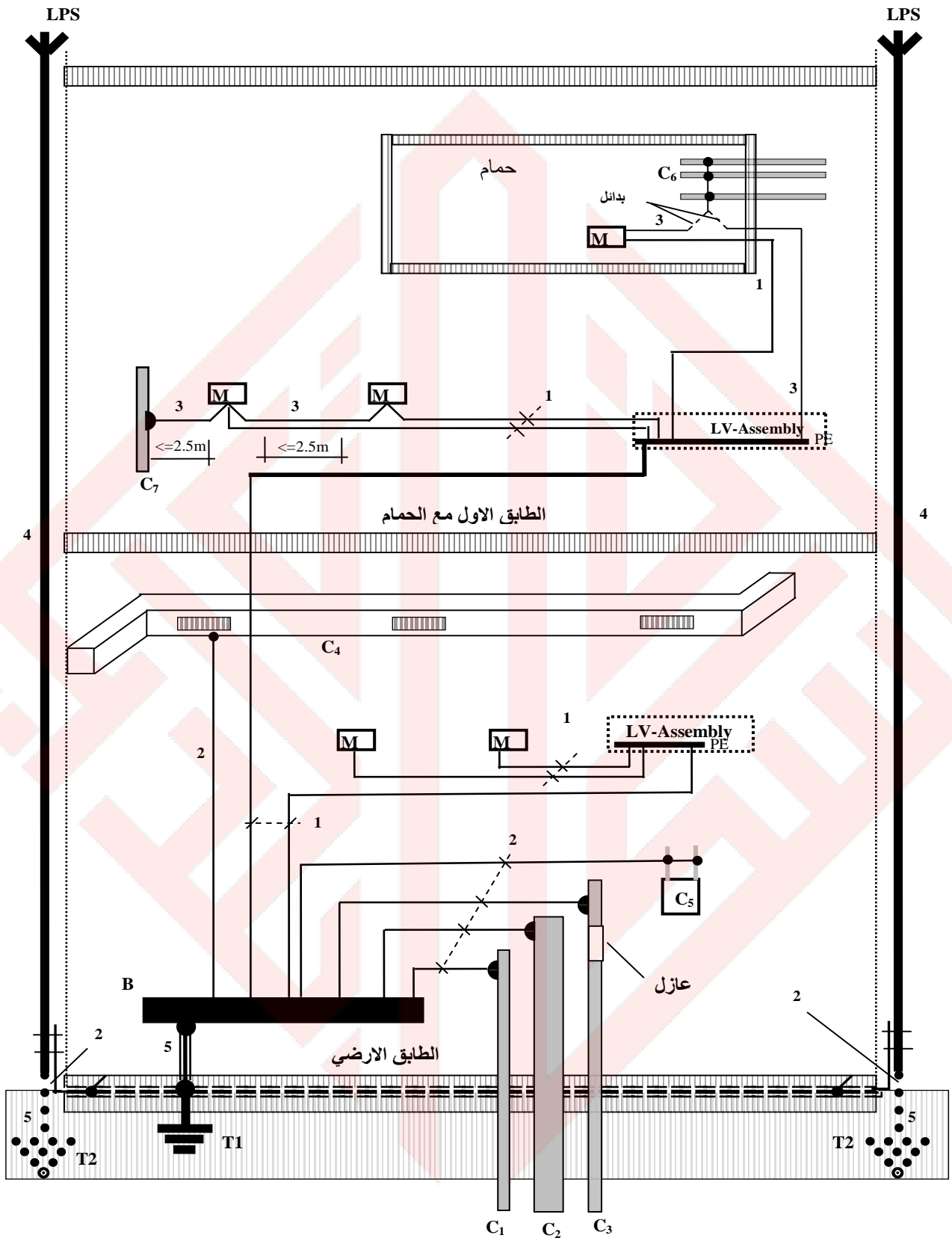
(t) هي فترة العطل الأرضي (s)

(ρ) هي مقاومة الأرض ($\Omega.m$)

4/4-2 موصلات حماية الدوائر الكهربائية

التسمية القديمة لهذه الموصلات كانت (موصلات استمرارية التأريض) وقد أبدلت هذه التسمية في المراجع الحديثة الى موصلات حماية الدوائر الكهربائية [7].
يبين الشكل (1/4-2) أنواع موصلات الحماية التي من أهم متطلباتها أن تكون ذات سعة كافية لتحميل تيار التأريض المنتسب خلال فترة العطل حتى انتهائها.

اما بخصوص اختيار مساحة مقطع الموصل فبالإضافة الى ماورد سابقا ، فان مساحة المقطع لموصلات الحماية التي لاتشكل جزءاً من قابلو او لاتتمثل غلافاً مشتركاً مع الموصلات الطورية يجب ان لاتكون اقل من 4 ملم² نحاس او 16 ملم² ألمنيوم اذا كانت الحماية ضد التلف الميكانيكي غير موجودة [4].



الشكل 2-1: ترتيب التأسيس وموصلات الحماية لمنظومة منزلية [4].

مفتاح الرموز للشكل 2-1/4

طرف تأريض رئيس (خط تجميع تأريض رئيس)	B
قطب تأريض	T
خرسانة مؤرصة	T ₁
قطب تأريض لمنظومة مانعة الصواعق (عند الحاجة)	T ₂
موصل حماية	1
موصل حماية رابط	2
موصل حماية رابط للربط المساعد	3
الموصل النازل لمنظومة مانعة الصواعق	4
موصل تأريض	5
جزء موصل غير مغطى	M
جزء موصل خارجي	C
انبوب ماء بمعدن من الخارج	C ₁
انبوب مجاري بمعدن من الخارج	C ₂
انبوب غاز معزول داخلياً وبمعدن من الخارج	C ₃
وحدة تكييف	C ₄
منظومة تدفئة	C ₅
انبوب ماء معدني (مثلاً في الحمام)	C ₆
جزء موصل خارجي على مرمى اليد من جزء موصل غير محمي	C ₇

2-1/4/4 أنواع موصلات حماية الدوائر الكهربائية

تتضمن هذه الفقرة أنواع الموصلات الكهربائية أو الأجزاء المعدنية الأخرى التي يمكن ان تكون جزءاً من شبكة موصلات حماية الدائرة الكهربائية التي هي من العناصر المهمة في منظومة التأريض. هناك أربعة أنواع من هذه الموصلات وهي :-

أ. الموصلات في القابلات متعددة القلوب.

ب. الموصلات المعزولة او غير المغلفة والتي تشترك مع الموصلات الحية بحيز مشترك.

ج. الموصلات المعزولة او غير المغلفة المثبتة بصورة دائمية.

د. الاغلفة المعدنية للقابلات والتي تمثل شبكات فصل تسليح للقابلات او مجاري مسارات للقابلات.

إذا كانت التجهيزات تضم أجهزة بأغلفة أو محيط معدني مثل عدة ومفاتيح التبديل أو السيطرة أو منظومات صناديق مفاتيح الفصل والتقسيم فيمكن استعمال هذه الأغلفة المعدنية كموصلات حماية إذا كانت تحقق شرطين في آن واحد. الشرط الأول ان تكون لهذه الأغلفة قابلية كافية لحمل التيار في أثناء العطل والشرط المتلازم الثاني هو ان تتحقق الاستمرارية الكهربائية لها اما من خلال تصميمها وتنفيذها او من خلال تهيئة توصيل مناسب. الأجزاء المعدنية التالية لايسمح باستعمالها كموصلات حماية للدوائر الكهربائية او كموصلات ربط لأغراض الحماية:-

أ. أنابيب الماء المعدنية.

ب. الانابيب الحاوية على سوائل وغازات قابلة للاشتعال.

ج. الأجزاء المعدنية المرنة.

د. أجزاء المنشآت المعدنية المعرضة لاجهادات ميكانيكية عالية خلال عملها الاعتيادي.

موصلات الحماية يجب ان تكون محمية من الأضرار الميكانيكية والتلف الكيميائي او الكيميائي-الكهربائي، كذلك لايسمح ب نصب أدوات فتح او تشغيل في موصلات الحماية ويمكن استعمال توصيلات قابلة للفحص بصورة مباشرة.

2-2/4/4 موصلات الربط للحماية وتسمى موصلات الربط ذات فرق الجهد المتساوي

لهذه الموصلات يجب أن تتحقق المتطلبات التالية:-

أ. مساحة مقطع موصل الربط للحماية الموصلة للطرف الأرضي يجب ان لا تكون اقل من 6 ملم² نحاس او 16 ملم² ألمنيوم او 50 ملم² فولاذ[4].

ب. موصلات الربط للحماية الموصلة لجزأين موصلين مكشوفين يجب ان تكون لها موصلية لاتقل عن موصلية موصل الحماية الأصغر المربوط للأجزاء المكشوفة.

ج. موصل الربط للحماية المستعمل في ربط أجزاء موصلة مكشوفة الى أجزاء موصلة خارجية يجب ان يكون له موصلية لا تقل عن نصف تلك التي لمقطع المساحة لموصل الحماية المكافئ.

2-3/4-4 الحماية ضد التماس غير المباشر بواسطة الفصل التلقائي للطاقة المجهزة في أنظمة التأريض (TT).

يكون الفصل التلقائي للطاقة المجهزة مطلوباً عندما تكون احتمالية الأذى من التأثيرات الفيزيائية واردة على الأشخاص نتيجة حدوث عطل بسبب مقدار وفترة فرق جهد التماس. هذا المقدار من الحماية يستوجب التنسيق بين نوع التأريض للأجهزة ومواصفات موصلات الحماية ومستلزماتها.

إن أجهزة الحماية يجب ان تفصل الطاقة المجهزة بصورة ذاتية عن الدائرة الكهربائية للأجهزة والآلات المطلوب حمايتها في حالة التماس المباشر. لذا في حالة حصول عطل بين جزء يحمل تياراً كهربائياً وموصل مكشوف او موصل حماية في الدائرة الكهربائية او في جهاز فسوف لن يسمح لفرق جهد متوقع يزيد عن 50 فولت (AC) او 120 فولت (DC) للاستمرار لفترة كافية لإلحاق أذى فيزيائي بالشخص الذي في حالة تماس مع الأجزاء الموصلة التي يستطيع الوصول اليها.

وبغض النظر عن فرق جهد التماس فزمن فصل الدائرة بما لا يزيد عن (5) ثوانٍ يكون مسموحاً به تحت بعض الظروف واعتماداً على نوع منظومة التأريض. بالإضافة لما ذكر آنفاً يجب مراعاة مايلي:-

أ. يجب أن تكون كافة الأجزاء الموصلة المكشوفة والمحمية بصورة مجتمعة بواسطة جهاز حماية مربوطة معاً. كما يجب ان تكون جميعها مربوطة مع موصلات الحماية الى قطب ارضي مشترك. وعندما تكون هناك مجموعة من أجهزة الحماية تعمل بصورة متتابعة فيراعى أن يتحقق ما تم ذكره آنفاً لكل الأجزاء الموصلة المكشوفة والمحمية بكل جهاز وكل على حدة.

ب. تحسب المقاومة المسموح بها (R_A) والتي تمثل مجموع مقاومة القطب الأرضي وموصلات الحماية للأجزاء الموصلة المكشوفة ، من المعادلة التالية [8]:-

$$R_A \leq \frac{V_t}{I_a} \quad (7/4-2)$$

حيث يمثل (V_t) فرق جهد التماس المسموح به (volts)

(I_a) تيار الفصل والمحدد بتيار التحرر التلقائي لجهاز الحماية من التيار الزائد. وعندما يكون جهاز الحماية يعمل بالتيار المتخلف فان مقدار تيار الفصل (I_a) يكون هو معدل التيار المتخلف ($I_{\Delta n}$) .

ج- عندما يكون الجهاز المستعمل للحماية ضد التماس غير المباشر من نوع جهاز حماية من التيار الزائد ذي مواصفات الزمن المعكوس (Inverse time-current characteristic over current protective device)

(device) فان التيار I_a المذكور في المعادلة السابقة يمثل قيمة التيار الذي يسبب العمل الذاتي للجهاز خلال مدة زمنية لاتتجاوز (5) ثوانٍ للدوائر الكهربائية التي تغذي أجهزة ثابتة (غير محمولة يدوياً) أما إذا كان

الجهاز المستعمل للحماية ضد التماس غير المباشر من نوع جهاز حماية من التيار الزائد ذي الفصل الآني (اللحظي) (Instantaneous tripping characteristic over current protective device) فان التيار I_a يمثل قيمة الحد الأدنى الذي يؤدي الى عمل جهاز الحماية بشكل لحظي [8].

د. المقاومة الأرضية الكلية للمنظومة يجب ان لا تتجاوز (1 أوم) [4].

هـ. أجهزة الحماية من التيار الزائد تستعمل فقط للحماية من الاتصال غير المباشر في منظومات (TT) عند وجود مقاومة كلية (R_A) منخفضة جداً.

و. عند حدوث عطل بمقاومية واطئة فيجب على جهاز الحماية من التيار العالي فصل الدائرة الكهربائية ذاتيا خلال ما لا يزيد عن (0,2 ثانية) [8].

ز. اذا لم يكن من الممكن تحقيق متطلبات فرق الجهد المسموح به والفصل الذاتي للطاقة المجهزة فيمكن استعمال موصل توصيل إضافي متساوي فرق الجهد.

ح. الربط الإضافي متساوي فرق الجهد يجب ان يضم كل الأجزاء الموصلة والمكتشوفة التي يمكن الوصول إليها أنيا للأجهزة الثابتة والأجزاء الخارجية الموصلة. وهذا الربط من الممكن ان يضم أجزاء التسليح الرئيسية في الخرسانة المسلحة. والمنظومة ذات فرق الجهد المتساوي تكون مربوطة مع موصلات الحماية لكل الأجهزة والآلات بما فيها نقاط مواقع التجهيز.

ط. إذا كانت المقاومة الأرضية الكلية للمنظومة ذات قيمة مرتفعة يتم اللجوء الى استعمال أجهزة حماية من التسرب الأرضي التي تعمل بمبدأ فرق الجهد (voltage operated) أو التي تعمل بمبدأ التيار المتخلف (residual current) حيث تسمح باستعمال قيم أعلى لمقاومة الأرض الكلية (R_A). ان أجهزة الحماية من التسرب الأرضي التي تعمل بمبدأ فرق الجهد تكون فعالية إذا كانت قيمة مقاومة التأريض الكلية لا تتجاوز (500) أوم (بحسب المواصفات البريطانية BS 842) وهي اقل من القيم النظرية المسموح بها في اغلب الأحيان [8].

ك. في أجهزة الحماية من التسرب الأرضي العاملة بالتيار تحسب القيمة المسموح بها لمقاومة الأرض الكلية (R_A) من المعادلة التالية:

$$R_A \leq \frac{V_t}{I_{\Delta n}} \quad (8/4-2)$$

يوضح المثالان (5-أ) و(6-أ) في الملحق (أ) طريقة تحديد اسلوب الحماية ضد التماس غير المباشر للأجزاء المعدنية المكشوفة من الدائرة الكهربائية بناء على المقاومة الأرضية.

2-5 انحدار الجهد الكهربائي حول الاقطاب الارضية

2-5/1 المقدمة

للمحماية من الصعق الكهربائي يشكل كل من الجهد الكهربائي لقطب التأريض (V_E) وتوزيع جهد سطح الارض (V_x) خلال سريان التيار في منظومة التأريض عاملين اساسيين يتطلبان من مصمم المنظومة ايلائهما عناية كبيرة. حيث انه في ظروف العطل يرتفع جهد قطب التأريض بالنسبة الى جهد كتلة الارض، ويمكن حساب الجهد هذا من خلال معرفة قيمة تيار العطل والمقاومة الارضية للقطب. وينتج من ذلك نشوء فرق جهد في مساحة الارض المحيطة بالقطب والتي من الممكن ان تكون مؤذية لاسلاك الخدمات التي جهدها بالاساس هو جهد الارض.

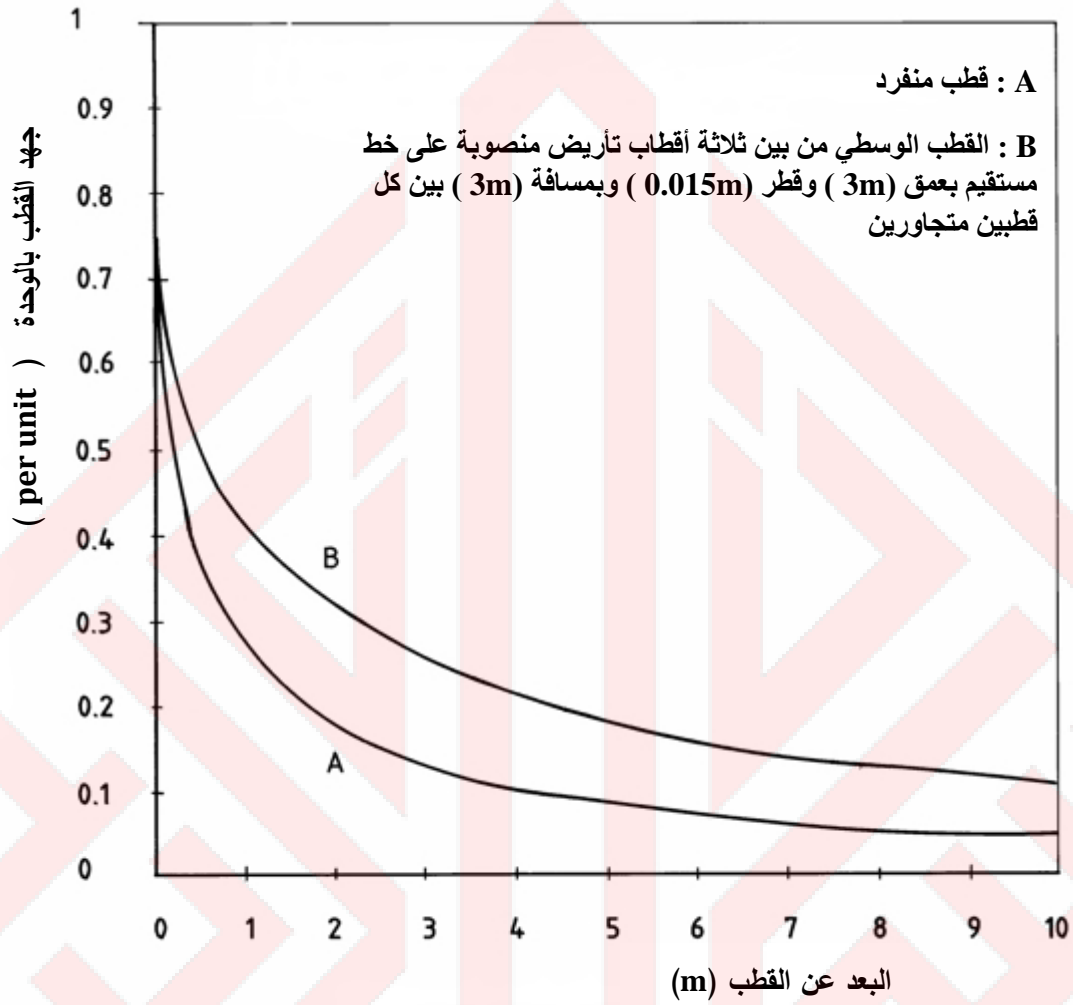
من المهم ايضا معرفة انحدار الجهد على سطح الارض ، فقد يتسبب فرق الجهد في نشوء خطر على حياة الاشخاص الذين على تماس مباشر مع نقطتين تكونان على مسافة كافية ، أو قد يسبب فرق الجهد هذا تلفا في الأجهزة الكهربائية.

2-5/2 قواعد عامة

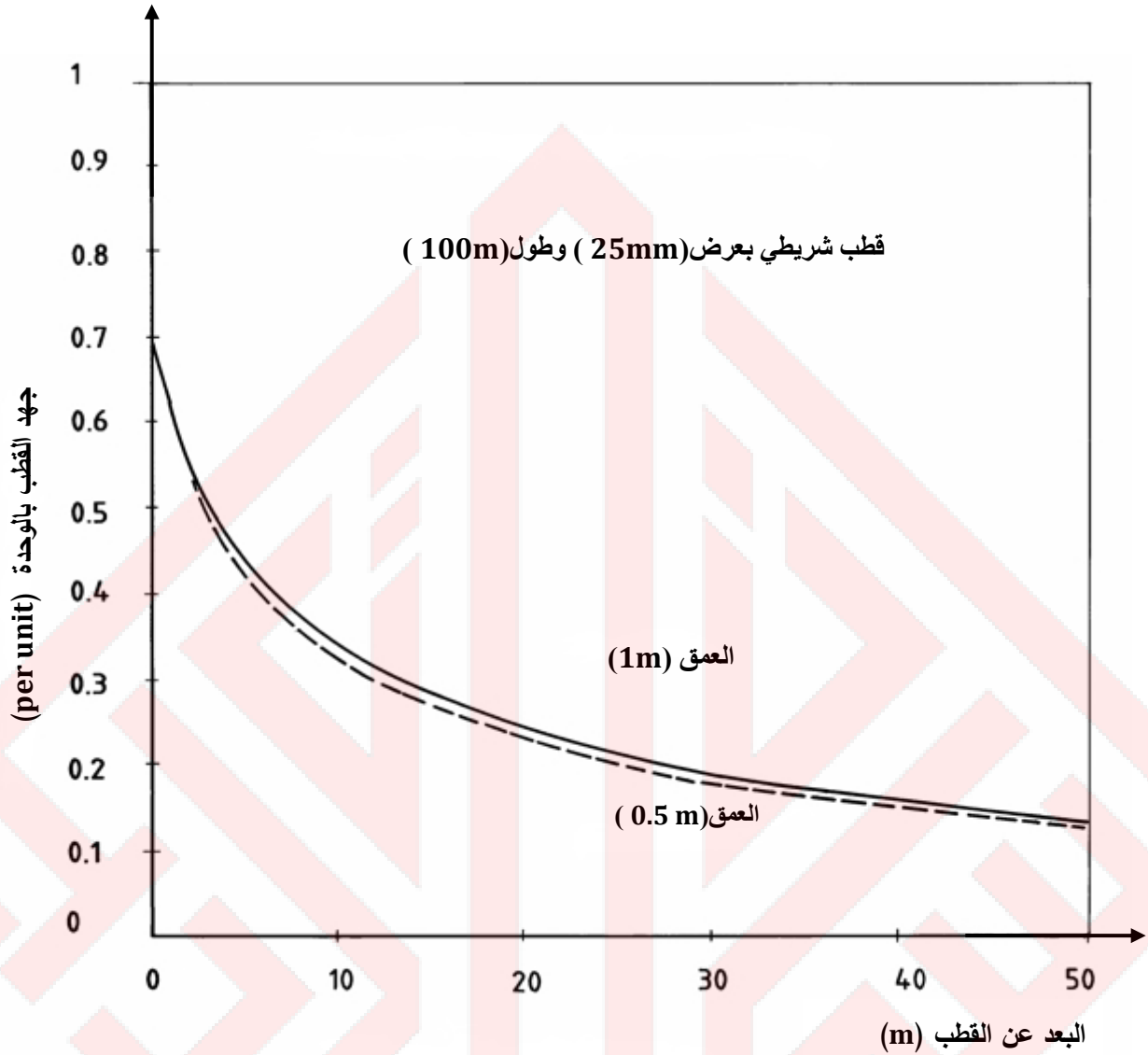
التالي يمثل القواعد العامة للجهد وانحدار الجهد في الارض حول اقطاب التأريض [1].

1- يكون انحدار الجهد الابتدائي عالياً للاقطاب العمودية خلال السنتمترات القليلة القريبة من القطب كما مبين في الشكل (2-5/1) الذي يوضح انحدار الجهد قرب سطح الارض حول قضيب قطب مفرد طوله (3م) المنحني (A) ويوضح المنحني (B) في نفس الشكل السابق انحدار الجهد محسوبا عموديا على الخط الواصل بين ثلاثة اقطاب منصوبة على خط مستقيم وتفصل مسافة (3م) بين كل قطبين متجاورين فيها. من الواضح هنا انه رغم الانخفاض المحدود لجهد قطب معين وعلى بعد حوالي (2م) منه. الا أن التأثير العام على مسافات اكبر هو زيادة جهد الارض وانحدار الجهد. ولتيار عطل معين فان استعمال أقطاب متعددة للتأريض سوف يساعد على تقليل قيمة المقاومة الأرضية المكافئة) وجعلها تصبح اقل من المقاومة الارضية للقطب المفرد) وسوف ينتج من ذلك جهد وانحدار جهد اقل بكثير من ذلك الناتج من القطب المفرد.

2- يكون انحدار الجهد للاقطاب الافقية اصغر بكثير من انحدار جهد الاقطاب العمودية كما هو موضح في الشكل (2-5/2) والذي يبين توزيع انحدار جهد الارض قرب قطب تأريض افقي شريطي. ان اعلى انحدار جهد يقع على بعد من القطب يساوي طوله. كذلك يكون انحدار الجهد بين الاقطاب الافقية اقل من السابق. تجدر الاشارة الى ان تحديد القطب الافقي ضمن الحدود المستعملة الاعتيادية له تاثير قليل على بعد سطح الارض.



الشكل 2-1/5: جهد سطح الارض حول قطب منفرد (A) وحول القطب الوسطي (B) لثلاثة اقطاب تأريض منصوبة بخط مستقيم [1]



الشكل 2-5-2 : انحدار الجهد قرب قطب تأريض شريطي افقي [1]

3- يتكون توزيع جهد الأرض الناتج من نصب أكثر من قطب من مساحات معزولة حول كل قطب، حيث يكون كل من الجهد وانحدار الجهد عاليين وربما يتسببان في اخطار. كما يكون توزيع الجهد بين هذه المساحات على شكل ممرات بجهد واطئ والتي قد تشكل خطراً على شخص يلامس أجزاء موصلة تكون بتماس اما مع الاقطاب أو مع كتلة الارض بمواقع أبعد. الشكل (2-5/3) يوضح توزيع جهد سطح الارض على الحد الوسطي لخط مكون من اربعة اقطاب كل منها على شكل قضيب قطره 15 ملم وطوله (3 متر) وموضوعة بمسافات بينية مقدارها (5 م). إن مثل هذا التغيير الشديد في جهد الارض قرب او ضمن منشأة ربما يكون غير مقبول وقد يتطلب المعالجة لخفض جهد الارض. ومن الطرائق المناسبة للمعالجة أن يتم استعمال اقطاب اضافية مكونة من شرائط او اسلاك مدفونة على عمق (0.25-0.6)م تحت سطح الارض .

4- تكون الأقطاب الإضافية المدفونة المكونة من شرائط أو أسلاك من مادة النحاس أو الفولاذ غير المغلف جزءاً من منظومة التأريض. اختيار عمق القطب يجب ان يضمن حماية الموصلات وروابطها بالإضافة لحمايتها من الصقيع. اما استعمال الالمنيوم فيتم تحت الارض فقط محميا من التماس مع الارض والرطوبة.

5- تكون لمقاومية الارض اهمية كبيرة بسبب ان جزءاً كبيراً من جهد القطب يتولد في السنتمترات القريبة من الارض المحيطة به. ففي التربة عالية المقاومة وعندما يتعذر استعمال اقطاب اضافية يتوجب معالجة الارض او استبدالها بالخرسانة لتقليل مقاومة الاقطاب وهذه المعالجة او عملية الاستبدال تتم في منطقة نصب الاقطاب فقط. وطالما ان موصلية التربة تتأثر بكثافتها باستثناء التربة المشبعة بالماء فستكون هناك اهمية كبيرة للرص الجيد مع عدم اثاره التربة المماسه للاقطاب .

2-3/5 حسابات جهد سطح الارض للاقطاب العمودية

يمكن بصورة تقريبية تقدير النسبة بين جهد نقطة ما على مساحة الارض المحيطة بقطب التأريض كما في الشكل (2-4/5) وتبعد بمسافة x عنه (V_x) وجهد قطب التأريض (V_E) الناشئ بسبب مرور تيار العطل خلال قطب التأريض العمودي باستعمال المعادلة التالية [1]:

$$\frac{V_x}{V_E} = \frac{\sum_{i=1}^n \left[\ln \left\{ \alpha_i + \sqrt{(\alpha_i^2 + 1)} \right\} \right]}{\left\{ (1 + \lambda \beta) \left(\ln \left(\frac{4L}{d} \right) \right) \right\}} \quad (1/5-2)$$

حيث أن:

$$\alpha_i = \frac{L}{r_i}$$

$$\beta = \frac{L}{s \ln \left(\frac{4L}{d} \right)}$$

(V_x) هو الجهد الكهربائي على نقطة تبعد بمسافة x عن مركز قطب التأريض
(V_E) جهد قطب التأريض (على افتراض ان جهد كتلة الارض كمرجع يساوي صفراً)
(L) هو الطول المدفون للقطب (m)
(r_i) هو المسافة من نقطة (x) على الارض الى القطب رقم (i^{th}) على ان تكون
المسافة اكبر من نصف قطر القطب (m)
(n) هو عدد اقطاب التأريض

(λ) هي عامل ترتيب مجموعة الاقطاب (يؤخذ من الجدولين (2-3/3) و (2-4/3) من الفصل الثالث)

(d) هو قطر القطب او الاقطاب (m)

(s) يمثل المسافة البينية للاقطاب بافتراض ان المسافة البينية متساوية لكافة

الاقطاب(m)

يفترض عند استعمال المعادلة 1/5-2 ان المسافة البينية بين الاقطاب (s) لا تقل عن $(\frac{2}{3})$ طول قطب التآريض وان تيارات الاقطاب متساوية.

عند استعمال قطب مفرد تكون القيم :

يمثل نسبة جهد المحل الهندسي لنقاط متساوية الجهد على نصف القطر (r) $\frac{V_x}{V_E}$, $\lambda = 0$, $n = 1$

حول القطب.

4/5-2 حسابات جهد سطح الارض للاقطاب الافقية

تحسب النسبة $(\frac{V_x}{V_E})$ من جهد قطب التآريض الافقي لنقطة (x) واقعة على الخط العمودي على خط

الاقطاب (الشكل 2-5/5) من المعادلة التالية [1]:

$$\frac{V_x}{V_E} = \frac{\sum_{i=1}^n 2 \left[\ln \left\{ \alpha_i + \sqrt{(\alpha_i^2 + 1)} \right\} \right]}{\left\{ F \left(\ln \left(\frac{L^2}{hd} \right) \right) \right\}} \quad (2/5-2)$$

$$\alpha_i = \frac{L}{2\sqrt{(h^2 + r_i^2)}}$$

حيث:

(n) يمثل عدد الاقطاب

(h) عمق الاقطاب بعداً عن سطح الارض (m)

(r_i) المسافة على سطح الارض من نقطة (x) الى نقطة عمودية فوق القطب رقم (ith) (m)

(L) طول كل قطب (m)

(d) هو قطر كل قطب (m) اما بالنسبة للأقطاب الشريطية فان العامل d يحسب من العلاقة التالية:-

$$d = \frac{2w}{\pi}$$

حيث ان w عرض القطب الشريطي (m)

(F) هو عامل المجموعة الذي يعتمد على عدد من الاطوال (L) الموضوعة بصورة متوازية وعلى مسافة

(s) عن بعضها البعض والمربوطة معا" ويحسب هذا العامل كالتالي:

- اذا كانت الاطوال مستقيمة وبعده (2) فان قيمة العامل F

$$F = 0.5 + 0.078 \left\{ \left(\frac{s}{L} \right)^{-0.307} \right\} \quad (3/5-2)$$

- اذا كانت الاطوال مستقيمة وبعده (3) فان قيمة العامل F

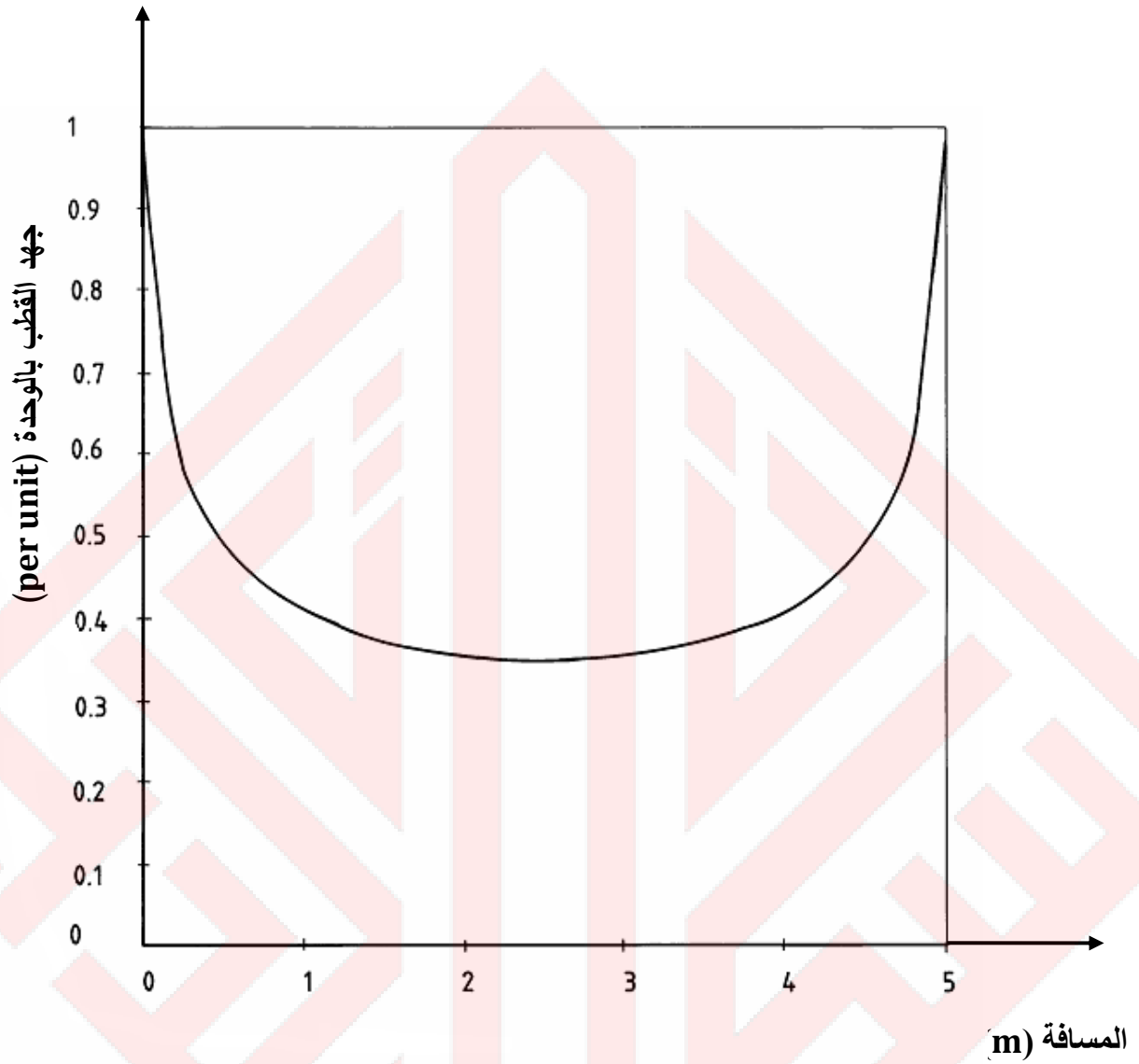
$$F = 0.33 + 0.071 \left\{ \left(\frac{s}{L} \right)^{-0.408} \right\}$$

- اذا كانت الاطوال مستقيمة وبعده (4) فان قيمة العامل F

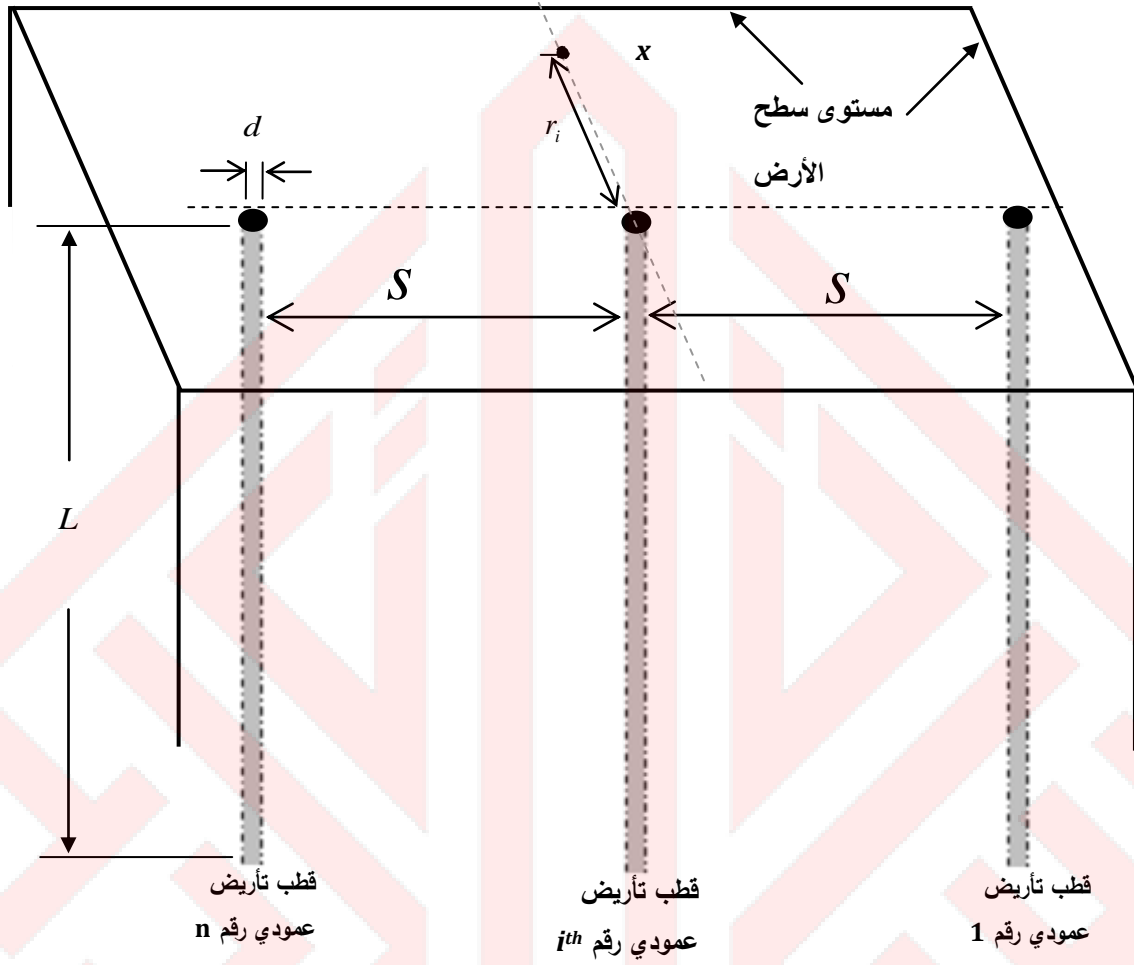
$$F = 0.25 + 0.067 \left\{ \left(\frac{s}{L} \right)^{-0.451} \right\}$$

$$\text{بشرط } 0.02 \leq \left(\frac{s}{L} \right) \leq 0.3$$

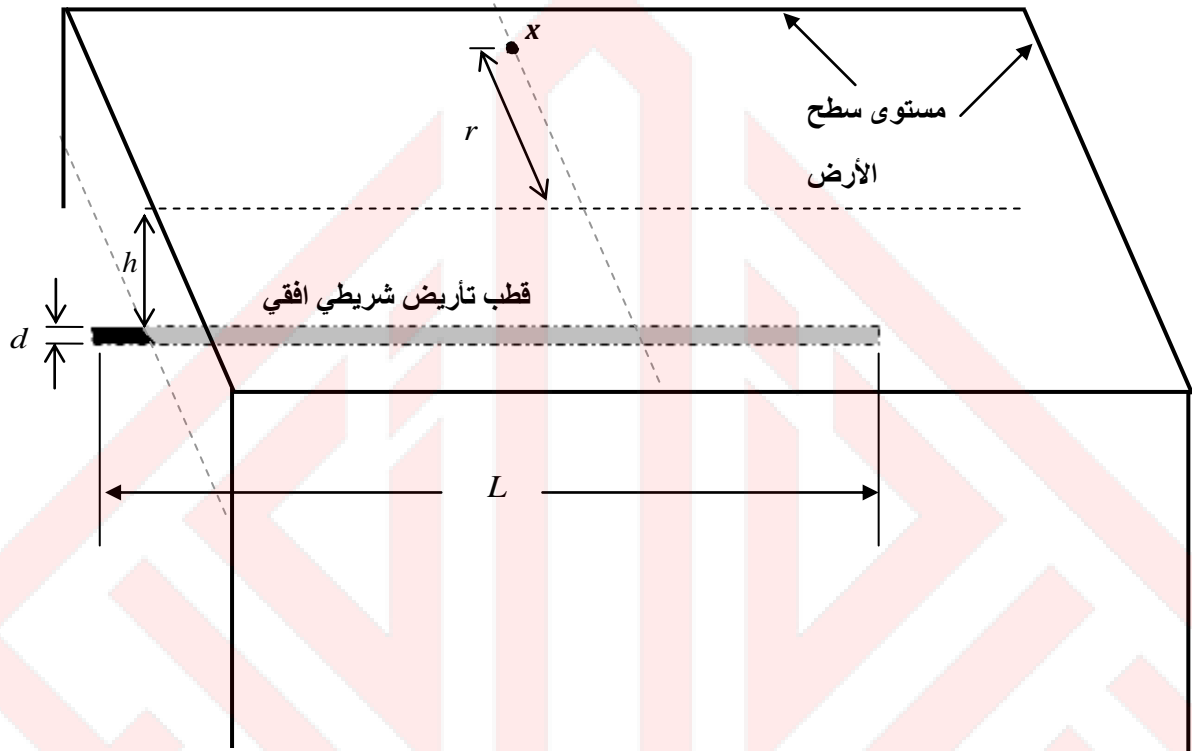
عندما يكون هناك قطب منفرد ($n = 1$) يكون عامل المجموعة ($F=1$) علما أن المعادلات المذكورة آنفاً تفترض ان عمق القطب يكون قليلاً" نسبة الى طوله وان تيارات الاقطاب متساوية.



الشكل 2-3/5: توزيع جهد سطح الأرض على طول الخط الواصل بين كل قطبين متجاورين والمسافة البينية بينهما (5m) [1]



الشكل 2-4/5: حساب الجهد عند النقطة x قرب مجموعة أقطاب تأريض عمودية طول كل منها L وقطره d والمسافة البينية بين كل قطبين متجاورين S



الشكل 2-5/5: حساب الجهد عند النقطة x قرب قطب تأريض افقي شريطي طوله L وقطره d مدفون بعمق h

2-6 فحص واختبار منظومات التأسيس وفحص مقاومة التربة

2-6/1 مقاومة التربة

المقاومة الأرضية لأي قطب تعتمد على المقاومة الكهربائية للتربة التي يغرزيها القطب ولهذا يعد هذا العامل مهماً في اختيار نوع منظومة الحماية المناسبة. إن تركيب ونوع التربة هما من ضمن عوامل أخرى تحدد مقدار المقاومة وكما مبين في الجدول (2-6/1). وبسبب الخاصية الالكتروليتيية لهذه المقاومة فإنها تتأثر بالمحتوى الرطوبي للتربة والتركيب الكيميائي وتركيز الأملاح المذابة في المحتوى المائي. كذلك يؤثر حجم حبيبات التربة وتوزيعها ومدى انضغاطها على المقاومة، فهذه العوامل تسيطر على طريقة حفظ الرطوبة في التربة. وحيث إن هذه العوامل تتغير موقعياً ومع الزمن فإن القيم الواردة في الجدول (2-6/3) هي تقريبية جداً وتتخذ كمؤشر عام للمقاومة فقط. لذا يجب قياس القيم المحلية للمقاومة.

2-6/2 العوامل المؤثرة على مقاومة التربة

إن قيم مقاومة التربة الحقيقية لا تعتمد على الطبقات السطحية من التربة فقط وإنما على الطبقات الجيولوجية تحت هذه التربة السطحية وعلى ترتيب طبقاتها. حيث تحدد الأخيرة نوع وعمق القطب الأرضي المناسب. وكذلك يجب الانتباه إلى إن لدرجة الحرارة قرب وتحت درجة الانجماد تأثيراً على المقاومة. ففي المناطق المعرضة للصقيع يجب أن يكون غرز الأقطاب إلى أعماق لا تتأثر به، لذلك تعتبر في هذه الحالة مسافة المتر الأول من عمق قطب نظام التأسيس غير فعالية. وحيث أنه لا يمكن تغيير طبيعة ومواصفات التربة الأساسية في أي منطقة لذلك فبالأماكن إما معالجة تثبيت الأقطاب الأرضية كما سيرد في البند (3) أو اختيار المكان الأفضل لتثبيت الأقطاب ضمن خيارات منطقة المنشأة المراد حمايتها للحصول على مقاومة الأرض المناسبة. فعندما تكون هنالك خيارات في الموقع فالأفضلية لأنواع التربة تكون كالتالي.

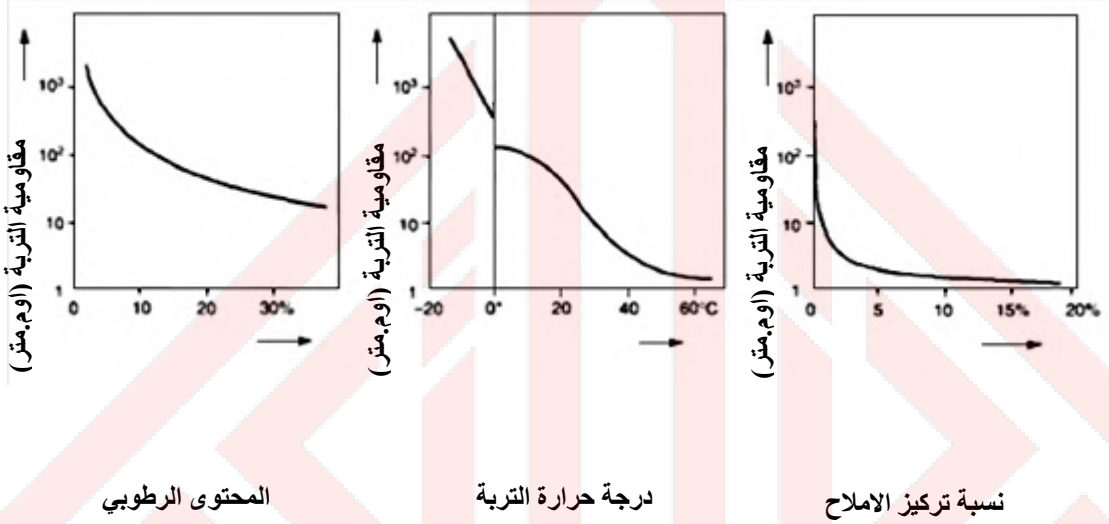
1. ارض مشبعة بالماء (مستنقع).

2- ارض طينية او تربة طفلية (ناعمة) او ارض صالحة للزراعة او تربة طينية او طفلية مع محتوى قليل من الرمل.

3. تربة طينية طفلية مخلوطة بكميات من الرمل والحصى والركام .

4. رمل او تربة ملبدة برطوبة عالية او مشبعة بالماء.

أما الرمل والحصى والركام والتربة الجيرية والكلسية والغرانييتية والصخرية فيجب تجنبها وكذلك الترب التي تكون فيها طبقة صخرية قريبة من السطح. في مثل هذه الحالات يجب حفر واستبدال التربة في موقع القطب.



الشكل 2-1/6: تأثير المحتوى الرطوبي ودرجة الحرارة ونسبة تركيز الاملاح على مقاومة التربة [9]

الجدول 2-1/6 متوسط قيم مقاومة الارض [9].

متوسط المقاومة (Ω.m)	نوع التربة
10	تربة عضوية رطبة
² 10	تربة رطبة
³ 10	تربة جافة
⁴ 10	تربة صخرية

2-6/3 مقاومة التربة (ρ)

تعتمد قيمة مقاومة التربة (اوم- م) على نوع ومكونات التربة وعلى تركيبها الكيميائي والمقصود به تركيبية الأملاح والمعادن فيها كذلك تعتمد القيمة على المحتوى الرطوبي ومستوى سقوط الامطار في المنطقة. الجدول (2-6/1) [1] يوضح القيم المتوقعة التقريبية لمقاومية أنواع مختلفة من التربة. وهذه القيم تستعمل في الحسابات الاولية فقط إذ يتطلب تصميم محطة التأريض بصورة صحيحة إجراء قياس لمقاومة التربة في مواقع محيطة بمنطقة غرز الأقطاب والاعتماد على قيمة متوسطة للقيم التي يتم قياسها. ان تأثير عوامل الرطوبة والحرارة ومحتوى الملح في التربة على المقاومة مبيّن في الشكل (2-6/1)، والذي يبين التأثير الكبير لهذه العوامل . وحيث أنه ليس بالأمكان تغيير درجة حرارة التربة بشكل دائمى لبلوغ مقاومة اقل لها، الا ان كلاً من المحتوى الرطوبي والتركيب الكيميائي للتربة يمكن تغييرهما للحصول على مقاومة اقل للتربة. وقد وجد انه من الممكن تخفيض مقاومة التربة بنسب 15-90 % بواسطة المعاملة الكيميائية مع الاملاح التالية: [1]

1. الملح الاعتيادي (كلوريد الصوديوم ومزيج من الملح الاعتيادي والفحم الناعم).

2. سلفات المنغنيز.

3. سلفات النحاس.

4. كلوريد الكالسيوم.

5. كاربونات الصوديوم.

والشائع في العراق استعمال الفقرة (1) باستعمال مزيج من الملح الاعتيادي والفحم الناعم وذلك لوجود هذه المواد ورخص تكلفتها ويمكن التحكم بنسبة الإضافة للوصول للمقاومية المطلوبة، علماً أن هذه الطريقة بالمعالجة محددة في المناطق التي لاتحتوي على منسوب مياه جوفية مرتفع وذلك لتأثيره على المواد المذكورة آنفاً.

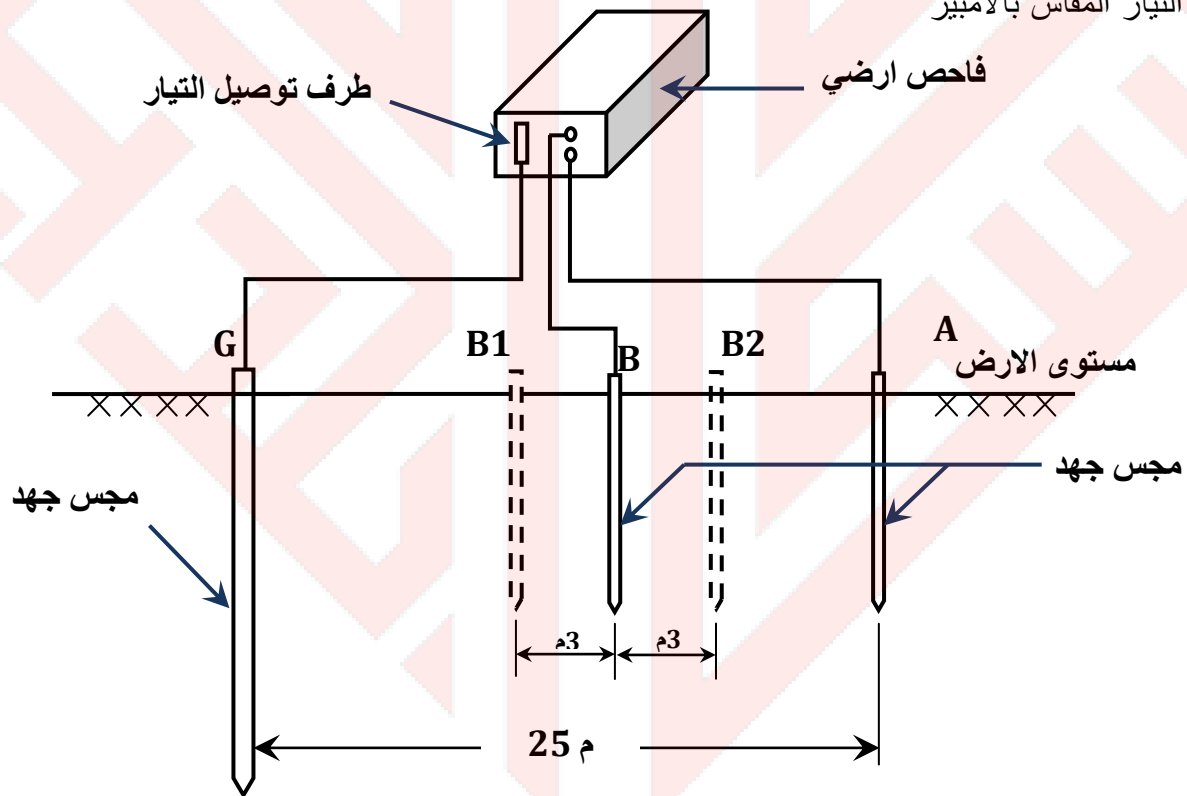
2-6/4 قياس مقاومة الارض

لغرض تصميم منظومات التأريض يتوجب معرفة مقاومة التربة الحقيقية في موقع محطة التأريض وبالرجوع للقيم النظرية المعطاة في الجدولين (2-6/1) و (2-6/1) يمكن وعند الحاجة تغيير معاملات التأريض للحصول على القيم المطلوبة لمقاومة الارض. تقاس مقاومة التربة باستعمال منظومة فحص مكونة من فاحص ارضي وجهاز. يعمل الفاحص على توليد فرق جهد ثابت، أما الجهاز فله ثلاثة مجسات، اثنان لقياس فرق الجهد والثالث لقياس التيار. الشكل (2-6/2) يوضح طريقة القياس حيث يثبت احد مجسي فرق الجهد (A) بتقب في الارض على بعد 25 متراً من محطة التأريض (G) التي يجري قياس المقاومة فيها.

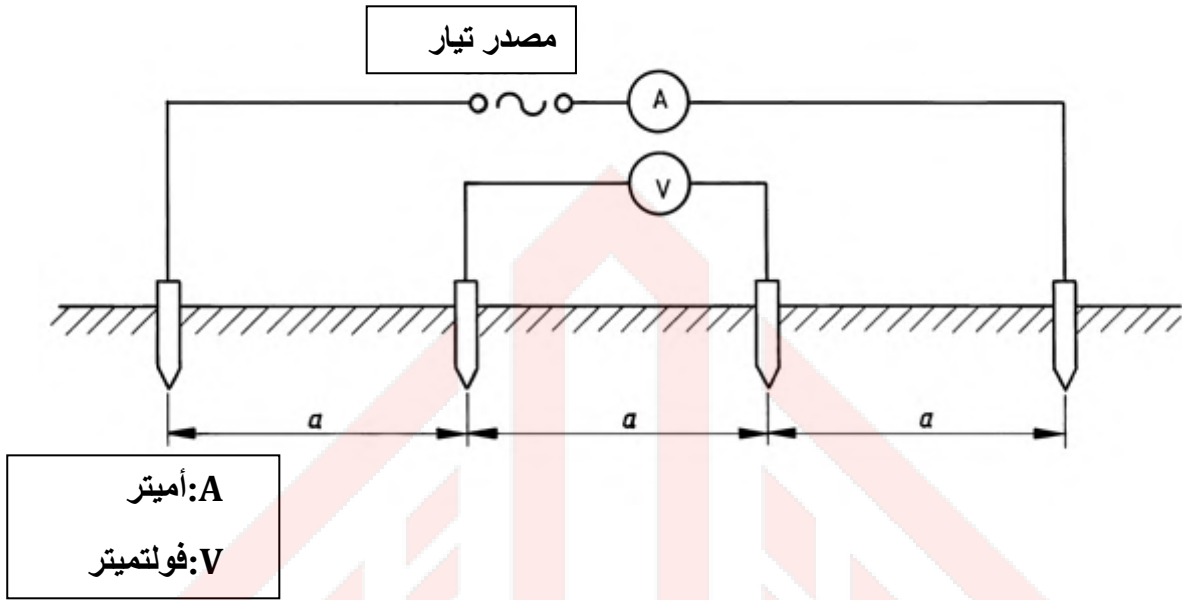
اما مجس فرق الجهد الثاني (B) فيوضع بين المحطة والمجس الاول (A). يرتبط مجس التيار بمحطة التأسيس كما مبين في الشكل (2-6/2) . يتم قياس المقاومة عند موقعي المجسين (A) (B) ثم يتم اخذ قياسين آخرين بعد تحريك المجس (B) مسافة حوالي 3م لكل جانب من الموقع الاول. فاذا كانت القيم المقروءة ثابتة قبل وبعد تحريك المجس (B) يمكن عندها حساب القيمة الحقيقية لمقاومة التربة. اما اذا كانت القيم مختلفة فيتم تحريك المجس (A) لمسافة ابعد بحوالي 6م من موقعه الاول وتعاد العملية وتستمر هذه الطريقة لحين الحصول على قراءات متساوية للمواقع الثلاثة للمجس (B) [6] ويمكن اجراء نفس القياس باستعمال نضيدة ومقياس فرق جهد ومقياس تيار كما مبين في الشكل (2-6/3) وهنا يجب ان تكون قراءة مقياس فرق الجهد ثابتة للمواقع الثلاثة كما في الجهاز الاول. وتحسب مقاومة القطب الى الارض (Rg) باستعمال المعادلة البسيطة [1].

$$R_g = V/I (\Omega) \quad (1/6-2)$$

حيث يمثل V فرق الجهد المقاس بالفولت
و I التيار المقاس بالامبير



الشكل 2/6-2 قياس مقاومة الارض باستعمال فاحص ارضي [9] .



الشكل 2-3/6 قياس مقاومة الارض باستعمال مقياسي تيار و جهد كهربائي [1].

2-5/6 التحري والاختبار الدوري لمنظومة التأريض

2-1/5/6 مقدمة

من المتوقع ان تكون القيم الحسابية النظرية لمقاومة الاقطاب محدودة الدقة بسبب أن القيم الحقيقية لمقاومة التربة وتجانسها طوال السنة لاتتوافق في اغلب الاحيان مع القيم المفروضة. فكما ورد سابقا تتغير مقاومة الارض باستمرار اعتماداً على المحتوى الرطوبي للتربة الذي يتغير في اغلب الاحيان مع المواسم السنوية وربما باستمرار بسبب عوامل تغير المياه الجوفية وعملية البزل المستمرة، كذلك تتغير مقاومة الأرض مع تغير درجات حرارة التربة مع المواسم. لذلك ينصح بفحص مقاومة الاقطاب عند نصب المنظومة وبعدها، مع تكرار الفحص على فترات منتظمة. إن هذه القياسات تضمن التأكد من فعالية منظومة التأريض في مرحلتي التصميم وعند الاستعمال. ولمقارنة نتائج الفحص يجب ان يجري في اوقات متماثلة كل سنة لجعل تأثير المحتوى الرطوبي للتربة ودرجة حرارتها في هذه القياسات متجانس قدر الامكان. كما يفضل اجراء هذا الفحص في نهاية فترة الجفاف كل عام.

وبمقارنة النتائج السنوية يمكن ملاحظة وجود الحاجة للمعالجة الفورية او الحاجة للمعالجة في المستقبل. كذلك تعطي القياسات القيم الأعلى (الاسوأ) للمقاومة والتي يتم التحقق عندها من الاداء المطلوب من اجهزة فصل الدوائر الكهربائية.

إن عملية الفحص المتكرر يجب ان تتضمن اختبار الاداء الجيد للموصلات وملحقاتها حتى عندما تكون معرضة للتلف، كذلك ملاحظة اي مؤشرات قد تؤدي الى زيادة مقاومة التربة حول الاقطاب.

2-5/6-2 قياس مقاومة الأقطاب الأرضية

يجب اخذ الحيطة عند فحص الأقطاب الأرضية حيث ان فرق الجهد المستعمل قد يتضمن خطورة في بعض الاحيان. عند نصب الأقطاب سيكون من المؤكد ان ترتبط بصورة متعامدة او عرضية باجزاء اخرى . للمنظومات الجديدة او لعمليات نصب الأقطاب الجديدة من الممكن اجراء القياسات قبل توصيل الأقطاب التي ستكون معزولة كهربائياً. اما في فحص الأقطاب الأرضية المنضدة فلا يسمح بفصلها عن الدائرة الكهربائية الا اذا كانت المنظومة مفصولة كهربائياً من كافة مصادر الطاقة. ويمكن حل مشكلة فصل الأقطاب كهربائياً في بعض الاحيان عند وجود اقطاب متعددة في منظومة بفصل احدها للفحص على ان تكون المقاومة للأقطاب المتبقية في المنظومة وافية لعملها.

إن دقة القياسات تخضع لعدة عوامل يجب اخذها بالاعتبار عند تقييم معطيات هذه القياسات. فبالإضافة الى تغير مقاومة الأرض الموسمية فوجود اجسام اخرى موصلة قريبة في الأرض مثل القابلات والانابيب وحديد التسليح في الاسس بالإضافة الى الأقطاب الموصلة الاخرى كلها قد تؤثر في عملية القياس. لذلك فالقيم التي يتم الحصول عليها عند فحص المنظومات المنضدة على الرغم من عدم دقتها فأنها تعطي معلومات مفيدة عن استقرارية منظومة التأريض. وهكذا ستتوافر معلومات أفضل عند اجراء قياسات المنظومات الجديدة من تلك التي تستند على معطيات نظرية لان القياسات تشمل ضمناً اي عدم تجانس في مواصفات التربة. ورغم ان قواعد القياس بسيطة نسبياً الا انها تحتاج الى تعديل بسبب الظروف والمتطلبات العملية. فلمقارنة القطب الأرضي المفرد تتوفر نهاية واحدة فقط وهي القطب نفسه اما النهاية الاخرى لقياس المقاومة فيجب ان تكون نظرياً على مسافة غير محددة منه.

عملياً القياس يجري على ان تتضمن نهايته الجزء الاعظم من المقاومة الكلية . وتعتبر نسبة 98% من المقاومة الكلية جيدة جداً ان امكن الحصول عليها. وفي اغلب الاحيان ليست هناك فائدة من بذل الجهد للحصول على دقة اكبر حيث ان ضمن هذه النسبة من المقاومة يوجد عدم تجانس ملحوظ في التربة بالإضافة للعوامل المؤثرة الاخرى. لذلك فنسبة خطأ 2% تعتبر مقبولة جداً وخطأً بنسبة 5% يكون في العادة مقبولاً" والشكل (2-4/6) يوضح الطريقة المفضلة لعملية القياس حيث يمرر تيار معلوم بين القطب المراد قياس مقاومته (X) وقطب اضافي (Y) ثم يتم قياس انخفاض فرق الجهد بين القطب (X) وقطب اضافي اخر (Z). وبذلك ستكون مقاومة القطب (X) هي حاصل قسمة فرق الجهد بين القطبين (X) و (Z) مقسومة على التيار المار بين القطبين (X) و (Y). علماً أن وسيلة تجهيز التيار وقياس فرق الجهد والتيار او النسبة بينهما تكون جهازاً واحداً وان كان هذا ليس ضرورياً .

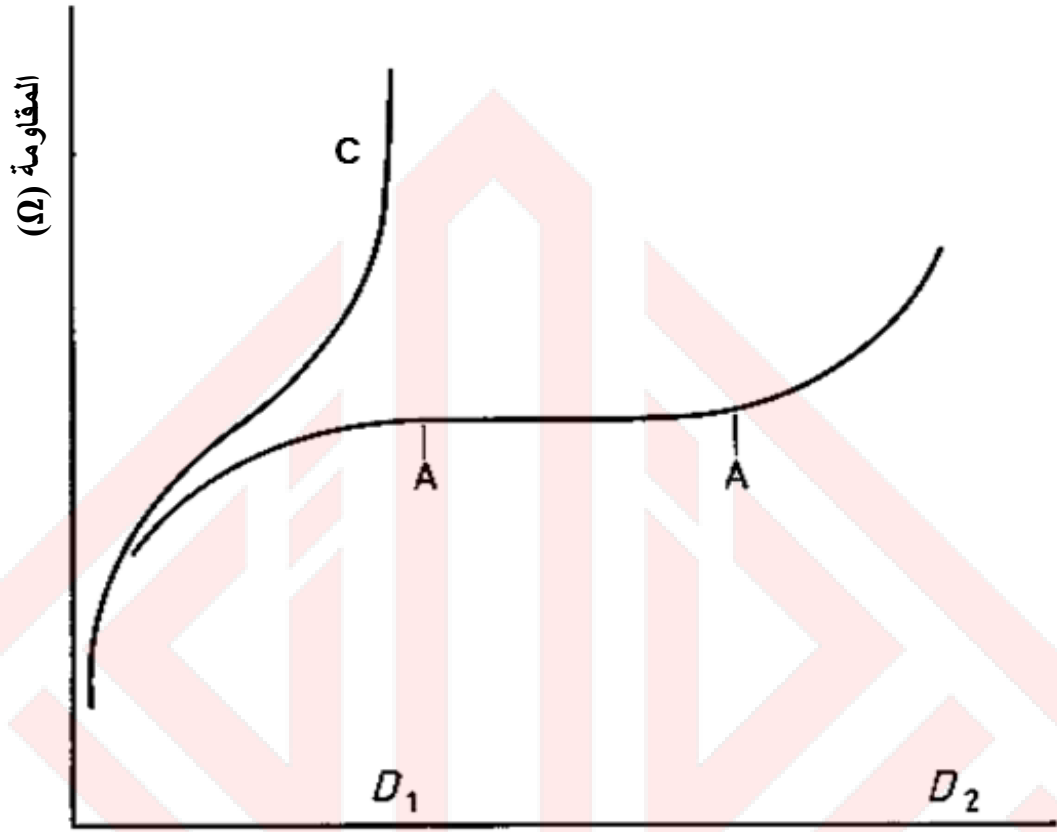
ان دقة القياس تتأثر بالعوامل التالية:

1. المسافة بين الاقطاب

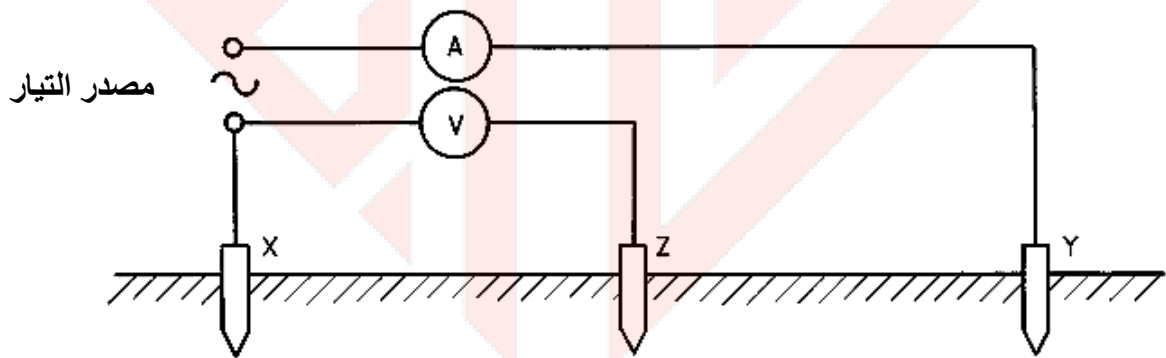
المسافة بين القطبين (X) و (Y) يجب ان تكون كافية بحيث ان مساحة المقاومة لكل منها ،اي المساحة التي خلالها يتم الحصول على 98% من المقاومة، تكون مستقلة احدهما عن الاخرى. اذا كان (X) عبارة عن قضيب او لوح فيجب ان ينصب (Y) على بعد 30-50م و (Z) ينصب في نصف المسافة بينهما. بعد أخذ القراءات يتم تحريك مكان تنصيب (Z) على مسافة (7متر) تقريبا مرة باتجاه (X) ومرة باتجاه (Y) وتتم القراءات في كل حالة. فاذا كانت القراءات الثلاث تنتج قيم مقاومة تتفق مع درجة الدقة المطلوبة يكون معدلها هو مقاومة القطب (X)، اما اذا كانت الفروق في القراءات الثلاث خارج الدقة المطلوبة فيتم زيادة المسافة بين (X) و (Y) وتعاد العملية وهكذا لحين الحصول على الدقة المطلوبة. ان الطريقة المذكورة آنفاً لن تكون مناسبة عندما تكون للقطب (X) مقاومة منخفضة (اقل من 1 أوم). وهذا يحدث عندما يكون (X) قطباً ممتداً او يكون عبارة عن نظام اقطاب متصلة ضمن مساحة كبيرة ولا يمكن فحص احدها على انفراد. في هذه الحالة يتم اللجوء الى رسم منحنيات مقاومة التربة وذلك بوضع القطب (Y) على مسافة بعيدة عن (X). وتكون هذه المسافة في العادة عدة مئات من الامتار ثم تتم عملية القياس كما ذكر آنفاً مع وضع القطب (Z) في عدة مواضع بين (X) و (Y). ويتم رسم علاقة بين المقاومة والمسافة بين القطبين (X) و (Z) ، فاذا لم يعطِ رسم هذه العلاقة جزءاً افقياً جيداً كما في المنحنى C المبين في الشكل (2-4/6)، تعاد العملية باستعمال مسافات اكبر لوضع القطب (Y) وتكرر العملية لحين الحصول على جزء افقي من المنحنى (A-A) الذي يمثل مقاومة القطب كما مبين في الشكل المذكور آنفاً. في هذه العملية لا يشترط ان يكون القطب (Z) في منتصف المسافة بين (X) و (Y) .

2. التشويش بسبب تيارات الارض المشتتة .

إن توصيل الارض هو ظاهرة اليكترولينية لذلك تنشأ فروق جهود مستمرة صغيرة بين الاقطاب وفروق الجهود المستمرة والمتذبذبة المشتتة في الارض يتم التقاطها من قبل الاقطاب اذا كان هناك نظام جذب في المنطقة. يتم التخلص من كلا النوعين من التشويش باستعمال تيار متناوب بتردد مختلف عن ذلك الذي لتيار القدرة او توافقاته. يتم هذا باستعمال تردد مقداره 60-70 ذبذبة/ثانية. وفي حالة استعمال مولد صغير لتجهيز الطاقة لاجهزة القياس فيتم تغيير تردد التيار للحصول على افضل النتائج، علماً ان اجهزة القياس التي تستعمل التيار المتناوب تكون مجهزة عادة بمقوم تزامني في دائرة قياسها بحيث تستجيب فقط لاشارات فرق جهد بتردد مماثل لتردد تيارها.



الشكل 4/6-2 منحنيات مقاومة الارض [1].
المسافة بين القطبين X و Z (m)



الشكل 5/6-2 قياس مقاومة القطب الارضي X [1].

3. مقاومة الاقطاب الاضافية

مقاومات القطبين (Y) و (Z) تكون على التوالي مع دوائر اجهزة القياس ومولد الطاقة. يكون هذان القطبان بالغالب وللسهولة من الاقطاب المفردة والتي ربما تكون لها مقاومة عالية اعتمادا على مقاومة التربة التي يغرزان فيها. المقاومة في (Y) تزيد من متطلبات تجهيز القدرة المطلوبة لضمان قياس دقيق لفرق الجهد بين (X) و (Z) ومقاومة (Z) تكون على التوالي مع دائرة قياس فرق الجهد وربما تؤثر في دقة القياس. والمعلومات لاعلى القيم المقبولة لمقاومة الاقطاب الاضافية تجهز في العادة مع ادوات قياس مقاومة الارض.

2-3/5/6 قياس مقاومة الموصلات الارضية [1]

يمكن استعمال الانواع التالية من اجهزة قياس المقاومة .

1. مقياس مباشر للمقاومة (تيار مستمر) مزود بمولد يدوي.

2 مقياس مباشر للمقاومة مزود ببطارية.

3. طقم فحص (تيار متناوب) يستعمل التيار الرئيس ويحوي على محول مناسب لتوفير عزل يطابق المواصفة

[10]

إن المقاييس التي لاتعطي نتائج على شكل قراءات رقمية مثل تلك التي تصدر اصواتاً او تتغير اضاءة مصابيحها يجب ان لاتستعمل مطلقاً لاثبات ملائمة موصلات التأريض من الاجهزة الثلاثة المذكورة آنفاً. النوعان الاول والثاني يختلفان فقط في مقدار تيار الفحص ويستطيعان قياس مقاومة الموصل فقط. أما النوع الثالث فيستطيع تجهيز تيار فحص عالٍ والذي يحدد بالعادة بحدود 25 أمبير بسبب قدرة و وزن المحول.

إن دقة القيم المقيسة لمقاومة الموصلات الأرضية تكون مفضلة إن كانت بحدود خطأ تبلغ 5%. وللحصول على مثل هذه الدقة مع المقاومة المنخفضة للموصل يكون من المهم اختيار طرائق القياس المناسبة مع وجوب الرجوع الى تعليمات مصنعي الاجهزة للتأكد من الشروط الواجب توافرها للحصول على الدقة المطلوبة. ان المقاومة او الممانعة المقيسة عدا في قياسات الاطراف الاربعة تشكل حلقة تحوي الموصل المطلوب فحصه وموصل الارجاع واسلاك القياس. ولغرض ان لا يكون هناك خطأ كبير يجب ان تكون مقاومة كل من موصل الارجاع واسلاك القياس منخفضة قدر المستطاع. وكذلك يجب ان تكون لكافة اجزاء الربط مقاومة منخفضة.

إن ممانعة الموصلات ذات المغناطيسية الحديدية (Ferromagnetic Conductor) تتغير مع التيار ونسبة" لأحجام الموصلات المستعملة فأن أعلى ممانعة تحدث غالباً" عند تيارات ضمن حدود 25-50 أمبير لذلك فان الفحص بهذه القيم للتيار سيعطي قيمة غير دقيقة لمقاومة هكذا موصلات لأن التأثير المغناطيسي يتناقص مع زيادة التيار وصولاً لتيار العطل (Fault current) المستقر كون هذا التأثير يكون كبيراً في المرحلة الأنتقالية(Transient) من تيار العطل. لذلك عند القيام بالفحوص باستعمال التيار

المستمر (DC) ويكون الجزء الرئيس من طول الموصل من معدن ذي خصائص مغناطيسية حديدية (Ferromagnetic) ينصح بأن يتم مضاعفة القيمة المقيسة للتعويض عن التأثير المغناطيسي [1].

2-7 دوائر وانظمة الاتصال عن بعد

2-7/1 المقدمة

في هذا الفصل يتم التطرق الى التعليمات الخاصة بطرائق تأريض قابلات واجزاء منظومات الاتصال السلكية واللاسلكية مع ضوابط ومحددات منظومة الارضي والاحتياطات المتخذة لمنع الزيادة المفرطة في جهد منظومة الارضي للآلات ذات الضغط العالي.

2-7/2 تعليمات نصب القابلات وتأريض اجهزة الاتصال

تشمل هذه التعليمات والقواعد حقا واسعا جدا من التفاصيل والمفردات كما تشمل ايضا الاجهزة المستعملة في محطات الجهد العالي وتفرد الموصفات العالمية مدونات (كودات) خاصة بتأريض مثل هكذا محطات ومنها المواصفة (BS 6701-1).

2-7/3 الاحتياطات الواجب اتخاذها في تأريض دوائر الاتصال عن بعد

إن الاحتياطات والشروط الواجب توافرها او اتخاذها عند تصميم وتنفيذ منظومات التأريض للدوائر الكهربائية للاتصال عن بعد هي التالية.

1. تجهز المنشآت الكهربائية بروابط متساوية الجهد بحسب ما تشترطه المواصفتان (HD 384) و (BS)EN50310

2. اجزاء الربط الارضي تتصب على وفق المواصفة (BS)EN50310 وتفحص على وفق المواصفة (BS7671).

3. اي جزء معدني خارجي (مثل اجزاء التسليح او التمديد) في قابلات الالياف الضوئية يجب ان يكون جزءا من منظومة التأريض بحسب المواصفة (BS7671).

4. اي خطر جهد كهربائي من اي جزء معدني في القابلات يجب ان يحسب او يقدر ويخفض تأثيره قبل ان تنفذ عملية التأريض .

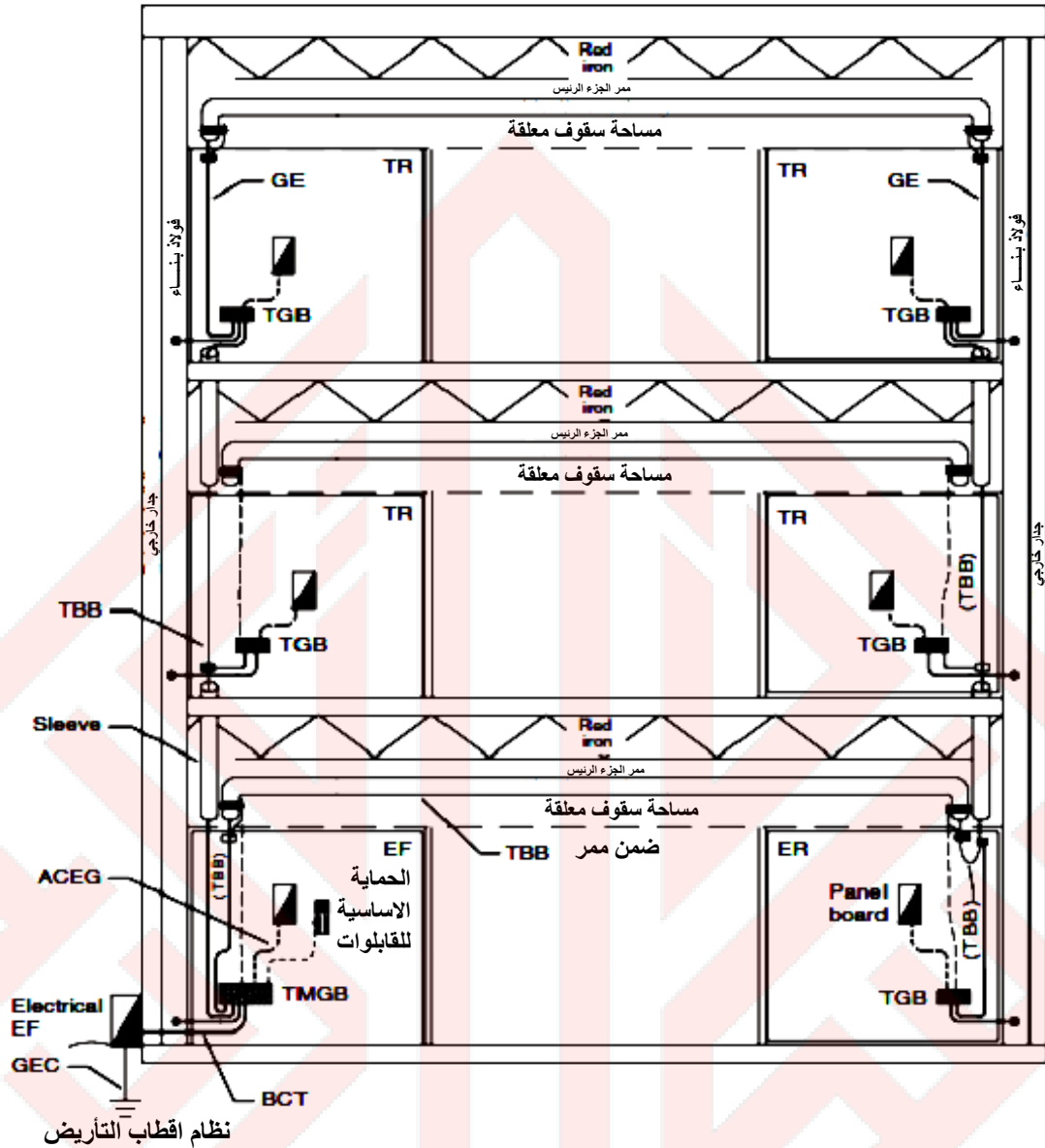
5. يجب تجنب الدوائر الحثية باختيار مسار مشترك لتسليك الانظمة المختلفة.

6. يجب استعمال القابلات المعزولة مع او قابلات الاشارة الثنائية المفتولة.

7. يجب ان تكون توصيلات الربط باقصر طول ممكن.

8. جميع الانابيب المعدنية لتجهيز الماء او الغاز او اي خدمات اخرى والقابلوات يجب ان تدخل البناية من نفس الموضع . كما يجب ان تربط وتوصل الالواح والشبكات المعدنية والانابيب المعدنية وروابط هذه الاجزاء بوحدة الربط الرئيسة متساوية الجهد الكهربائي (MEB) Main Equipotential Bonding (للبناية التي يجب ان يكون لها موصلات ذات مقاومة منخفضة. الشكل (2-1/7) يوضح الطريقة الصحيحة لدخول القابلوات والانابيب الى البناية .

9. الواح السيطرة للتيار المتناوب يجب ان تؤرض بحسب المواصفات كما يجب تأريض محتوياتها بحسب مواصفات المصنع للالواح كما تكون مسؤولية المنفذ لمنظومات القابلوات الراسية والتي تحوي اجزاء معدنية متعددة ومربوطة معا ان يؤمن الربط لجميع المكونات وذلك بوصلها معا كهربائيا وبحسب المواصفات المطلوبة .



Alternating current equipment ground	ACEG
Bounding conductor	BC
Bounding conductor for communication	BCT
Entrance facility	EF
Equipment room	ER
Grounding equalizer	GE
Grounding electrode conductor	GEC
Telecommunication bonding backbone	TBB
Telecommunication grounding busbar	TGB
Telecommunication main grounding busbar	TMGB
Telecommunication room	TR

ارضي اجهزة التيار المتناوب
موصل ربط
موصل ربط للاتصال
مدخل
غرفة الاجهزة
معادل التاريض
موصل قطب التاريض
الجزء الرئيس لربط الاتصال عن بعد
ساعد توصيل التاريض للاتصال عن بعد
ساعد التوصيل الرئيس لتاريض الاتصال عن بعد
غرفة الاتصال عن بعد

الشكل 2-7/1 مثال لمواصفات ترتيب منظومة تاريض لمركز معلومات [11].

2-7/4 الفصل من القدرة الرئيسية .

يجب فصل الدوائر الكهربائية لانظمة الاتصال عن بعد بحسب ماتشترطه المواصفة (BS7671)، مع الاخذ بالاعتبار الحيطة لتخفيض التشويش الكهربائي وعلى وفق المواصفة BSEN50174 وعندما تتشارك قابلووات القدرة وقابلوات المعلومات في المسارات نفسها يكون الفصل بينهما اماعلى وفق متطلبات المواصفة HD384 او المواصفة (BS EN5017-2) ايهما اكثر امانا".

2-7/5 الاحجام المطلوبة للجزء الرئيس لروابط انظمة الاتصال عن بعد وعامل التأريض [10]

يتكون الجزء الرئيس لروابط انظمة الاتصال عن بعد (TBB) من موصل نحاسي يتم اختيار مساحة مقطعه باصغر قياس ممكن اعتماداً على الطول المستعمل منه.وتتم عملية اختيار مساحة المقطع على وفق وحدات (kcmil)(thousand circular mils) التي تستعمل لقياس مساحة المقطع للقابلوات ذات القياسات الكبيرة غير الموجودة في مقياس الوحدات (IEC) كما مبين ذلك في الجدول (2-1/7). ويلاحظ منه ان اكبر قياس يمكن استعماله هو بمساحة مقطع (185 ملم²) علماً أنه يفضل ان يكون هذا الرابط الرئيس من مكونات المنظومة (TBB) معزولاً كهربائياً". وتنطبق نفس الاشتراطات المذكورة آنفاً على موصل الربط لمنظومة الاتصال (BCT) الذي يجب أن تكون قياساته مشابهة لقياسات موصل الربط للمنظومة الرئيسة (TBB).

الجدول 2-1/7: مساحات المقطع المطلوبة بحسب الطول المستعمل في المنظومة [11].

اختيار مساحة المقطع (TBB)	
طول (TBB) متر	قياس القابلو (ملم ²)
اقل من 4	16
اكبر من 4 حتى 6	35
اكبر من 6 حتى 8	50
اكبر من 8 حتى 10	70
اكبر من 10 حتى 13	95
اكبر من 13 حتى 16	120
اكبر من 16 حتى 20	150
اكبر من 20	185

2-8 تأريض السقالات الوقتية والهيكل المعدنية المماثلة

2-8/1 الهياكل المعدنية المجمعّة بواسطة المسامير اللولبية (البراغي) او الملازم الملولبة

بسبب استعمال المسامير اللولبية (البراغي) والملازم الملولبة في انشاء الهياكل المعدنية ولتعدد هذه التوصيلات فانها ستهيئ مسارات متعددة بمقاومة قليلة.

ورغم ان هذه الهياكل لاتصمم على اساس ان تكون متصلة كهربائيا الا ان واقع حالها يجعل من الممكن افتراض كل مقاومتها الكهربائية منخفضة. وبغض النظر عن نوعية المثبتات الارضية وروابط الاجزاء وكذلك بغض النظر عن طريقة اتصال هذه الهياكل والسقالات الوقتية بالمنشأة او البناية الاصلية, لايمكن افتراض ان هذه الهياكل والسقالات مؤرضة بصورة فعالية.

إن توزيع التجهيزات الكهربائية لمواقع العمل يجب ان يطابق المواصفة [B.S.7375-1996] باستثناء متطلبات الوقاية من الصواعق حيث يجب ان لايربط تأريض الهياكل والسقالات المعدنية المنصوبة خارج البناية بمنظومة التأريض الرئيسة للبناية نفسها عدا تلك الحالات التي يلزم فيها حماية هذه التراكيب من خطر الصواعق.

وعندما ينصب هيكل اوسقالة معدنية على جهة او حول بناية رئيسة لاتحوي على خدمات كهربائية وعندما لايتوقع استعمال اجهزة وآلات كهربائية لاعمال البناء لن تكون هناك ضرورة لتجهيز منظومة تأريض. بخلاف ذلك وعند الحاجة لمنظومة تأريض للهياكل والسقالات يجب استعمال موصلات حماية من النحاس محمية ضد التاكل على الاقل بغلاف مكافئ لعازل قابلو مكشوف مفرد. ويجب ان يختار مسار الموصلات بحيث يمكن تجنب التلف الممكن حدوثه في اثناء العمل بسبب آلات العمل.

كما يجب ربط الموصلات على الهياكل والسقالات المعدنية بواسطة روابط مضادة للتاكل وبحسب المواصفة BS-951 وان تحمي هذه الروابط من التلف الميكانيكي. للاجزاء الشاملة (المحيطة بالبناية) من الهياكل والسقالات يجب ان تكون اجزاء ربط منظومة تأريض السقالات متواجدة على نقاط لاتبعد عرضيا اكثر من 20م بعضها عن بعض.

2-8/2 الحماية من الصواعق

اذا كانت الهياكل والسقالات المعدنية مرتبطة ببناية او منشأة مزودة بنظام مانعة صواعق خارجي فيجب ان يرتبط الهيكل بشبكة النهايات الهوائية والارضية للبناية. بخلاف ذلك يجب توفير حماية من الصواعق للهيكل المعدني المؤقت.

كذلك فأن الهياكل المعدنية الوقتية ذات الأرتفاعات العالية ربما تحتاج الى اقطاب تأريض منفصلة لتجهيز حماية كافية من الصواعق وكما سيرد بالتفصيل في الباب الثالث من هذه المدونة.

2-3/ الهياكل الوقتية الأخرى

إن الهياكل الوقتية الأخرى التي لا تتطلب حماية من الصواعق والتي لا تكون قرب خطوط نقل الكهرباء الرأسية والتي لا تحوي دوائر كهربائية تعمل على جهد كهربائي متناوب أكبر من 25 فولت لا تحتاج إلى منظومة تأريض أو الربط بمنظومات أخرى.

مراجع الباب الثاني

- [1].British Standard; BS 7430: 1998 “*Code of Practice for Earthing*”,British Standards Institution, Second Edition, Nov. 1998.
- [2].IEEE Standard 124TM-2007, “*IEEE Recommended Practice for Commercial Power System*”, Green book, Institute of Electrical & Electronic Engineers.
- [3] British Standard; BS 7430: 2011 “Code of practice for protective earthing of electrical installations “December 2011.
- [4].ABB Sace “*Electrical Installation Handbook*” ,Italy ,2nd Edition,2004
- [5].John D. McDonald,Editor, “*Electric Power Substations Engineering* ”,CRC press, NewYork,2003.
- [6]. Sverak,J.G., “*Sizing of Ground Conductors Against Fusing* ”, IEEE Transaction on Power Apparatus and Systems, Vol.PAS-100, No.1, Jan.1981.
- [7]Thompson, “*Electrical Installation* ”,Vol.3, 2nd Edition, Longman,1983.
- [8].Seip, “*Electrical Installation Handbook*”,Siemens Aktiengesellschaft & John Wiley &sons,1987.
- [9].Agrawal, “*Fundamentals of Industrial Protection*”,2002.
- [10].British Standard; BS3535: 1998 British Standards Institution, second Edition, Nov. 1998.
- [11].Telecommunications Industry Association, “*Commercial Building Grounding (Earthing) and Bonding Requirements For Telecommunications*”, J-STD-607-A,October 2002.

الباب الثالث

منظومات الوقاية من الصواعق

3-1 الصواعق

3-1/1 مقدمة

الصواعق هي ظاهرة طبيعية اذهلت واخافت الانسان منذ القدم ونتيجة للدراسات المستمرة تم التعرف على طبيعتها ومقادير توزيع فرق الجهد الناتج منها والتيارات المتولدة وآلية توليد الصواعق. وبواسطة اجهزة التصوير فائقة السرعة تم التعرف مؤخرًا على الفترات الزمنية ومسارات الصواعق.

تتولد الصواعق بصورة اساسية نتيجة نوعين من آليات السحب التي تولد شحنات كهربائية ساكنة موجبة وسالبة وتركزها في مناطق مختلفة من السحب. النوع الأول تسمى بسحب عواصف الحمل حيث في الايام الدافئة او الحارة يرتفع الهواء الرطب الدافئ من الارض ويلتقي بهواء بارد نازل ليحل محله. وبانتقال الحرارة بالحمل يبرد الهواء الصاعد تدريجياً مما يؤدي الى تكثف بخار الماء وتوليد السحب التي تحوي على جزيئات ماء في اسفلها ومن ثم وعلى ارتفاعات اعلى تتخفض درجات الحرارة اكثر فتتكون بلورات ثلجية. نتيجة لاحتكاك الهواء الصاعد مع الهواء النازل تتولد وتتفصل شحنة سالبة يكون موقعها في العادة عند قاعدة السحابة وشحنة موجبة في أعلاها ونتيجة ذلك تتولد خلية كهربائية مفردة، بل عدة خلايا في السحابة عند ارتفاع بين (7.5 كم) و (18 كم) [1]. أما النوع الثاني من السحب وتسمى السحب الركامية. فتتكون عند التقاء جبهتين احدهما من الهواء الرطب الدافئ والاخرى من الهواء البارد حيث تصعد الجبهة الدافئة على الجبهة الباردة بعد ان تصطدم بها ونتيجة لهذا تتولد قطرات ماء في السحابة تتحول مع زيادة الارتفاع الى بلورات ثلج. وكما في الحالة الاولى تحمل قطرات الماء في الاسفل بشحنة سالبة في حين يحمل الثلج في الاعلى بشحنة موجبة.

إن عملية توليد الشحنات في السحابة تستمر وتتزايد، وفي نفس الوقت تتولد شحنة موجبة على سطح الارض الذي يبعد عن السحابة كيلومتراواكثر. ينشأ من وجود الشحنة السالبة في قاعدة السحابة والشحنة الموجبة على سطح الارض فرق جهد يتزايد حتى يصل الى مقدار يكفي لكسر مقاومة الهواء مما يسبب تفريغا كهربائيا" يصاحبه في مرحلته الاولى تكون دليل متعرج نازل خلال السحابة ثم في الهواء بشكل غير مرئي للعين المجردة وعند وصوله قرب سطح الارض يرتفع دليل متعرج آخر من الارض ليلتقي بالدليل النازل. وعند التقاء الدليلين يتولد مسار توصيل يسري خلاله تيار هائل لمساواة فرق الجهد بين الارض والسحابة وهذه تسمى بالضربة الراجعة.

إن سريان التيار الناتج يعمل على تأيين ورفع درجة حرارة الهواء على مساره، حيث ترتفع درجة حرارة هواء المسار الى حوالي (30000 م⁰) والهواء المتأين يشع بلون براق مما يولد البرق، والزيادة المفاجئة في درجة حرارته تمدد الهواء في المسار المجاور له مما يولد موجة ضغط التي تولد بدورها الرعد [2].

3-2/1 مواصفات الصواعق

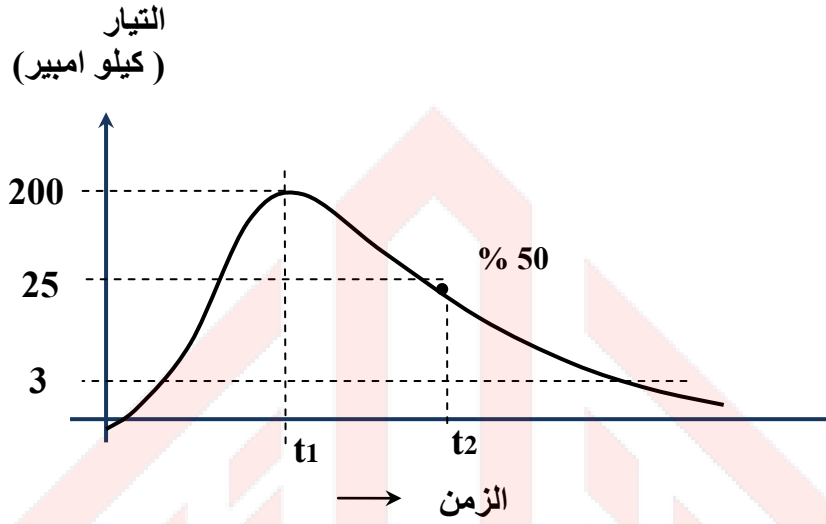
رغم وجود انواع مختلفة من الصواعق والتي تتضمن الصواعق داخل السُحب او الصواعق التي تنتقل افقياً لمسافات قد تصل الى 30 كم افقياً ثم تعود وتدخل السحب [3] إلا أن وما يهم موضوع مانعات الصواعق هي التي تحدث بين السحب والارض.

إن الاعم الاغلب من هذه الصواعق يولد تياراً سالباً، بسبب ان شحنة السحب في الغالب تكون سالبة في اسفلها فتولد شحنة موجبة على سطح الارض وفي حالات قليلة يكون العكس ويتولد تيار موجب. كذلك قد تحدث عدة ضربات ضمن الومضة الواحدة قد تصل في حالات نادرة الى عشر ضربات وبفاصل زمني بين ضربة واخرى مقداره بين 0.05 ثانية و 0.1 ثانية [2] يتراوح التيار الكهربائي في ضربة الصاعقة بين 2000 أمبير الى 200000 أمبير ويكون توزيع مقدار التيار خلال الضربة تابعاً للتوزيع الطبيعي اللوغارتمي وكما يلي:

1 % من تيار الضربة يتجاوز	200000 أمبير
10 % من تيار الضربة يتجاوز	80000 أمبير
50 % من تيار الضربة يتجاوز	25000 أمبير
90 % من تيار الضربة يتجاوز	8000 أمبير
99 % من تيار الضربة يتجاوز	3000 أمبير

اما زمن بلوغ التيار حده الاقصى فيكون اقل من $(10)^{-5}$ ثانية للتيار السالب واكثر من هذه القيمة للتيار الموجب. ثم تنخفض قيمة التيار لضربة مفردة خلال $(10)^{-4}$ ثانية او اقل، ويبين الشكل (3-1/1) العلاقة بين تيار الصعق والزمن لضربة صعق ابتدائية [1].

اما فرق الجهد المتولد في الصواعق فيقدر بحدود $(10)^9$ فولت [1] وهذا محسوب على اساس فرض ان الشحنة في خلية السحابة مقدارها 100 كولومب قبل حدوث الصعقة وان القطر المكافئ لخلية كروية مقدارها 1كم فتكون سعة الخلية حوالي $(10)^7$ فاراد ومن قسمة الشحنة على السعة ينتج فرق الجهد البالغ $(10)^9$ فولت. عند تلقي جسم ضربة صاعقة فان فرق الجهد لهذا الجسم يتم تحديده بحاصل ضرب تيار الصعق مع ممانعة الجسم. وحيث ان من المستحيل ان يكون حاصل الضرب هذا كبيراً بالمقارنة مع فرق جهد السحابة $(10)^9$ فولت فمن غير المحتمل ان يتغير مقدار تيار الصعق الذي يتعرض له الجسم المضروب عن القيم الواردة آنفاً.



t_1 اقل من 10⁻⁵ ثا
 t_2 اقل من 10⁻⁴ ثا

الشكل (3-1/1): تغير تيار الصعق مع الزمن لضربة صعق ابتدائية [1].

3-1/3 تأثيرات الصواعق

3-1/3 المقدمة

يُقصد بتأثيرات الصواعق ما تسببه (في حالة عدم وجود وقاية منها) من خسائر ومضار للكائنات الحية بسبب فرق الجهد العالي المتولد في اثنائها وبسبب الحرارة الموضعية العالية الناتجة من سريان التيار العالي المصاحب لها. كذلك يكون تأثير الصواعق في التلف الناتج من الحرائق والانفجار الذي يحصل في اجزاء ميكانيكية في الهياكل والابنية وحتى الاشخاص احياناً. واخيراً التلف الذي من الممكن ان يلحق بالاجهزة والآلات.

ورغم ان التأثير المنظور للصواعق يكون في اغلب الاحيان محصوراً في منطقة حصول الضربة الا ان من الممكن لموجة التيار ان تستمر في الاجزاء الموصلة للابنية والانابيب والقابلات وحتى في الاسلاك والانابيب المدفونة تحت الارض.

ولتخصيص تأثيرات الصواعق الواردة آنفاً يمكن ان ينظر اليها من النواحي الكهربائية والحرارية والميكانيكية وتأثير كل منها على الحياة والممتلكات والتأسيسات.

3-1/3 التأثيرات الكهربائية

في الحالات غير المحمية من الصواعق يكون لفرق الجهد المتولد في اثناء فترة التفريغ الكهربائي رغم قصرها اثر مدمر على حياة الانسان والحيوان. حيث يتسبب التيار الساري خلال جسم الكائن الحي حتى وان ضعف) بسبب تشتته في الاجسام الموصلة) اما بايقاف القلب عن العمل ونتيجته الموت الفجائي او يسبب تلفاً في الدماغ يؤدي اما الى الموت او الاعاقة. كذلك يمكن لفرق الجهد والتيار الناتج اتلاف الاجهزة والآلات الكهربائية ليس في منطقة ضربة الصاعقة فقط وانما ومن خلال انتقال التيار عبر القابلات والانابيب لاتلاف اجهزة وآلات كهربائية قد تبعد عن منطقة الضربة 1.6 كم [3].

اما في المنشآت المحمية من الصواعق فيتم تفريغ التيار الناتج من الضربة من خلال مقاومة القطب الارضي لمنظومة الوقاية ولهذا يولد خفضاً في فرق الجهد بسبب المقاومة وزيادة لحظية كبيرة في فرق الجهد لنظام الوقاية بالنسبة للارض.

ومن الممكن ايضاً ان يولد هذا انحدار جهد عالياً في المنطقة حول الاقطاب الارضية مما يولد أخطاراً على الكائنات الحية. إن التخفيض الكلي الناتج لفرق الجهد في منظومة الوقاية يكون مساوياً لفرق الجهد الناتج من المقاومة ومن المحاذية للمنظومة.

كذلك وفي المنشآت المحمية من الصواعق قد يتولد قوس ومضي بسبب ارتفاع فرق الجهد بين نقطة تسلم الضربة في النهاية الهوائية وبين جزء معدني من المنشأة الداخلية كالانابيب والاسلاك مما قد يتسبب في خطر على الاشخاص والبنية.

3-1/3 التأثيرات الحرارية

ان سريان التيار في الهواء خلال ضربة الصاعقة يولد درجة حرارة في هواء المسار قد تصل الى 30000⁰ م وتكون هذه الدرجة من الحرارة ،رغم قصر فترتها، كافية لحرق الانسان والحيوان والاشجار والابنية الحاوية على مواد قابلة للاشتعال. كذلك تتسبب في حصول انفجارات في الابنية الحاوية على مواد متطايرة او قابلة للانفجار. مقابل هذه التأثيرات الكبيرة في المنشآت غير المحمية يكون تأثير الحرارة ثانوياً في المنشآت المزودة بنظم وقاية من الصواعق .حيث تنحصر تأثيرات الحرارة في ارتفاع طفيف بدرجات حرارة الموصلات التي يمر من خلالها التيار إذ بالرغم من ان التيار الكهربائي عال جداً الا ان فترة تأثيره قصيرة جداً .

وإذا تم اختيار مساحة مقطع موصل المنظومة بصورة صحيحة فيكون الارتفاع بدرجة حرارته بحدود 1⁰ م للنحاس واقل من 10⁰ م للفولاذ. هذا الارتفاع لدرجات الحرارة محسوب على اساس ان مساحة المقطع 50 ملم² وتيار الضربة 100 كيلو امبير ولفترة زمنية مقدارها 10⁻² ثانية وبهذا تكون الطاقة المتشتملة في متر واحد من الموصل 400 جول.

هنالك تأثير سلبي للحرارة قد يحدث في الموصلات التالفة او المختارة بأقطار غير كافية وهو احتمال ذوبان اللحام بين الاجزاء وهذا يكون نتيجة وجود خلل في المنظومة اساساً .

3-1/3 الأثرية الميكانيكية

في مسار ضربة الصاعقة ولارتفاع درجة حرارة هواء المسار يتمدد هذا الهواء والمنطقة المحيطة به محدثاً موجة صدمة انفجارية حيث تتولد قدرة اقصاها 100 ميكاواط / متر محسوبة على اساس موصلية قوس هوائي وهي مئة ضعف القدرة عند مرور تيار في موصل [2] بسبب ان الموصلية للاجسام تكون بحدود مئة ضعف موصلية الهواء. ان هذا الانفجار قد يلحق اضرارا في المباني والاشجار وقد يلقي بشخص مسافة عدة امتار ، كذلك عند مرور تيار عالٍ في موصلين متوازيين متقاربين او عند مروره في موصل مفرد بانحناء حادة تتولد قوى ميكانيكية كبيرة قد تسبب ازاحة او قلع الموصل . لذا من الضروري ان يكون تثبيت الموصلات في السقوف والجدران والارضيات محكماً وسترد طرائق التثبيت المحكم للاجزاء لاحقاً .

2-3 الحماية من الصواعق

1/2-3 مقدمة

الحماية من الصواعق تعني حماية البناية او المنشأة كهيكل او مكونات بناء ومحتوياتها وبالدرجة الأساس حماية الأشخاص داخل وفي محيط البناية .

الحماية تتم بتسلم تيار الصعق عند سطح او جانب البناية او من خارج سطحها مع تهيئة مسار آمن له ضمن البناية او من خارجها لايصاله الى الأرض ليتم تشتيته. إن نظام الحماية المثالي لبناية ما ومحتوياتها والتأسيسات الملحقة بها يتضمن إحاطتها بشبكة موصلات معدنية متكاملة ومؤرصة مما يجعل البناية تعمل كصندوق فردي بأن تربط كافة التأسيسات في نقطة دخولها الى البناية. هذا الاجراء كفيل نظريا بمنع اختراق البناية من قبل تيار الصعق والحقول الكهرومغناطيسية المتولدة .

وبالطبع فان هذا الاجراء غير ممكن عملياً ولا من الممكن بلوغ هذا المدى من الحماية اقتصادياً. للأسباب المذكورة آنفاً" تصمم منظومات الوقاية من الصواعق ضمن مجموعة محددات وعاملات وقاية من الصواعق وتتخذ سلسلة من الاجراءات تهدف الى تخفيض التلف واي فقدان مهم قد ينتجان من ضربة صاعقة وهذا التلف او الفقدان يتحقق اذا كانت عوامل الصعق تقع ضمن حدود واحتمالية معروفة مسبقاً. وبسبب التأثيرات الحرارية والانفجارية ومنها (تولد شرارة) في نقطة ضربة الصاعقة والتأثيرات اللاحقة لمرور تيار الصعق على البناية يتوجب اختيار احد نوعي انظمة الوقاية من الصواعق اما النظام المعزول او النظام غير المعزول .

فالنظام المعزول يعتمد على ان تكون عملية تسلم تيار الصعق وامراره الى الأرض خارج البناية. وهذا النظام يصلح للاستعمال عندما تكون البناية اوسقفها مكون من مواد قابلة للاشتعال او عندما تحوي هذه البناية على مواد قابلة للاشتعال اولاً بخرتها القابلية على الاشتعال . عدا ذلك وهي الابنية الاعتيادية فيمكن استعمال انظمة الحماية من الصواعق غير المعزولة والتي تعني امكانية استعمال السطوح او موصلات مثبتة على السطوح لتسلم تيار الصعق وامراره خلال جدران البناية لايصاله الى الارض. في كلا النظامين المعزول وغير المعزول تتكون منظومة الوقاية من الصواعق من الاجزاء التالية.

1. نظام استلام هوائي (نهايات هوائية)

2. نظام موصلات نازلة

3. نظام نهايات ارضية

ويجب ربط هذه الانظمة بعضها ببعض مع ربط مكونات كل نظام منها باستعمال اجزاء ربط مناسبة.

هذه المدونة تقدم الاختيارات والترتيبات والمحددات المتعلقة بهذه المتطلبات لمنظومة الوقاية من الصواعق بما يضمن الاقلال من اي تلف او فقدان للأجزاء المهمة من المباني نتيجة مرور تيار الصعق والجهد الكهربائي الناتج في حالة تعرضها لضربة صاعقة .

3-2 اعتبارات الحاجة لنظام الحماية من الصواعق

قبل البدء بخطوات التصميم لنظام وقاية من الصواعق يجب اتخاذ الخطوات الاساسية التالية :

1. يجب ان يقرر فيما اذا كانت البناية او المنشأة بحاجة الى حماية. واذا كان الامر كذلك فيجب ان تحدد الاعتبارات الخاصة التي يتطلب التصميم مراعاتها .
 2. يجب التشاور بين مصمم المنظومة ومصمم البناية او المنشأة ومن يكلف بنائها والسلطة المختصة قبل وخلال مرحلتي التصميم والتنفيذ.
 3. يجب ان تحدد طريقة الفحص والتشغيل والصيانة المستقبلية.
- في عدة حالات تكون الحاجة لمنظومة الوقاية من الصواعق بديهية وهذه الحالات هي :
- 1- عندما يتعلق الأمر باجتماع عدد كبير من الناس
 - 2- عندما يتعلق الأمر بالتأسيسات العمومية الأساسية
 - 3- عندما تكون المنطقة التي فيها البناء معرضة للصواعق بكثرة مثل الأبنية المقامة فوق المرتفعات
 - 4- عندما يكون البناء مرتفعا " جداً او معزولاً"
 - 5- عندما يكون هناك بناء او هيكل ذو أهمية تاريخية كبيرة
 - 6- عندما يكون البناء حاوياً على مواد متفجرة او قابلة للاشتعال او لها ابخرة قابلة للانفجار .

ورغم هذا فهناك العديد من الحالات التي ليس من السهل فيها اتخاذ قرار بوجود الحماية مما يستدعي دراسة العوامل المختلفة التي تؤثر على خطورة التعرض لضربة صاعقة والتأثيرات اللاحقة لحصول الضربة. كما إن هناك عوامل لايمكن تخمينها وهذه ربما تكون اهم من باقي العوامل القابلة للدراسة ،مثل الرغبة ان لاتكون هناك اي خطورة على الحياة بصورة مطلقة ومثل ان مستعملي البناية يجب ان يشعروا أنهم في أمان مطلق وبصورة دائمية .

هكذا عوامل قد تؤدي الى اتخاذ قرار في صالح تزويد البناية بمنظومة وقاية من الصواعق رغم عدم وجود حاجة لها. إذ لايمكن في هذه الحالات وضع توجيهات مناسبة ولكن فيما عداها يمكن اجراء تقييم على اساس عامل احتمال التعرض للصعق والعوامل الأخرى التالية :

1. طبيعة استعمال البناية
2. طبيعة المواد المستعملة في البناء وطريقة البناء
3. قيمة محتويات البناية وتأثرها بضربة الصعق والتأثيرات اللاحقة
4. موقع البناية
5. ارتفاع البناية الكلي

3-2/3 تقدير خطر التعرض للصواعق

يقصد بخطر التعرض للصعق هو مدى احتمالية تعرض بناية او منشأة لضربة صاعقة خلال مدة سنة . هذه النسبة هي حاصل ضرب كثافة ضربات الصعق مع مساحة التجميع الفعالة للبنائة .

3-2/3/1 كثافة ضربات الصعق (ك)

هذه الكثافة هي عدد ضربات الصعق للأرض لكل كيلو متر مربع من مساحة الأرض خلال العام الكامل. إن كثافة ضربات الصعق تتغير من عام الى آخر بصورة ملحوظة ،وتقديرها يجب ان يعتمد على قياسات واحصاءات لسنوات عديدة وللمناطق المختلفة .ولعدم وجود مثل هذه الأحصاءات في مدن ومحافظات العراق لفترات كافية فقد اعتمدت هذه المدونة على الخارطة العالمية لتوزيع ايام العواصف الرعدية [4] والتي تقسم القارات الى مناطق محددة بخطوط تمثل أيام العواصف الرعدية في السنة. يستعان بالاستكمال الخطي لمعرفة ايام العواصف الرعدية لاي منطقة . بحسب هذه الخارطة تكون هذه الأيام 10 في مناطق الجنوب و 14 في مناطق شمال العراق وحوالي 12 للمناطق الوسطى . ولايجاد كثافة ضربات الصعق تستعمل المعادلة التالية التي تنطبق على المناطق شبه المدارية قليلة الأمطار نسبياً [1].

$$(1/2-3)$$

$$ك = \text{عدد ايام الصواعق الرعدية} \times (0.1)$$

وعليه تكون الكثافة 1/ كم² في السنة لمناطق جنوب العراق 1.2 / كم² في السنة لمناطق الوسط 1.4 / كم² في السنة للمناطق الشمالية من العراق .

3-2/3/2 المساحة الفعالة للتجميع (مس)

تعرف المساحة الفعالة للتجميع بانها المساحة المحيطة ببنائة والمحددة بحسب ارتفاعها والتي في حال حصول تفريغ صاعقة في اي نقطة فوق هذه المساحة فان البنائة ستتلقى هذه الضربة . ويتم حساب مساحة التجميع الفعال لبنائة بامرار خط مستقيم من نقطة في اعلى البنائة بانحدار 1:1 في الابنية الاعتيادية وانحدار 1:3 للابنية الحاوية على مواد خطرة او قابلة للاشتعال. تقاطع هذا الخط المنحدر مع مستوى الارض ودورانه حول البنائة يشكل مساحة التجميع. النسبة 1:1 مستعملة في المدونات البريطانية والمدونات التي تعتمد عليها [2] في حين أن النسبة 1:3 مستعملة في المدونات الامريكية والأوربية [1] و [5]. وعلى هذا الاساس تكون مساحة التجميع لبنائة اعتيادية مستطيلة الشكل أو مستطيلة المسقط العمودي بأبعاد محسوبة بالمتر كما يلي:

$$(2/2-3)$$

$$\text{مساحة التجميع (مس)} = ل ع + 2 ل أ + 2 ع أ + ط أ^2 (م^2)$$

حيث يمثل:

(أ) ارتفاع البنائة. (ل) طول البنائة . (ع) عرض البنائة. و(ط) النسبة الثابتة.

ويمثل الحد الأخير مساحة اربع اركان كل منها ربع دائرة في مساحة التجميع كما موضح في الشكل (3-2/2 أ).

ولنفس البنائة أن كانت تحوي على مواد خطرة او متفجرة ، تكون مساحة التجميع

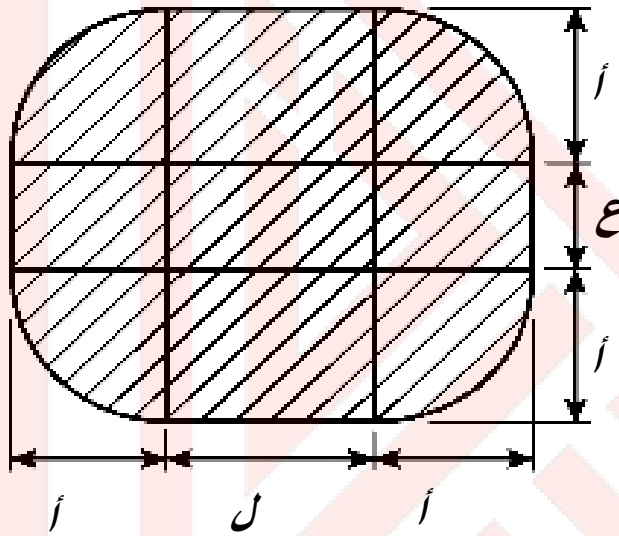
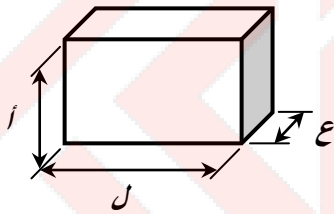
(3/2-3)

$$\text{مس} = \text{ل} * \text{ع} + 6 \text{ أ ل} + 6 \text{ أ ع} + 9 \text{ ط أ}^2 \text{ (م}^2\text{)}$$

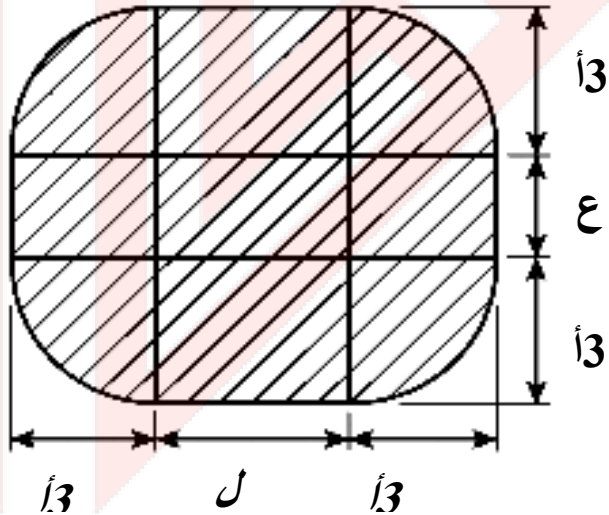
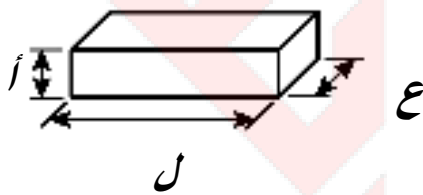
وكما موضح في الشكل (2-3/2 ب).

وللأشكال المعقدة يمكن إيجاد مساحة التجميع باستعمال الرسم ومد كافة حافات مسقط البناء العمودي بقدر ارتفاع البناء او ثلاثة امثال ارتفاع البناء بحسب طبيعة استعمال البناء ويوظف احد برامج الرسم بالحاسوب (CAD) لهذا الغرض لايجاد مساحة التجميع وكما في الامثلة (1 و 2) من الملحق ب .
واستناداً الى ماورد في الفقرتين المذكورتين أنفاً "فإن كانت ابعاد البناية بوحدات المتر المربع تكون احتمالية عدد مرات تعرض البناية لضربة صاعقة (p) [2].

$$p = \text{ك} * \text{مس} * 10^{-6} \text{ (4/2.3)}$$



(أ) مساحة التجميع للابنية الاعتيادية



(ب) مساحة التجميع للابنية الحاوية على مواد خطرة.

الشكل 2-3/2 مساحة التجميع للابنية الاعتيادية والابنية الحاوية على مواد خطرة.

3-2/4 تعرض الحياة للخطر

الخطورة الناتجة من تأثير ضربة صاعقة على الحياة تشمل الموت او التعرض للجروح او الحرق او العاهات العقلية بسبب تيار الصعق وتأثيره على الكائنات الحية. لاتوجد احصاءات لمثل هذه الاصابات في عموم محافظات العراق ولكن يعتقد انها تشكل نسبة صغيرة جداً. وعندما تحدث مثل هذه الاصابات وعلى قلتها إلا ان لها تأثيراً " نفسياً كبيراً" على سكان المنطقة التي تحصل فيها بسبب احتمالية عنفها وكونها تحدث فجأة بدون ان يتوقع احد حدوثها. وعندما تبين الحسابات ان احتمالية الخطورة تبلغ 10^{-5} فأعلى من ذلك تكون هناك ضرورة ملزمة لوقاية البناية من الصواعق.

اما في حالة الأبنية الخطرة فيكون الحد الفاصل لهذه الاحتمالية هو 10^{-4} . إن هذه الاحتماليات تكون غير مقبولة عندما يتخذ مبدأ وجوب معالجة مصادر الخطر مهما تكن احتمالية حدوثه طالما كان بالأمكان معالجة ذلك الخطر وطالما ان هذا الأمر يتطلب صرف اموال إضافية فيترك القرار بشأنه للجهة المالكة للبناية او المنشأة .

3-2/5 تقدير مستوى الخطورة

3-2/5/1 مقدمة

يتحدد مستوى الخطورة لمبنى على وفق احتمال حدوث الخسائر التالية نتيجة تعرض البناية او المنشأة لضربة صاعقة

- 1-خطورة فقدان الحياة او الاصابة بجروح او عاهات
- 2-خطورة فقدان التأسيسات العامة
- 3-خطورة فقدان او تلف الصروح الحضارية والثقافية
- 4-خطورة فقدان المادي

ولتقدير خطورة الفقرات المذكورة آنفاً تستعمل مجموعة عوامل تتضمن طبيعة الأبنية واستعمالاتها وموقعها ونوعية محتوياتها وكما مبين لاحقاً.

3-2/5 العوامل المؤثرة على مستوى الخطورة

تم اعتماد قيم العوامل المؤثرة في مستوى الخطورة والمستعملة في المواصفة البريطانية [2] وباستعمال الرموز A، B، C، D، E وكما في الأصل .

الجدول (3-2/1) يوضح قيم العامل (A) الخاص بطبيعة استعمال المباني والجدول (3-2/2) يخص قيم العامل (B) لنوع مواد البناء ونوع سقوف المباني والجدول (3-2/3) يخص العامل (C) لمحتويات المبنى او نوع مستعمليه والجدول (3-2/4) يخص العامل (D) والخاص بموقع المبنى ووضعيته بين المباني الأخرى واخيراً الجدول (3-2/5) والخاص بالعامل (E) المتعلق بالموقع الجغرافي للمبنى .

الجدول 3-2/1: قيم عامل استعمال المبنى (A) [2]

قيم العامل (A)	استعمال المبنى
0.3	البيوت السكنية والابنية المقاربة لها في الحجم
0.7	البيوت السكنية والابنية المقاربة لها في الحجم المزودة بهوائي خارجي
1	ابنية المعامل والورش والمختبرات
1.2	ابنية المكاتب والفنادق والمحلات والعمارات السكنية
1.3	ابنية الاجتماعات مثل الجوامع والقاعات والمسارح والسينمات وقاعات العرض والمتاحف والملاعب الرياضية والمحطات والمطارات والاسواق المركزية.
1.7	المدارس والمستشفيات ودور رعاية الاطفال

الجدول 3-2/2: قيم عامل مادة بناء وسقف المبنى (B) [2]

قيم العامل (B)	نوع مادة بناء وسقف المبنى
0.1	خرسانة مسلحة مع سقف معدني
0.2	هيكل حديدي مع سقف غير معدني*
0.4	خرسانة مسلحة مع سقف غير معدني
1	هيكل من الطابوق او البلوك او الحجر مع سقف من مادة غير المعدن او القش او القصب.
1.4	هيكل خشبي او مغطى بالخشب مع سقف من مادة غير المعدن او القش او القصب.
1.7	هيكل من الطابوق او البلوك او الحجر او الخشب مع سقف معدني
2	اي بناية مع سقف من القش او القصب

* الابنية من الهياكل المعدنية المكشوفة والمتصلة بالارض لاحتياج الى حماية من الصواعق.

الجدول 3-3/2: قيم عامل محتوى الابنية (C) [2]

قيم العامل (C)	محتوى الابنية
0.3	الابنية السكنية الاعتيادية او ابنية المكاتب والعامل والورش غير المحتوية على محتويات ثمينة او قابلة للاشتعال
1	محطات الطاقة ، محطات البث ، منشآت تجهيز الغاز ، البدالات .
0.8	المباني الصناعية والزراعية والحاوية على مواد قابلة للاشتعال
1.3	العامل الصناعية المهمة ، الابنية والنصب التاريخية ، المتاحف التاريخية والفنية والمباني الحاوية على محتويات ثمينة.
1.7	المدارس والمستشفيات وقاعات الاجتماعات ودور رعاية الاطفال

الجدول 3-4/2: عامل موقع المبنى ووضعيته بين المباني المحيطة به (D) [2]

قيم العامل (D)	موقع المبنى ووضعيته بين المباني المحيطة به
0.4	مبنى يقع ضمن مساحة كبيرة من المباني والأشجار المساوية له بالارتفاع أو الأعلى منه
1	مبنى في موقع قليل البناء أو الأشجار المساوية له في الارتفاع.
2	مبنى منغل تماماً أو يكون ارتفاعه على الأقل ضعف ارتفاع المباني أو الأشجار المحيطة به

الجدول 3-5/2: عامل الطبيعة الجغرافية للمنطقة (E) [2]

قيم العامل (E)	نوع المنطقة
0.3	منطقة مستوية
1	منطقة تلال
1.3	منطقة جبلية بارتفاع 300 م _ 900 م
1.7	منطقة جبلية بارتفاع أكثر من 900 م

عند اختيار العوامل من الجداول المذكورة آنفاً وعندما تكون البناية متعددة الأغراض فتأخذ قيمة العامل الأعلى الذي يمثل التأثير الأكبر على درجة الخطورة .

3-5/2-3 حساب عامل الخطورة الكلي

عامل الخطورة الكلي هو حاصل ضرب العوامل (A) الى (E) في احتمالية عدد الضربات المتوقعة للبناية في سنة واحدة .

3-2/6 تقييم عامل الخطورة الكلي

لتقييم عامل الخطورة الكلي المستحصل عليه من الطريقة المبينة آفاً" تتم مقارنته مع الاحتمالية المقبولة لخطر الصعق (10⁵ للأبنية الاعتيادية و 10⁴ للأبنية الخطرة) فإذا كانت نتيجة عامل الخطورة الكلي اكبر من الاحتمالية المقبولة لخطر الصعق فستحتاج هذه البناية الى تزويدها بمنظومة وقاية من الصواعق وبخلاف ذلك لا تكون هناك حاجة لهذه المنظومة وهذا موضح في المثالين (1 و2) من الملحق (ب) .

رغم سهولة وضع هذا الحد الفاصل بين الحاجة او عدم الحاجة لتزويد الابنية والمنشآت بمنظومات الوقاية من الصواعق الا أنه في بعض الأحيان لا يكون الأمر بهذه السهولة. فعندما يظن ان النتائج المترتبة على تلقي البناية لضربة صاعقة ستكون قليلة وان تأثير الضربة يؤدي الى تلف محدود في مكونات البناء فربما سيكون قبول الخطورة وعدم تحمل كلفة منظومة الوقاية مبرراً" اقتصادياً رغم ان عامل خطورتها الكلي اكبر من 10⁵. كذلك هناك حالات تكون فيها مجاهيل لا يمكن تقييمها باعطاء ارقام محددة لها مما يستدعي ان يتخذ القرار باعتبار الوقاية من الصواعق ضرورية ام لا وهنا ربما يستعمل التقدير الذاتي لهذا القرار، فعلى سبيل المثال ربما يكون لبنانية من هيكل فولاذي عامل خطورة كلي قليل ولكن باضافة منظومة تأريض وحتى اضافة نهايات هوائية ان دعت الضرورة ربما تولد حماية اضافية كبيرة تبرر الكلفة الاضافية البسيطة للحصول على منظومة وقاية من الصواعق كذلك هناك حالات لا تنطبق عليها استنتاجات طريقة حساب عامل الخطورة الكلي فربما ينتج عامل خطورة قليل لمدخنة او منفث غاز من الطابوق او الخرسانة ولكن عندما تكون هذه المنشآت مفردة بدون بنايات مجاورة او عندما تكون وسط بنايات ولكن ترتفع لمسافة اكبر من 4.5 م فوق مستوى الأبنية المجاورة فسكنون وقايتها من الصواعق ضرورية بغض النظر عن مقدار عامل خطورتها الكلي [2].

3-3 نطاق الحماية من الصواعق

3-3/1 المقدمة

يعرف نطاق الحماية بانه الحجم الذي يحقق له موصل (على شكل نهاية هوائية او شريط متصل بالأرض) حماية بدرجة محددة سابقاً من الموثوقية من ضربة صاعقة و ذلك بتوجيه الضربة نحو جسم الموصل ثم مرورها الى الارض.

يمكن حماية بناية او منشأة معينة بموثوقية 100% نظرياً" و ذلك باحاطتها كلياً بموصلات توزع على السقف و كافة الجدران و تتصل بالأرض لتحويلها الى قفص معزول تماماً عن تأثيرات ضربات الصواعق. و مثل هذه المتطلبات نادرة الحدوث عملياً لارتفاع كلفتها. يتحدد نطاق الحماية عملياً" بحسب عدة عوامل أهمها استعمال البناية و درجة الخطورة المتوقعة في حالة حصول ضربة صاعقة.

و تقسم الأبنية الى :

1. أبنية اعتيادية (تشمل الأبنية السكنية و التجارية و الصناعية الاعتيادية و الزراعية).
2. الابنية ذات الاهمية الخاصة (تشمل مقرات تقديم الخدمات مثل البنوك و المستشفيات و البدالات و اي بناء يعطي اهمية خاصة).

3. الأبنية الحساسة (و تشمل الأبنية المستعملة في تصنيع أو خزن المواد القابلة للاشتعال أو الانفجار).
كذلك يتحدد نطاق الحماية بحسب ارتفاع البناءات و أبعادها الهندسية و شكل سقوفها و انواع السقوف فيها و بحسب شيوعها في العراق كالتالي:

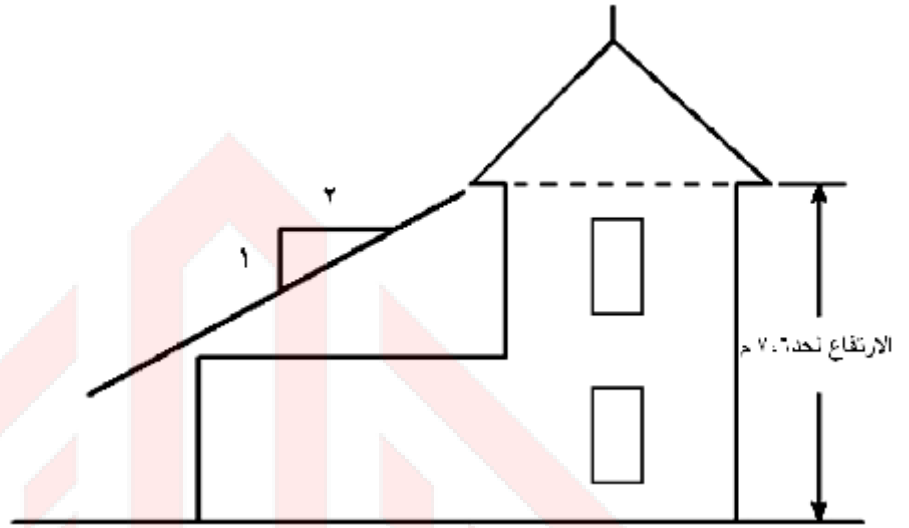
1. السقوف المستوية او المنحدرة قليلاً.
2. السقوف المستوية متعددة الطبقات.
3. السقوف المتعرجة او التي لها جزء ناتئ يمثل غرفة سلم او غرفة مصاعد او مدخنة.
4. السقوف المائلة مع وجود نتوء.
5. السقوف على شكل قباب.

3-2/3 زاوية الحماية

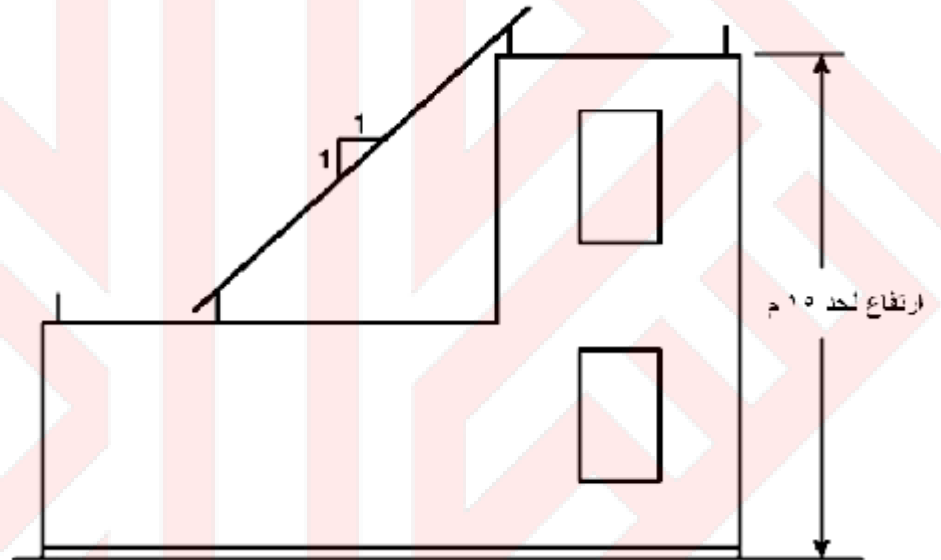
في الحالات البسيطة لحساب نطاق الحماية يكون الحجم الذي يقوم بحمايته موصل نهاية هوائية عمودي عبارة عن مخروط رأسه في اعلى الموصل وقاعدته على الارض، اما في الموصلات الهوائية الافقية فيعرف نطاق الحماية بالحيز المتولد من مخروط رأسه على الموصل الافقي و يتحرك من احدى نهايتيه الى النهاية الاخرى. وتعرف زاوية الحماية بانها الزاوية المحصورة بين العمود المار من راس المخروط وخط جانب المخروط. ومقدار هذه الزاوية يتراوح بين 30° و 63° . وكلما قلت هذه الزاوية زادت الحماية التي يضمنها موصل الوقاية.

وتعتمد هذه الزاوية على نوع وارتفاع البناء كالتالي :

- 1- للابنية الاعتيادية وبارتفاع لحد 7.6 م تكون زاوية الحماية 63° او ان انحدار جانب المخروط يكون بنسبة 1:2 كما مبين من الشكل (3-1/3) [5].
- 2- للابنية الاعتيادية ذات السطوح المفردة المستوية أو المائلة قليلاً وبارتفاع بين 7.6 م - 20 م [2] وللأبنية متعددة السقوف المستوية بارتفاع بين 7.6 م-15 م تكون زاوية الحماية 45° كما مبين في الشكل (3-2/3) [5].
- 3- للابنية الحساسة وبارتفاع لحد 15 م تكون زاوية الحماية 30° [2].
- 4- بين نهايتي موصلين هوائيين في البناية الواحدة تكون زاوية الحماية 60° في الابنية الاعتيادية و 45° في الابنية الحساسة على ان لا تزيد المسافة البينية للموصلات على ضعف ارتفاع الموصل [2].
- 5- للابنية الاعتيادية بارتفاع اكبر من 20 م وللابنية الحساسة بارتفاع اكبر من 15 م لا تنطبق طريقة المخروط وتستعمل موصلات اضافية على الجوانب او تستعمل طريقة الكرات المتدرجة في تحديد نطاق الحماية وكما سيرد لاحقاً .
- 6- للابنية ذات السطوح المستوية كبيرة المساحة لاتستعمل الزوايا المذكورة المذكورة آنفاً وإنما تستعمل ترتيبات لتوزيع النهايات الهوائية وكما سيمر ذكره بالتفصيل في (3-5/2/1)



الشكل 3-1/3 حماية السقوف الواطئة للابنية متعددة السقوف المستوية بارتفاع لحد 7.6 م [5]

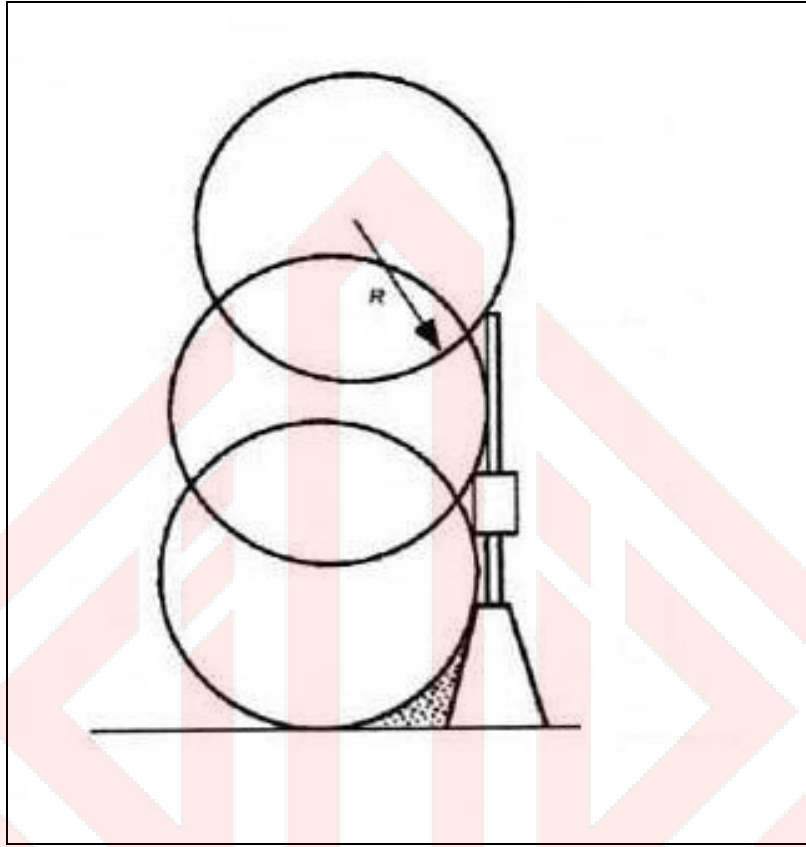


الشكل 3-2/3: حماية السقوف الواطئة للابنية متعددة السقوف المستوية بارتفاع لحد 15 م [5]

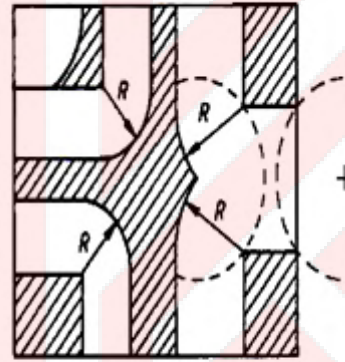
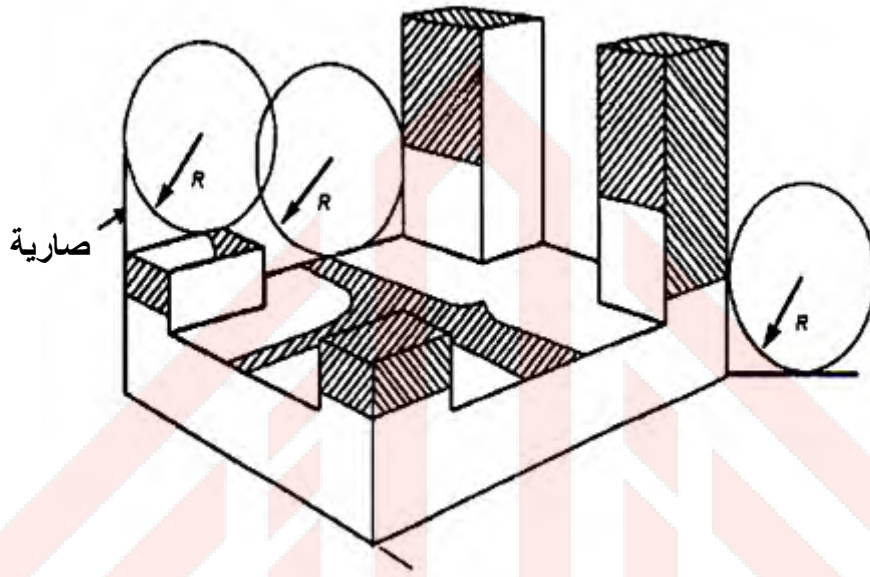
إن آلية التفريغ الكهربائي للصواعق المبينة في البند 3-1/1 والمتضمنة التقاء الدليل النازل من السحب (والحامل لشحنة سالبة في اغلب الاحيان) مع الدليل الصاعد (والحامل لشحنة موجبة في اغلب الاحيان) وحصول التفريغ الكهربائي نتيجة فرق الجهد بين الدليلين والذي يصل لمقدار يكفي لكسر مقاومة الهواء، هذه العملية تتم بين السحابة واقرب نقطة على سطح الارض او النقطة التي لها اعلى تأين على سطح الارض والتي قد تمثل جسماً موصلًا" او نائتًا" في بناية او منشأة. في الأبنية الاعتيادية ذات السقوف المتعددة المستوية بارتفاع لحد 15م او ذات السطوح المستوية المفردة والتي يكون ارتفاعها لحد 20م والأبنية الحساسة الحاوية على مواد قابلة للانفجار او الأشتعال او الحاوية على مراكز معلومات حساسة وبارتفاع لحد 15م يكون نطاق الحماية الذي تغطيه النهايات الهوائية وزوايا الحماية المبينة في البند 3-2/3 كافياً" لمنع حدوث تفريغ كهربائي مع جوانب البناية. أما في الأرتفاعات الأكبر لأنواع الأبنية المبينة آنفاً" فهناك احتمال حصول ضربة صاعقة تسقط على جوانب البناية بدلاً" عن سطحها.

في هذه الحالات تستعمل طريقة الكرات المتدرجة، ومبدأ هذه الطريقة يعتمد على رسم كرة مركزها نقطة التقاء الدليلين الصاعد والنازل ونصف قطرها مساو لطول الدليل الصاعد وبهذا فسيمثل غلاف هذه الكرة النقاط التي لها نفس البعد عن المركز وبهذا تكون هذه النقاط هدفاً" لضربة الصاعقة. يتم تحريك هذه الكرة حول جوانب وسطح البناية (ولذلك تسمى هذه الطريقة الكرات المتدرجة) [2][5] وحيثما تماس هذه الكرة جوانب البناية او سطحها فستكون نقطة التماس موضعاً" محتملاً" لحصول التفريغ الكهربائي مما يستوجب تهيئة جزء موصل عند ذلك الموضع، يكون إما على شكل نهاية هوائية ان كانت هذه النقاط نائتة أو بارزة أو على شكل أرتباط مع شبكة موصلات عرضية أو نازلة.

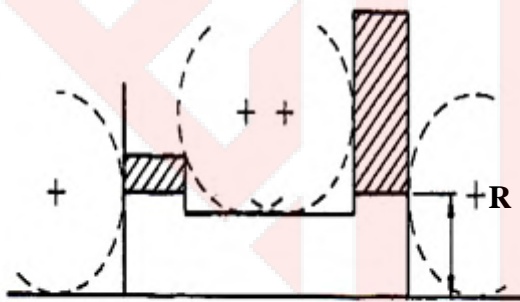
الشكل (3-3/3) يبين استعمال هذه الطريقة في تحديد النقاط الواجب تزويدها بموصلات حماية في برج أو مأذنة والتي تحدها نقاط التماس بين الكرات المتدرجة والبناية. في حالة الأبنية ذات الأرتفاع الكبير (كما سيرد لاحقاً) والأبنية متعددة الأجزاء والأرتفاعات تكون طريقة الكرات المتدرجة واجبة الاستعمال في تحديد المناطق التي تتطلب حماية من الصواعق. الشكل (3-3/4) يوضح استعمال هذه الطريقة في بناية متعددة الأجزاء والأرتفاعات حيث تحتاج المناطق المظلمة والتي تمثل مناطق نقاط التماس بين البناية والكرات المتدرجة الى الحماية بتزويدها بأحد انواع نهايات استلام الصواعق.



الشكل 3-3 تصميم نطاق الحماية من الصواعق لبرج او ماذنة باستعمال طريقة الكرة المتدحرجة



- R تمثل نصف قطر الكرة المتدرجة ويحدد مقدارها بحسب نوع البناية
- المناطق المظللة تحتاج الى حماية من الصواعق.



الشكل 3-4 تصميم نطاق الحماية من الصواعق لبناية متعددة الارتفاعات باستعمال طريقة الكرة المتدرجة

كذلك يمكن استعمال هذه الطريقة لاي بناية او منشأة بسيطة او متعددة الاجزاء لغرض تدقيق فعالية شبكات النهايات الهوائية او الموصلات كما يمكن استعمالها في المنشآت المعلقة.

لأجل اختيار نصف قطر الكرة المتدرجة، تقدر المراجع المختصة بشرح ظاهرة التفريغ الكهربائي في الصواعق معدل طول الدليل الصاعد بحدود 50م[1][3] والذي يمثل نصف قطر الكرة المتدرجة في حين تستعمل مدونات الدول المختلفة أنصاف أقطار تتراوح بين 20م و60م وبحسب التطبيقات وأنواع الأبنية المختلفة.[2][4][5][6].

في هذه المدونة نوصي بأستعمال أنصاف الأقطار التالية وبحسب نوع البناية أو المنشأة.

1- نصف قطر 60 م للأبنية الاعتيادية .

2- نصف قطر 46 م للأبنية المهمة (كالمدارس والمستشفيات ودور العبادة).

3- نصف قطر 30م للصواري بأرتفاع أكبر من 15م ولحد 30م.

4- نصف قطر 20 م للأبنية الحاوية على مواد قابلة للانفجار او الاشتعال او التي تحوي تجهيزات الكترونية او التي تتعامل مع معلومات حساسة .

3-4 المواد المستعملة في المنظومات

3-4/1 المقدمة

المواد المستعملة في منظومات الوقاية من الصواعق تنحصر في ثلاث مواد مع بعض سبائكها وهي النحاس والالمنيوم والحديد (او الفولاذ) المغلون. ورغم تفوق النحاس وبعض سبائكه على الالمنيوم وبعض سبائكه والحديد المغلون في الاستعمال في اغلب اجزاء المنظومة الا ان ارتفاع سعره قد يجعل للبدائل الارخص ثمناً افضلية في الاستعمال .

تشكل الاكسدة والتآكل العاملين الاساسيين في تحديد عمر المنظومة ويكون لهما الدور الاكبر في اختيار المواد المناسبة لكل جزء.

كما يشكل التآكل بسبب المزدوجات الالكتروليتيية عند استعمال مادتين بجزأين يُريطان معاً عاملاً مهماً آخر يجب اخذه بالاعتبار عند اختيار مواد المنظومة .

3-4/2 مواصفات المواد

3-4/2/1 المواصفات الكهربائية والميكانيكية ومقاومة التآكل .

إن معرفة خواص ومواصفات المواد والمواد البديلة التي تفي بمتطلبات اجزاء منظومة الوقاية وشروط استعمال هذه المواد ومحددات استعمالها تعتبر من المتطلبات الاساسية في تصميم وتنفيذ هذه المنظومات الجدول (3-4/1) يبين المواصفات الكهربائية ومقاومة التآكل وكثافة المواد المستعملة في المنظومات والجدول (3-4/2) يبين المواصفات الميكانيكية لهذه المواد مع بعض الملاحظات المهمة في استعمال الجدولين وقد تم الاعتماد على المرجع [2] في هذه المواصفات والمرجع [5] في تحديد الملاحظات وشروط الاستعمال.

الجدول 3-1/4: المواصفات الكهربائية ومواصفات التآكل للمواد المستعملة في منظومات مانعة الصواعق

[2]

الكثافة كغم /م ³	مقاومة التآكل			المقاومة الكهربائية $\times 10^{-8}$ اوم . متر	ملاحظات عامة	المادة ورقمها (1)
	مياه مالحة	صناعي	حضري			
2703	أ	ب	أ	2.8	موصل جيد للكهرباء. مطيل ويسهل حنيه	الالمنيوم (1350)
2700	ب	ب	ب	3.1	موصل جيد للكهرباء ذو جساءة اعلى من الألمنيوم(1350) يحتاج الى تسخين لعمل الانحناءات الحادة	الالمنيوم(6001 A)
2700	ب	ج	ب	3.6	التوصيل الكهربائي اقل من توصيل الالمنيوم واستعمالها اقل منه ولكنها تتحمل قوى اكبر	سبيكة الالمنيوم (6082)
8900	أ	أ	أ	1.7	موصل ممتاز للكهربائية مع مطيلية عالية	النحاس المدن (C101)او(C102)
8900	أ	أ	أ	2	موصل جيد للكهرباء و متانة عالية مع مطيلية جيدة	سبيكة نحاس كادميوم (C 108)
8550	أ	أ	أ	24	موصلية واطنة مع متانة ومطيلية متوسطة. مقاومة تآكل جيدة خاصة في المياه المالحة	سبيكة نحاس سليكون (CS 101)
8400	أ	أ	أ	6.5	موصلية متوسطة مع متانة عالية	النحاس الاصفر (CZ 112)
8850	أ	أ	أ	11	موصلية واطنة مع متانة عالية ومقاومة تآكل جيدة	البرونز الفسفوري (PB 102)
7005	د	أ	أ	73	موصلية واطنة مع مطيلية ممتازة ومتانة عالية ومقاومة تآكل ممتازة	فولاذ ضد الصدأ اوستينييتي (316S12)

ملاحظات عن الجدول (3-1/4)

ملاحظة (1) الارقام للمواد بحسب المواصفات البريطانية

ملاحظة (2) الارقام في حقل مقاومة التآكل تعني ما يلي:

(أ) في ظروف التعرض الاعتيادية للجو يحدث تحلل قليل للسطح مع الزمن .

- (ب) إذا استعملت المادة بدون حماية فستكون هناك خسارة طفيفة جداً في الخواص الميكانيكية وتكون الخسارة مغطاة جيداً بصورة طبيعية بواسطة عوامل الامان الاعتيادية المستعملة في التصميم .
- (ج) استعمال هذه المادة بدون حماية يتطلب خبرة ومراجعة دقيقة .
- (د) غير مناسب للاستعمال المستمر في المياه المالحة.

الجدول 3-4/2: المواصفات الميكانيكية للمواد المستعملة في منظومات مانعات الصواعق [2]

المواصفات الميكانيكية الاعتيادية									المادة ورقمها
الاستطالة %			اجهاد الخضوع (نيوتن / ملم ²)			اجهاد المطاوعة (دليل 0.1 %) (نيوتن / ملم ²)			
3	2	1	3	2	1	3	2	1	
-	-	25	-	-	60	-	-	31	الالمنيوم (1350)
-	(4)10	-	-	(4)210	-	-	(4)180	-	الالمنيوم(6001A)
-	(4) 9	-	-	(4) 310	-	-	(5) 270	-	سبيكة الالمنيوم (6082)
55	4	-	220	385	-	60	325	-	النحاس المملدن (C101)او(C102)
45	4	-	280	700	-	60	460	-	سبيكة نحاس كاديوم (C 108)
40	-	32	340	-	460	-	-	390	سبيكة نحاس سليكون (CS 101)
-	-	30	-	-	430	-	-	250	النحاس الاصفر (CZ 112)
55	20	-	340	540	-	120	420	-	البرونز الفسفوري (PB 102)
40	-	-	490	-	-	190	-	-	فولاذ ضد الصدأ اوستينييتي (316S12)

(1) يعني غير مُعَامَل (2) يعني مصلد (3)ملدن

(4)المادة هي سبيكة المنيوم مُعَامَلَة حرارياً بصورة كاملة

(5)اجهاد المطاوعة محسوب على اساس (دليل 0.2 %)

عند اختيار المواد لاجزاء المنظومة يجب مراعاة مايلي :

- 1- نظام الوقاية يجب ان يصنع من مواد مضادة للتآكسد والتآكل او من مواد محمية منها .
- 2- النحاس يجب ان يكون من الصنف الملائم للاعمال الكهربائية الاعتيادية وان تكون له موصلية لاتقل عن 95% عندما يكون النحاس ملدنأ .
- 3- سبائك النحاس يجب ان تكون لها نفس مقاومة التآكل كما في النحاس .
- 4- الاجزاء النحاسية المثبتة تحت مدخنة او مجرى هوائي لغازات مؤكسدة ولحد مسافة 600 ملم يجب حمايتها بواسطة التغطيس بالرصاص او طلائها بالقصدير .
- 5- استعمال دسر تثبيت داخلية مصنوعة من البرونز الفسفوري قد تعطي مقاومة اقل من مقاومة الروابط الخارجية التي لها اقطار اكبر .
- 6- عند استعمال الالمنيوم كموصل يجب ان تكون سبيكته من الصنف الملائم للاستعمالات الكهربائية .
- 7- الموصلات المصنوعة من الالمنيوم يجب ان لاتوضع بتماس مع الارض او عند احتمال حصول تدهور او تلف مفاجئ في المنظومة .
- 8- لايسمح باستعمال خليط مواد يولد مزدوجات الكتروليتية التي بوجود الرطوبة تتسارع فيها عملية التآكل .
- 9- مواد اجزاء مانعات الصواعق النحاسية لا تتصب على السطوح او الجوانب او اي سطح مصنع من الالمنيوم وكذلك العكس حيث لايسمح للاجزاء المصنعة من الالمنيوم ان تتصب على السطوح النحاسية .
- 10- يجب ان لا يستعمل الالمنيوم اذا كان هناك مجرى مائي يمر عليه بعد مروره على جزء نحاسي .
- 11- يجب ان لا توضع الموصلات المصنوعة من الالمنيوم بتماس مع الاصباغ ذات الاساس القاعدي او تكون ضمن خرسانة او بلوك او ان تتصب في مكان معرض لرطوبة عالية .
- 12- الحديد المغلون يكون بديلا" مفضلا" من النحاس او الالمنيوم في بعض الاستعمالات قصيرة العمر .

3-2/2/4 ابعاد المواد

الابعاد بالحدود الدنيا المسموح باستعمالها في اجزاء منظومات مانعات الصواعق في الظروف الاعتيادية مبينة في الجدولين (3- 3/4 و 4- 4/4) وبحسب متطلبات كل جزء .

يجب ملاحظة ان في الحالات التي يكون فيها اجراء عمليات الفحص والتصليح يمثل صعوبة كبيرة فيجب اخذ احجام اكبر من الواردة في الجدول (3- 4/4) ومن المعتاد اخذ الحجم القياسي الاكبر التالي في القيم الواردة في الجدول .

كذلك يجب اخذ احجام اكبر من الواردة في الجدول في المنشآت ذات الارتفاع الاكبر من 20 م وعند وجود احمال ميكانيكية كبيرة او مسببات تآكل وفي الانواع الخاصة من الهياكل.

كذلك يجب مراعاة النقاط التالية :

- 1- اجزاء الربط الداخلية تتطلب حوالي نصف مساحة مقطع اجزاء الربط الخارجية .
- 2- من المفضل استعمال مواد على شكل قضبان في النهايات الهوائية الافقية والموصلات النازلة وفي عمليات الربط بدلاً من استعمال المواد الشريطية عندما يتطلب نصبها عمل انحناءات بمستويات مختلفة

- 3- روابط قضبان الفولاذ المغلف بالنحاس يجب ان يكون الغلاف فيها من سبيكة النحاس والسليكون او سبيكة الالمنيوم البرونزي مع محتوى نحاسي لا يقل عن 75 % .
- 4- في قضبان الفولاذ المغلفة بالنحاس يجب ان يكون الفولاذ من النوع واطى الكاربون باجهاد مطاوعة بحدود 600 نيوتن / ملم² والغلاف يجب ان يكون من النحاس الالكتروليتي بنقاوة 99.9 % ومرتبطة جزئياً بالقلب الفولاذي، كما يجب ان يكون سمك النحاس المغلف للقضيب لا يقل عن 0.25 ملم .
- 5- الاسنان في الحديد المغلون القياسي يجب ان تعمل قبل عملية التغطيس الحار التي تتطلبها عملية الغلونة
- 6- يجب استعمال اجزاء موصلة وتجهيزات ثنائية المعدن في توصيل او ربط المواد مختلفة المعادن قبل ربط الموصلات النازلة المصنوعة من الالمنيوم مع اجزاء التأسيس النحاسية او المطلية بالنحاس. ويقصد بالاجزاء ثنائية المعدن احتواؤها على معدن مشابه للمعدن المربوط من جهته .
- 7- ادوات الربط ثنائية المعدن يجب ان تستعمل بارتفاع لا يقل عن 460 ملم من مستوى سطح الارض.
- 8- اجزاء التوصيل وتجهيزاتها يجب ان تحقق متطلبات التوصيل مع الموصلات والسطوح التي تثبت عليها .
- 9- لحماية الموصلات يجب الاخذ بالاعتبار الحاجة الى استعمال التغليف بالرصاص بما لا يقل عن سمك 2 ملم عند نصب هذه الموصلات في الاجواء والظروف الصعبة، كما في اعالي المداخن. كذلك يجب ان تكون نهايات التغليف محكمة وان لاتتعرض طبقة الرصاص للازاحة في مناطق الربط .
- 10- رغم ان كون النهايات الهوائية غير مغلقة يؤدي الى الحصول على اقصى فعالية لها لكن لوجود احتمال تآكل هذه الاجزاء والذي يصاحب مادة الالمنيوم او لاسباب تحسين منظر الاجزاء يمكن تغليفها باستعمال طبقة رقيقة من مادة PVC بسمك بحدود 1 ملم او استعمال الصبغ لحماية هذه النهايات الهوائية
- 11- عندما تستعمل مواد التثبيت غير المعدنية (كالبلاستيك مثلاً) لسهولتها في العمل ولعدم تعرضها للتآكل الكهربائي الكلفاني فيجب الاخذ بالاعتبار احتمال تلفها بسبب تعرضها للاشعة فوق البنفسجية او تعرضها للصقيع. مما يستوجب استبدالها بين فترة واخرى .
- 12- اجزاء المنظومة التي من الممكن تعرضها لتلف ميكانيكي او تشوه انحناء بسبب الاحمال الميكانيكية يجب حمايتها بزيادة جساءتها بواسطة غلاف مقولب وعندما يستعمل انبوب معدني حول الموصل يجب ضمان وجود توصيل كهربائي بين نهايتي الانبوب والموصل .
- 13- الموصلات من اسلاك او جدائل مفتولة يجب ان لا تستعمل في الموصلات النازلة او الارضية .

الجدول 3-4/3: القيم الدنيا للسمك المطلوب للالواح المعدنية المستعملة في السقوف التي تشكل جزءاً من شبكة النهايات الهوائية [2]

المادة	ادنى سمك (ملم)
حديد مغنون	0.5
فولاذ مقاوم للصدأ	0.4
نحاس	0.3
المنيوم مع خارصين	0.7
رصاص	2

الجدول 4/4-3 الابعاد الدنيا للمواد المكونة لاجزاء منظومة مانعة الصواعق [5]

المساحة (ملم ²)	الابعاد (ملم)	جزء المنظومة والمعدن
		النهايات الهوائية :
50	2.5x20	شرائط الالمنيوم او النحاس او الحديد المغنون
50	قطر 8	قضبان الالمنيوم وسبائك الالمنيوم والنحاس والبرونز والفسفوري والحديد المغنون.
		الموصلات المعلقة :
50	7/3	المنيوم قياسي
500	101/3	نحاس قياسي
50	7/3	المنيوم قياسي مدعم بالفولاذ
50	7/3	حديد مغنون قياسي

تكملة الجدول 3-4/4

المساحة (ملم) (2ملم)	الابعاد (ملم)	جزء المنظومة والمعدن
		الموصلات النازلة :
50	2.5 x 20	شرائط المنيوم او نحاس او حديد مغلون
50	قطر 8	قضبان المنيوم او سبائك الالمنيوم او نحاس او حديد مغلون
		النهايات الارضية :
153	قطر 14	فولاذ اوستنيتي
50	2.5 x 20	شرائط نحاس او حديد مغلون
50	قطر 8	قضبان نحاس او حديد مغلون
50	قطر 8	قضبان نحاس مقسى بالسحب للغرز المباشر في التربة الرخوة
50	قطر 8	قضبان او الاسلاك الصلدة من النحاس المقسى بالسحب او الملدن للغرز غير المباشر او التثبيت في الارض.
113	قطر 12	القضبان للاراضي الصلبة
153	قطر 14	القضبان المغلفة بالنحاس او قضبان الحديد المغلون للاراضي الصلبة
		توصيلات الربط الثابتة من الالمنيوم او سبائك النحاس او الالمنيوم او الحديد المغلون :
50	2.5 x 20	شرائط خارجية
50	قطر 8	قضبان خارجية
30	1.5 x 20	شرائط داخلية
30	قطر 6.5	قضبان داخلية
		توصيلات الربط المرنة او الصفاتحية :
50	2.5 x 20	المنيوم لتوصيلة خارجية
50	2.5 x 20	نحاس ملدن لتوصيلة خارجية
30	1.5 x 20	المنيوم لتوصيلة داخلية
30	1.5 x 20	نحاس ملدن لتوصيلة داخلية

3-5 اعتبارات تصميم منظومات الحماية من الصواعق

3-5/1 المقدمة

لغرض تصميم منظومة وقاية من الصواعق تكون الخطوة الاولى دراسة البناية المطلوب حمايتها ان كانت قائمة ،او مخططاتها ومواصفاتها ان كانت في مرحلة التصميم او الانشاء.

إن اهداف تصميم منظومة الوقاية من الصواعق هي تحقيق الحماية المطلوبة باقل كلفة مع الاقلال من او بدون التأثير على المظهر الخارجي للبناية او ادائها لوظائفها.

إن المواد المستعملة في انشاء البناية او الهيكل تشكل اهمية كبيرة في تصميم منظومات الوقاية من الصواعق فوجود المعادن ضمن الهيكل والجدران والسقوف يهيء مسارات توصيل جيدة لأجزاء المنظومة وبدون اي كلف اضافية او تشويه او تحوير لمظهر البناية. قضبان التسليح في الخرسانة والهيكل الحديدية والاجزاء المعدنية مهمة الحجم في السقوف وحتى سكك تنظيف النوافذ الخارجية في العمارات الشاهقة من الممكن ان تستعمل كمسارات توصيل وتكون جزءاً من منظومة الوقاية من الصواعق. كذلك الأسس المعدنية مثل الواح الركائز الفولاذية والتي تكون على تماس مباشر مع كتلة الارض يمكن استعمالها كأقطاب تأريض بدون الحاجة الى اضافة اجزاء اخرى لها [2و5].

كذلك يجب على المصمم ان يتعامل مع البناية بكامل اجزائها كمنظومة واحدة اذ لايجب تصميم منظومات متعددة لأجزاء البناية المتعددة وان يؤخذ هذا في الاعتبار عند استعمال المواد المعدنية في او على البناية كاجزاء من منظومة الوقاية من الصواعق.

من الناحية المعمارية والتصميمية للبناية فيجب ان يقرر مايلي:

1- مسار كافة اجزاء البناية الموصلة.

2- المساحة التي ستحتاجها شبكة النهايات والأقطاب الأرضية.

3- المادة او المواد المطلوبة للموصلات.

4- حجم العمل وتوزيع المسؤوليات وبصورة خاصة اعمال النصب والتثبيت لأجزاء المنظومة وتأثيرها على البناية.

5- المواد التي ستستعمل في انشاء البناية وبصورة خاصة المواد التي تشكل اجزاء معدنية مستمرة مثل استعمال الخرسانة المسلحة او الدعائم الفولاذية.

6- استعمال البناية بعد الأنشاء.

7- تفاصيل كافة التأسيسات المعدنية، من انابيب ومجاري مياه امطار وسكك ومماشٍ ، التي تدخل الى او تخرج من البناية او تكون ضمن هيكلها والتي قد تحتاج الى الربط مع منظومة الوقاية من الصواعق.

8- التأسيسات المدفونة التي قد تؤثر على اماكن نصب شبكة النهايات الأرضية.

9- تفاصيل الأجهزة والآلات ووحدات أنظمة التدفئة والتبريد التي ستجهز بها البناية أو تنصب قريبا فتحتمل الى ربط مع منظومة الوقاية من الصواعق.

ومن الناحية الأنشائية فيجب اقرار مايلي:

1- نوع وموقع واعداد المثبتات لأجزاء منظومة الوقاية من الصواعق الواجب توافرها.

2- مواقع الموصلات التي يجب وضعها تحت البناية.

3- الاتفاق على امكانية استعمال اجزاء من منظومة الوقاية من الصواعق في اثناء فترة انشاء البناية مثل استعمال شبكة النهايات الأرضية لتأريض السقالات أو الرافعات.

4- للأبنية ذات الهياكل الفولاذية يجب ان تقرر اعداد ومواقع الدعائم الفولاذية ونوع تثبيتها وتوصيلاتها لأغراض نصب النهايات الأرضية.

5- اقرار فيما اذا كانت اغطية السقف المعدنية (اذا استعملت) ستكون مناسبة للاستعمال كجزء من منظومة الوقاية من الصواعق كذلك تبيان طريقة توصيلها الى الأرض.

6- اعداد ومواقع الصواري وساريات الأعلام وغرف آلات المصاعد والتهوية والتدفئة والتبريد وخزانات المياه.

7- نوع بناء الجدران والسقوف لغرض اقرار الطرائق الصحيحة لتثبيت الموصلات وباقي اجزاء منظومة الوقاية من الصواعق.

8- عمل ممرات وثقوب خلال الشرف والسواتر لامرار الموصلات النازلة.

9- تيسير الوصول الى وصلات الفحص وتهيئة الحماية بواسطة اغطية غير معدنية للاجزاء المعرضة للتلف الميكانيكي.

3-5/2 اجزاء المنظومة

3-5/1 هوائيات أو نهايات التسلم

3-5/1/1 المقدمة

النهايات الهوائية تمثل اقرب نقطة على سطح أو جوانب بناية أو منشأة إلى المسار النازل من السحب عند مرحلته أو خطواته الأخيرة كما موضح سابقا. في هذه النهاية الهوائية تتركز الشحنات الكهربائية بطبيعة مضادة لشحنة السحابة وبالنتيجة ينطلق منها المسار الصاعد ليلتقي المسار النازل للصاعقة ثم يحدث التفريغ الكهربائي عبر هذه الهوائيات ليتسرب إلى الأرض أو اقرب جسم موصل .

في المنظومات البسيطة تزود النهايات الهوائية بموصل نازل لإيصال التيار إلى شبكة التأريض في حين أن في المنظومات الأكثر تعقيدا توصل الهوائيات بموصل رئيس ومنه عبر موصلات نازلة يصل التيار إلى شبكة التأريض .

هناك ثلاثة أنواع من النهايات الهوائية المستعملة في تصاميم منظومة الوقاية من الصواعق وهي :

1- النهايات الهوائية الأفقية .

2- النهايات الهوائية العمودية .

3- النهايات الهوائية المعلقة .

ويعتبر النوع الأول الأهم بالنسبة للتطبيقات في العراق، لكون متطلبات أنظمة الوقاية من الصواعق تتعلق في الأغلب بالأبنية ذات الارتفاعات الكبيرة والأحجام الكبيرة والسطوح المستوية المزودة بغرف فوقية مستوية السطح أيضا تقع في وسطها أو في احد جوانبها، تمثل غرف نهاية السلام وخدمة المصاعد وأحيانا غرف خدمات أخرى . هذا النوع من البناء يستلزم استعمال النهايات الهوائية الأفقية لأسباب عملية واقتصادية . النوع الثاني يستعمل في الأبنية الصغيرة المفردة أو لحماية جزء من الأبنية بالمشاركة مع النوع الأول. أما النوع الثالث فيختص بصورة رئيسة بأنظمة الوقاية من الصواعق للمباني والمنشآت الحساسة وستراد تفاصيله في الفصل السابع من هذه المدونة .

3-2/1/2/5 النهايات الهوائية الأفقية

من الممكن استعمال هذا النوع في كافة انواع واحجام الأبنية، ولكن بسبب الكلفة لا يتم استعماله عندما يكون من الممكن استعمال نهايات هوائية عمودية ذات المتطلبات الأقل والكلفة الأوطأ . في البنايات المرتفعة والبنايات كبيرة الحجم والبنايات متعددة السطوح يكون من المحتم استعمال الهوائيات الأفقية لحماية كل البناء اوجزه منه. كذلك تستعمل هذه الهوائيات في السطوح للسقوف المستوية او المائلة وتعتبر السطوح المائلة قليلا ضمن السطوح المستوية. يعرف السطح المائل لسقف البناية بأنه السقف الذي يكون انحداره $1/8$ او اكثر ضمن امتداد افقي قدره 12م او اقل. او الذي له انحدار $1/4$ او اكثر ضمن امتداد افقي قدره اكثر من 12م. وفي كلتا الحالتين وعندما يكون الانحدار اقل من المحدد تعتبر السقوف ذات سطوح مائلة قليلا وتعامل كالسطوح الافقية .

إن قواعد تصميم النهايات الهوائية الافقية لكافة انواع الاسطح هي:

1- يجب وضع الموصلات الافقية في السطوح المفردة المستوية او المائلة قليلا على كافة حافات الاسوار او الحواجز لتشكيل شبكة على محيط السقف كما مبين في الشكل (3-1/5).

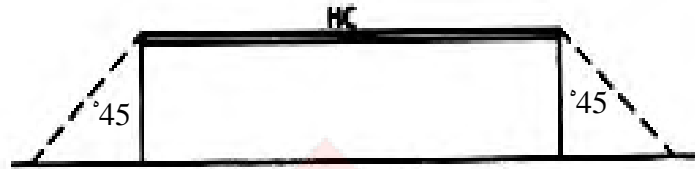
2- في السطوح متعددة الطبقات لايشترط ان توضع الموصلات الافقية على كافة حافات الاسوار او الحواجز اذ يولد الموصل الافقي نطاق حماية بزواوية 60° للأبنية الاعتيادية وبأرتفاع كلي للبناية لحد 20 م كما موضح في الشكل (3-2/5).

3- للأبنية بارتفاع اكبر من 20 م تستعمل طريقة الكرة المتدرجة لتعيين الأماكن التي تحتاج الى وضع الموصلات الأفقية .

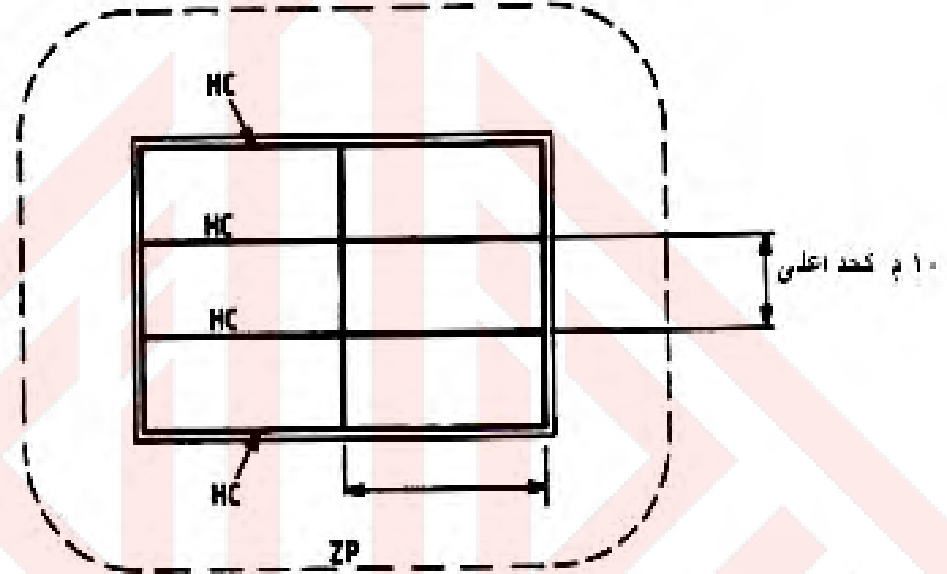
4- للسطوح المستوية كبيرة المساحة تستعمل شبكة موصلات هوائية افقية بمسافات لاتزيد عن 10 م x 20 م .

5- عند استعمال النهايات الهوائية الأفقية لايجب ان تبعد أي نقطة على السطح اكثر من 5 م عن اقرب هوائي أفقي باستثناء السقوف متعددة الطبقات. وفي حالة كون الهوائي أعلى من مستوى السطح التالي فيسمح

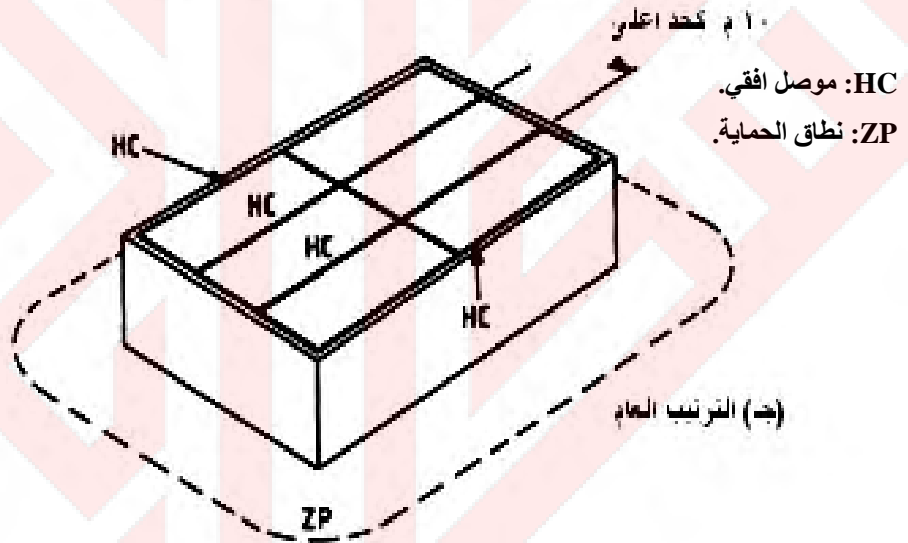
- بإضافة متر للمسافة لأية نقطة في السطح المنخفض لكل متر انخفاض في مستوى هذا السطح وبحسب زاوية الحماية 45^0 لحافة السطح الأعلى. [2]
- 6-سطوح السقوف المستوية او المائلة قليلا وذات المحيط غير المنتظم تعامل على اساس الحافات الأبعد للجدران الخارجية للبنائية وكما موضح في الشكل (3-5/3) .
- 7-السقوف المستوية الكبيرة الحاوية على فسات داخلية محيطها اكبر من 92 م تحتاج الى حماية اذا كان طول اي ضلع في محيط الفتحة لايقبل عن 15 م [5] .
- 8-اذا كان الفرق في ارتفاع جزء من السقوف كبير جداً فيجب ان يكون لكل سطح شبكة نهايات هوائية افقية مستقلة. ويجب ان ترتبط شبكة السطح المنخفض مع الموصلات النازلة لشبكة السطح المرتفع بالإضافة الى تجهيزها بموصلات خاصة بها .
- 9-في كل الأحوال يجب ان تشكل الهوائيات الافقية شبكة متكاملة للاقلال من خطر تولد التسرب الجانبي الذي قد يسببه وجود دائرة حث كبيرة .



(أ) مسقط جانبي لزاوية الحماية

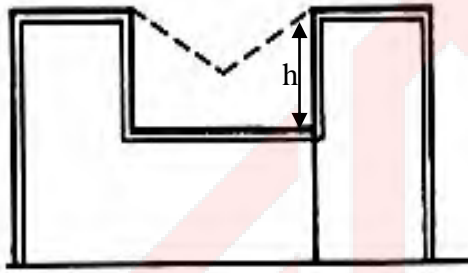


(ب) مسقط رأسي لنطاق الحماية بمستوى الأرض

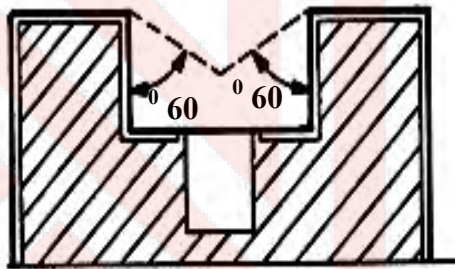


(ج) الترتيب العام

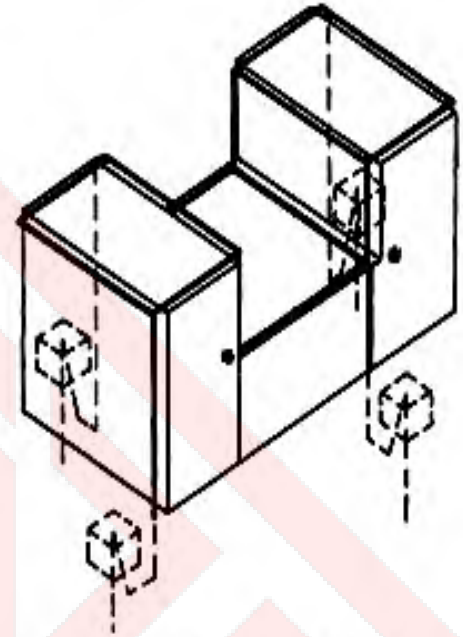
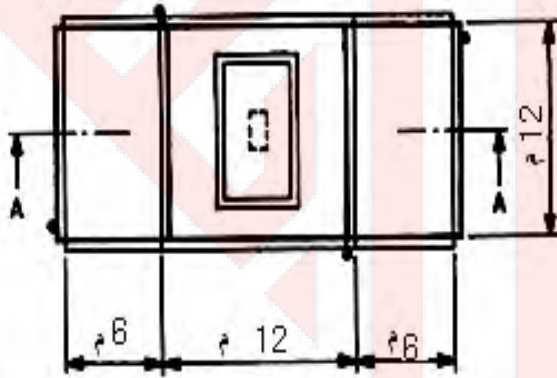
الشكل 3-1/5 النهايات الهوائية لسقف مستوي □ [2]



مسقط اصلي



المقطع A-A



ربط الموصل العازل مع الموصل الافقي عند الحاجز الاسفل

الرموز

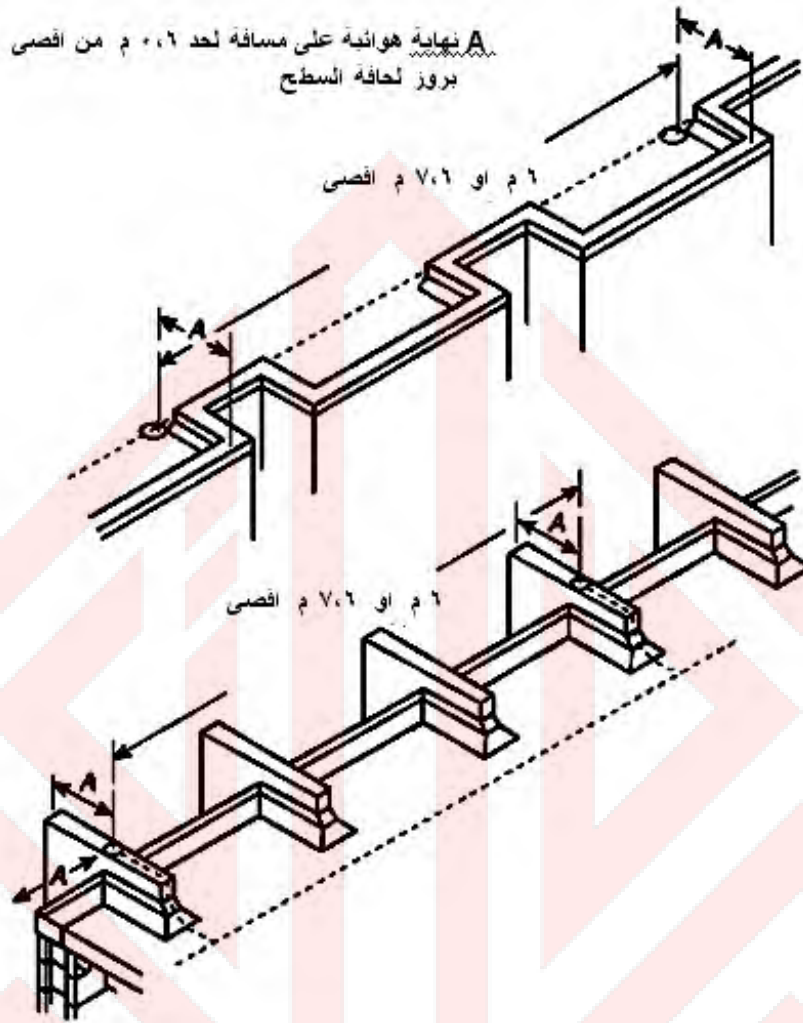
- موصل نازل .
- موصل افقي .

$$\text{المحيط} = 12+12+24 = 72\text{م}$$

$$\text{عدد الموصلات النازلة المطلوبة} = \frac{72}{20} = 4$$

* زاوية الحماية 60° تنطبق للابنية بارتفاع داخلي (h) لحد 7.6 م

الشكل 3-5/2: النهايات الهوائية للسطوح المستوية ونهاية متعددة الارتفاعات [2] .



الشكل 3-3: المحيط غير المنتظم للمستوح المستوية او المائلة قليلاً [5].

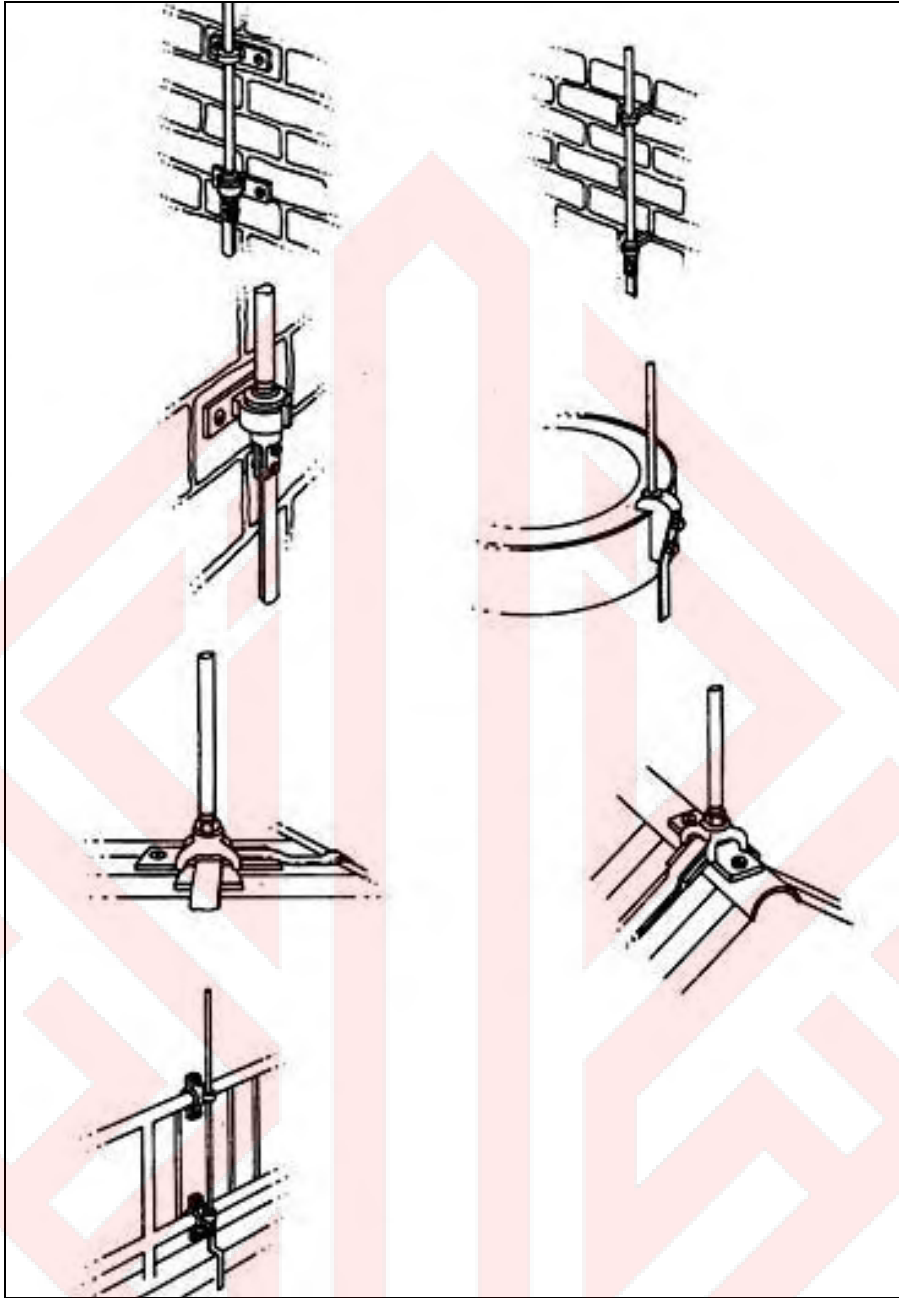
3-1/2/5-3 النهايات الهوائية العمودية

هذه النهايات تمثل نتوءاً معدنياً على شكل قضيب في أغلب الأحيان ترتفع قمته فوق مستوى الاجزاء المحيطة به مما يؤهله لان يكون منطلقاً للمسار الصاعد عند توليد عملية الصعق بسبب الشحنة الكبيرة (الموجبة في اغلب الأحيان) التي تتولد في نهايته الهوائية وبالنتيجة يتسلم تيار الصعق بأكمله. تستعمل النهايات الهوائية العمودية اما بصورة مفردة لتوليد نطاق حماية على شكل مخروط او على شكل مجاميع لعمل نطاق حماية لحجوم اكبر كما سبق ذكره في الفصل الثالث. تيار الصعق المتسلم في النهايات الهوائية العمودية اما يمر الى موصل نازل بصورة مباشرة او يمر عبر موصل رئيس ترتبط به مجاميع الهوائيات العمودية ثم عبره الى الموصلات النازلة التي بدورها تقوم بايصال التيار الى النهايات الأرضية. الشكل (3-4/5) يبين انواعاً مختلفة من الهوائيات العمودية وطرائق تثبيتها.

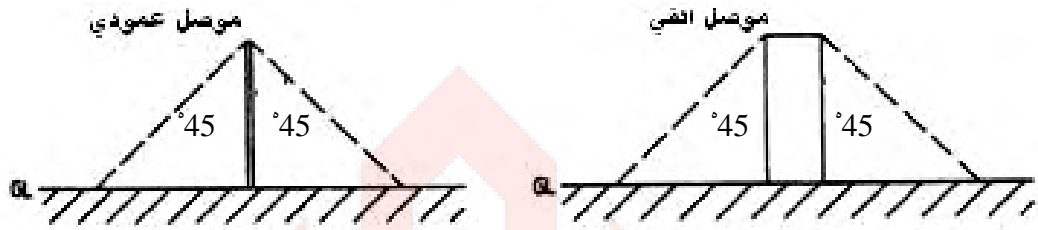
إن قواعد استعمال النهايات الهوائية العمودية هي:

1- عند استعمال نهائي هوائي عمودي لحماية بناية صغيرة يحسب الارتفاع المطلوب لنهاية الهوائي بحسب ارتفاع البناية وزاوية الحماية التي يشكلها الهوائي كما مبين في الشكل (3-5/5).

- 2- يجب ان توزع النهايات الهوائية العمودية على الحافات أو الزوايا الخارجية للسطوح المستوية أو المائلة قليلاً بمسافات بينية لا تتجاوز 6 م كما مبين في الشكل (3-6/5) .
- 3- يجب ان توضع النهايات الهوائية العمودية على السقوف المائلة ضمن مسافة 0.6 م من نهاية حد السقف كما مبين في الشكل (3-3/5) وان توزع بمسافات بينية لا تتجاوز 6 م كما مبين في الشكل (3-7/5) .
- 4- يسمح للهوائيات العمودية التي يتجاوز ارتفاعها 0.6 م فوق مستوى السطح أو الجزء المطلوب حمايته أن توزع بمسافات بينية لا تتجاوز 7.6 م .
- 5- السقوف المائلة التي يكون ارتفاعها لحد 15 م تتطلب توزيع الهوائيات العمودية على طول الخط الأعلى للسقف على ان لا تكون هناك بروزات افقية في نهاية الخط الأعلى اكبر من منافذ مياه الامطار .
- 6- السقوف المائلة التي يزيد ارتفاعها عن 15 م تتطلب توزيع الهوائيات العمودية وتحديد مواقعها باستعمال طريقة الكرة المتدرجة .
- 7- السقوف المستوية أو المائلة قليلاً التي يتجاوز عرضها أو طولها 15 م يجب ان تزود بموصلات هوائية عمودية اضافية على مسافات بينية لا تزيد عن 15 م ضمن مساحة السطح كما مبين في الشكل (3-7/5) أو تستعمل نهايات هوائية بارتفاع عالٍ يحدد باستعمال طريقة الكرة المتدرجة
- 8- السقوف المائلة الحاوية على بروزات أو نتوءات (فتحات الأتارة أو التهوية مثلاً) بنفس اقصى ارتفاع للسقف أو أعلى تتطلب تزويد هذه النتوءات بهوائي عمودي خاص بها .
- 9- قمة اي هوائي عمودي يجب ان تكون على ارتفاع صافٍ لا يقل عن 254 ملم فوق مستوى الجسم أو المساحة التي يقوم الهوائي بحمايتها كما مبين في الشكل (3-8/5).
- 10- نهاية الهوائي يمكن ان تكون مستوية أو حادة كما مبين في الشكل (3-8/5) .
- 11- يجب حماية الهوائي العمودي من الانقلاب بواسطة تثبيته بصورة مباشرة على السطح أو باستعمال قفيص على جانب السور أو الجدار مع المحافظة على ارتفاعه الصافي كما مبين في الشكل (3-8/5) .
- 12- الهوائيات العمودية التي يزيد طولها عن 0.6 م فوق مستوى الجسم أو المساحة التي يقوم الهوائي بحمايتها يجب ان تستند من نقطة لا تقل عن نصف طولها على جدار أو بواسطة اذرع اسناد على السطح كما مبين في الشكل (3-8/5) .
- 13- اذا استعملت الديكورات المعدنية كهوائي عمودي غير مسند يجب ان لا تزيد مساحته المعرضة للرياح عن 0.1 م² .



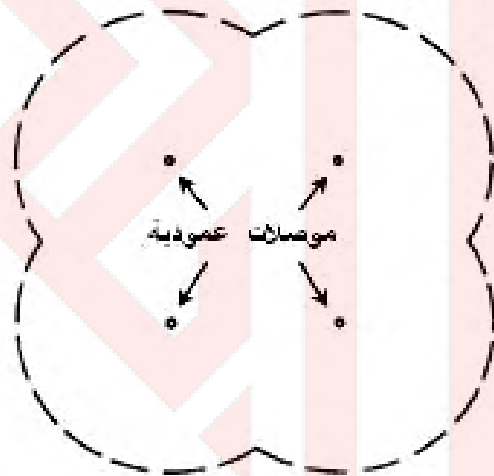
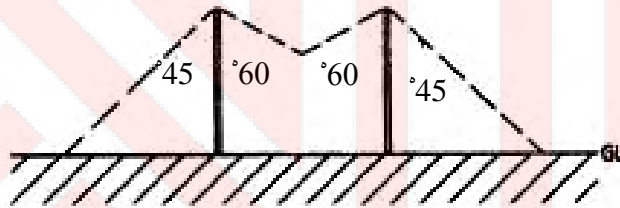
الشكل 3-4/5: الانواع الاعتيادية من النهايات الهوائية العمودية وطرائق تثبيتها [5].



(أ) نطاق الحماية لموصل عمودي مفرد

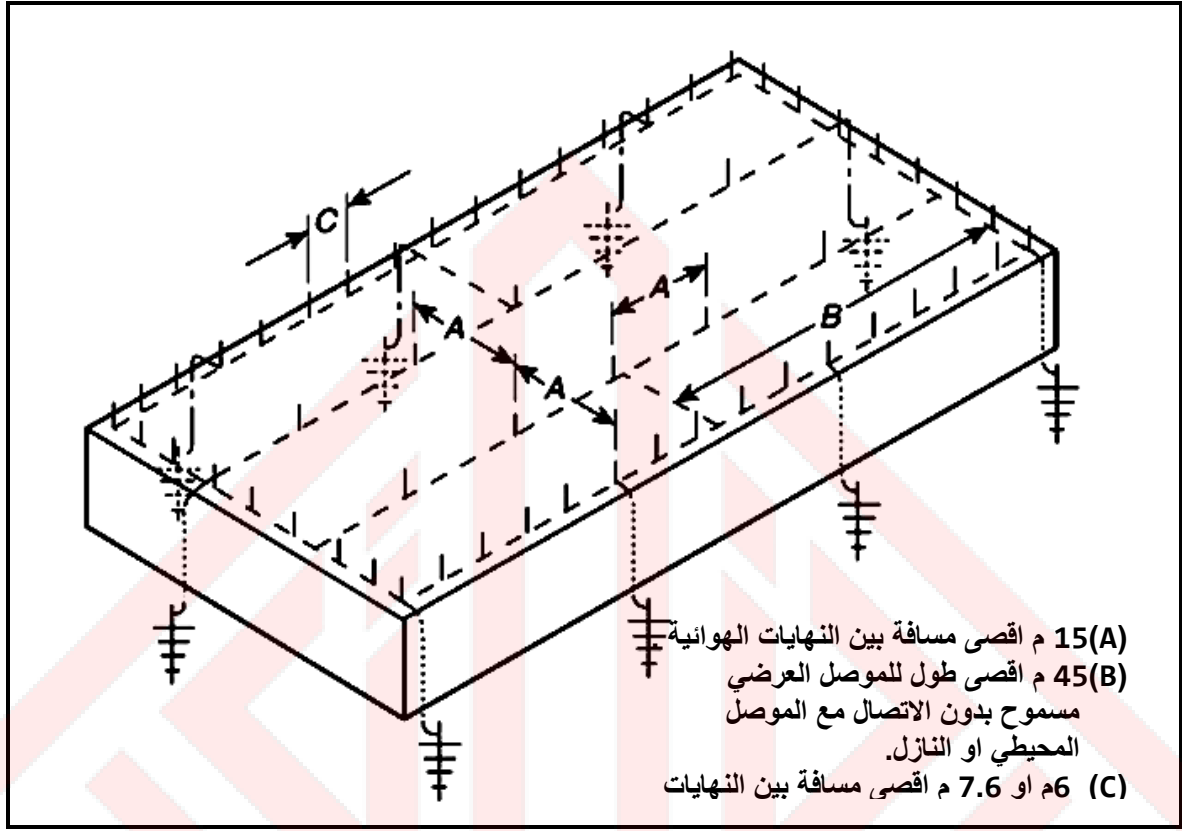


(ب) نطاق الحماية للنهايات الهوائية

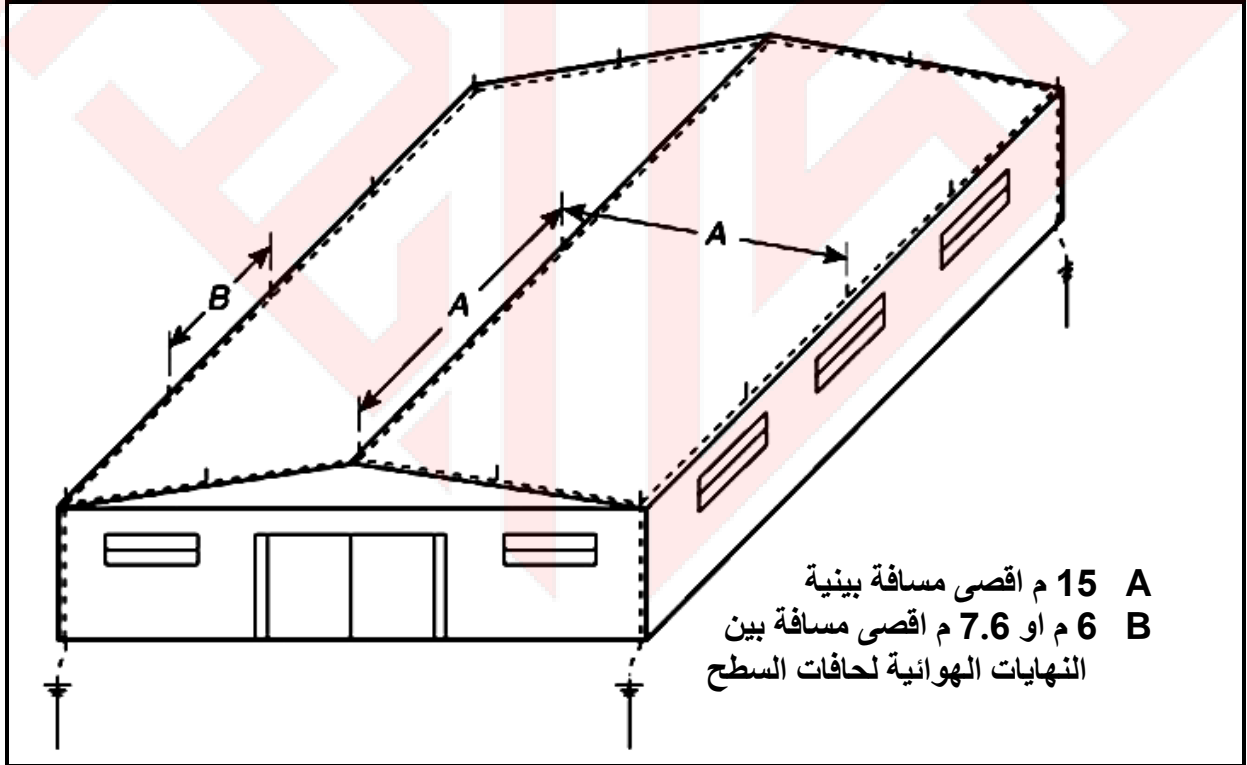


(ج) نهاية عمودية ونطاق الحماية لأربعة موصلات

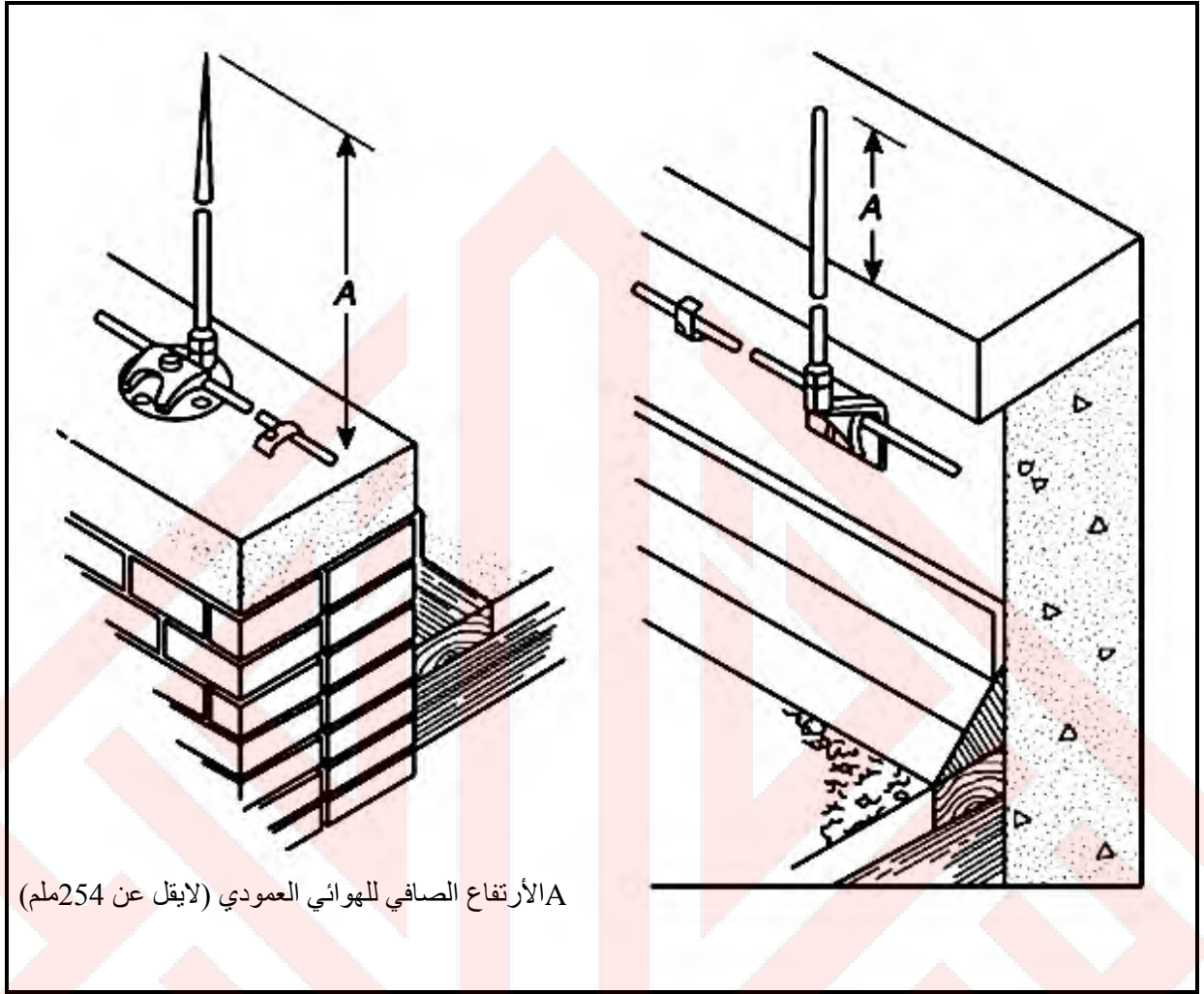
الشكل 3-5/5: زوايا ونطاق الحماية لأنواع مختلفة من النهايات الهوائية .



الشكل 3-6/5: النهايات الهوائية على سطح مستوي [5].



الشكل 3-7/5: النهايات الهوائية على سطح مائل قليلاً [5].



الشكل 3-5/8: ارتفاع وطرائق تثبيت النهايات الهوائية العمودية.

3-5/2 الموصلات

3-5/2/1 الموصلات العرضية الرئيسية

عند استعمال نهايات هوائية متعددة سواء كانت عمودية أو أفقية أو من كلا النوعين يتم ربطها جميعاً بموصل يسمى الموصل العرضي الرئيس و به تتصل الموصلات النازلة التي تتصل بدورها في النهاية الأخرى بشبكة النهايات الأرضية .

يكون مسار الموصلات الرئيسية عرضياً حول محيط السقوف المستوية ، أو المائلة قليلاً ، للأبنية الكبيرة وخلف اسوارها أو عليها. كما يكون مسار الموصلات الرئيس عرضياً في هذه السقوف .

أما في السقوف ثنائية الانحدار أو المسنمات (الجملونات) المتعددة فيجب ان يكون مسار الموصلات العرضية في أخاديد السقوف وان اقتضت الحاجة حول محيط السقف ايضاً وبما يضمن توزيع الموصلات النازلة باكبر أنتظام حول البناية .

ان قواعد استعمال الموصلات العرضية الرئيسية هي:

1- إن ابعاد المقاطع المطلوبة بالحد الأدنى بحسب خيارات المعادن التي يمكن استعمالها في الموصلات الرئيسية تكون كما مبين في الجدول (3-4/4) .

2-الموصلات العرضية الرئيسية يجب ان تؤمن ربط جميع النهايات الهوائية وان تضمن وجود مسارين او اكثر من كل نهاية هوائية باتجاه الأسفل او أفقياً وان لا ترتفع بميل يتجاوز 1/4. وهناك استثناءات لهذه القاعدة وهي:

أ- النهايات الهوائية في السطوح المنخفضة في الابنية متعددة السطوح والموصولة بواسطة موصل رئيس قادم من سطح اعلى تحتاج الى مسار واحد أفقي او نازل وبشرط أن لايزيد طول هذا المسار عن 12م .

ب- يسمح للنهايات الهوائية ان تكون لها نهاية مينة وبما يهيء مسارا" واحدا" الى موصل

رئيس في السطوح التي هي أوطأ من مستوى الحماية بشرط ان لايتجاوز طول المسار الكلي من النهاية الهوائية الى الموصل الرئيس 4.9م، وان يحافظ المسار على الوضع الأفقي او المنحدر الى

الاسفل [5]

3- يجب ان يوجه مسار الموصل الرئيس حول العوائق مثل القباب واجهزة التكييف المنصوبة على السطوح .

4- يجب استعمال الموصلات العرضية الرئيسية في المنظومات التي تستعمل النهايات الهوائية العمودية بفاصل 15 م للموصل مع الموصل الرئيس في السطوح المستوية او المائلة قليلاً التي يتجاوز عرضها 15 م وعلى هذا الأساس تتطلب سطوح السقوف بعرض 15 م و30 م موصلًا عرضيًا واحداً". [5]

5- الموصلات العرضية يجب ان ترتبط بالموصل المحيط الرئيس بمسافات لا تزيد عن 45 م للسطوح التي يتجاوز طولها 46 م والتي تستعمل منظومات النهايات الهوائية العمودية كما موضح في الشكل (3-6/5) . [5]

6-في السقوف المتعرجة (الجلونات المتعددة) تستعمل قاعدة توزيع الموصلات الأفقية 15 م × 20 م. وعند تجاوز الطول 20 م يتم استعمال موصل عرضي للحفاظ على مسافة لا تتجاوز 20 م واذا كانت المسافة بين التمرجات اكبر من 15 م مضافاً اليه ضعف ارتفاع التمرج فيجب استعمال موصلات عرضية إضافية .

7-لايجوز ان يعوض عن الموصل العرضي الرئيس بأجزاء البناية المعدنية المتواجدة في السطح مثل السلم ومجاري التأسيسات المعدنية ويستثنى من ذلك مساند الماشي المعدنية المستمرة كهربائياً على أن لا يقل سمك المعدن فيها عن 1.63 ملم . [5]

8- لايجوز ان يعوض عن الموصل العرضي الرئيس بالسقوف او الجوانب المعدنية اذا كان السمك فيها يقل عن 4.8 ملم . [5]

9- يجب ان تحافظ الموصلات العرضية الرئيسية على مسارات أفقية منحدره الى الاسفل او الى الأعلى على شكل (U او V) .

10- لايجوز حني الموصل العرضي الرئيس بزواوية أقل من 90^0 او ان يكون نصف قطر النقوس اقل من 200 ملم .

11- يسمح للموصل العرضي الرئيس ان يكون معلقاً في الهواء لمسافة لا تزيد عن 0.9 م وإن تطلب الأمر ان يعلق لمسافة أطول فيجب تزويده باسناد لمنع تلف او ازاحة الموصل .

12- كافة الزوائد المعدنية في اعلى سطح السقف التي تتصل بكتلة الأرض بصورة عرضية او متعامدة يجب ان ترتبط بالموصل العرضي الرئيس .

3-2/5-3 الموصلات النازلة

3-1/3/2/5-3 مقدمة

تعرف الموصلات النازلة بانها الوسيلة التي يمكن خلالها افراغ تيار الصعق المتسلم في النهايات الهوائية وعلى طول البناية او المنشأة وصولاً الى الأرض من خلال الاقطاب الأرضية وان تتم هذه العملية بأمان وبأقل مقاومة ممكنة .

عندما تكون الابنية او الهياكل مزودة بوسائل ضمنية تدخل في مواد البناء تضمن توافر مسار مستمر للتيار الكهربائي كحديد التسليح في الابنية من الخرسانة المسلحة او اعمدة ودعائم الفولاذ في الهياكل المعدنية فسنتكون هذه الاجزاء هي الموصلات النازلة في منظومة الوقاية من الصواعق في حالة ضمان استمرارية هذه الاجزاء من خلال ربط هذه الاجزاء مع بعضها البعض .

في الابنية المكونة من مواد غير موصلة تكون الموصلات النازلة على شكل اشربة أوقضبان معدنية بابعاد وتوزيع مناسب لحجم وارتفاع البناية. كما يمكن استعمال اجزاء من البناية ان كانت تحوي موصلًا "جيدًا" ضمن بناء او تركيب ذلك الجزء والباقي من البناية يحضر له موصل معدني آخر لأكمال المسار من النهايات الهوائية الى النهايات الأرضية للمنظومة. لأسباب عملية واقتصادية يجب ان تؤدي الموصلات النازلة الى مسار مباشر قدر الأمكان بين النهايات الهوائية والأرضية. وفي الأبنية ذات المواد غير الموصلة يجب أن توزع اعدادها(التي يحددها نوع وحجم البناية) بانتظام وتتناسق حول الجدران الخارجية للبناية بدءاً من الأركان. وبصورة عامة كلما زاد عدد الموصلات النازلة او تعددت مساراتها قل خطر التفريغ الجانبي للتيار. وكلما قلت التأثيرات السلبية الأخرى لمرور تيار الصعق خلال هذه الموصلات وكذلك كلما كبر مقطع الموصلات النازلة قل خطر التفريغ الجانبي. وبصورة خاصة عندما تكون الموصلات مزودة بغلاف عازل. ان عدد وحجم الموصلات يخضع لأعتبارات اقتصادية، لذلك فكل ما سيرد ذكره من اعداد واحجام يمثل الحد الأدنى المطلوب لمنظومات الوقاية من الصواعق في الابنية والمنشآت .

3-2/3/2/5-3 عدد وتوزيع الموصلات النازلة

في المنشآت والابنية الأعتيادية الصغيرة التي مساحتها لا تتجاوز 100 م² تتطلب منظومة الوقاية من الصواعق موصلًا "نازلاً" واحداً فقط وكذلك الأمر في الابنية الصغيرة المحمية بواسطة سارية في نهايتها هوائي

مفرد. اما الأبنية والمنشآت الكبيرة التي تستعمل فيها الخرسانة المسلحة والتي لها هيكل فولاذي فتشكل قضبان التسليح والأعمدة والدعائم الفولاذية موصلات نازلة بمسارات متعددة وتكون هذه قادرة على تجزئة تيار الصعق وإيصاله الى الأرض .

ولضمان الاستمرارية الكهربائية لهذه المنشآت يجب اما ان تكون القضبان الحديدية في الخرسانة المسلحة ملحومة بعضها ببعض او كما في اغلب الأحيان مربوطة بأسلاك معدنية بين القضبان العمودية وبين القضبان العمودية والأفقية. ورغم ضعف هذه الأسلاك الا أن ضخامة عدد القضبان وعدد التقاطعات ووصلات الربط ستؤدي الى مسارات تفريغ متعددة جداً مما يجزئ تيار الصعق على هذه المسارات. وقد اثبتت الخبرة العملية العالمية فعالية ذلك.

الشكل (3-9/5) يوضح استعمال الهيكل في بناية من الخرسانة المسلحة او ذات هيكل فولاذي وبدون الحاجة لاضافة موصلات نازلة وبالطبع فتأريض الاجزاء المعدنية في قاعدة البناية يكون اساسياً في هذه الابنية . في الحالات التي تكون فيها الطبقات العليا من البناية معلقة لأحتواء الطابق الأرضي على فسحة او مسبح فتستعمل الأعمدة واجزاء البناية من الخرسانة المسلحة المستمرة الى الأرض كموصلات نازلة وتضاف اليها موصلات نازلة من القضبان والشرائط المعدنية في الجوانب الأخرى كما مبين في الشكل (3-9/5)

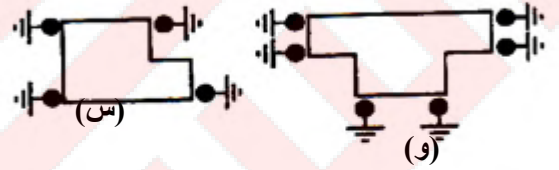
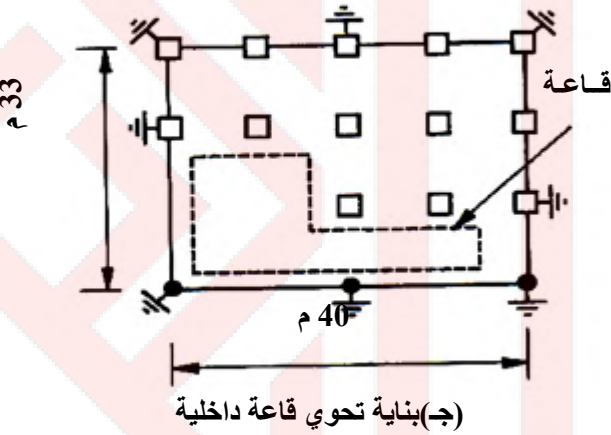
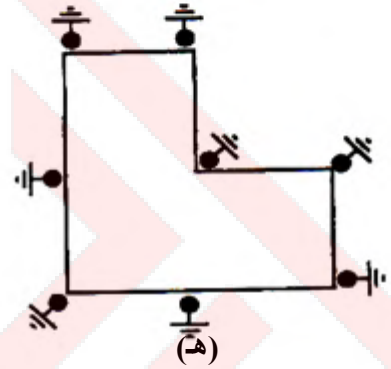
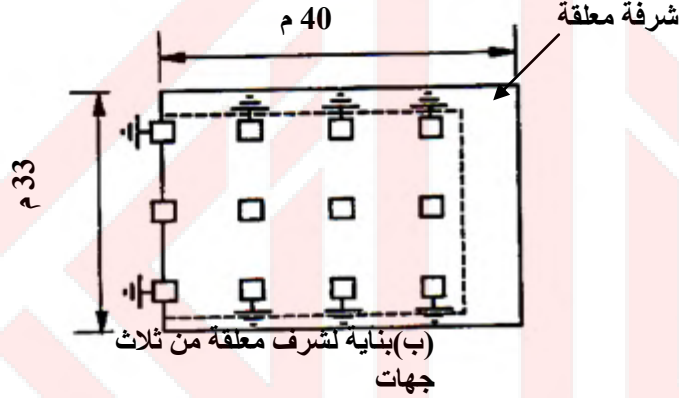
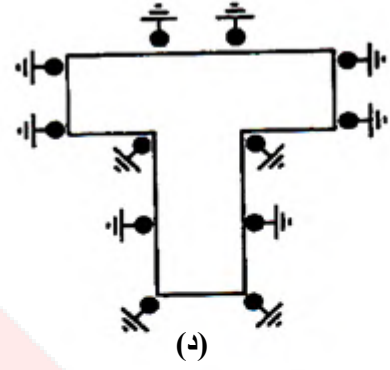
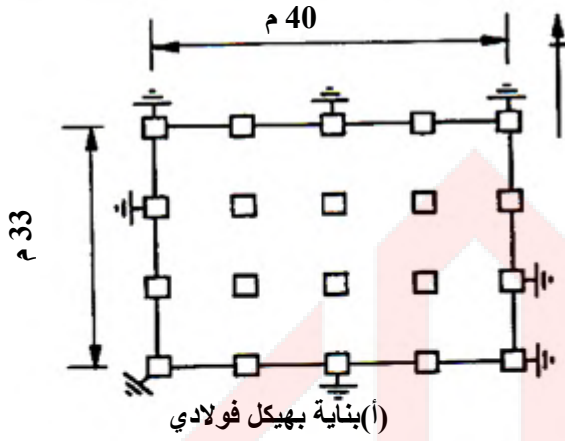
وتجدر الإشارة الى أن الخرسانة مسبقة الجهد لا تستعمل ضمن نظام الوقاية من الصواعق لأن الأسلاك والجداول المعدنية فيها غير مرتبطة بعضها ببعض لذلك لا تتحقق فيها استمرارية كهربائية .

اما الاجزاء الخرسانية مسبقة الصب (الجاهزة) على شكل أعمدة اودعائم اوجدران فيمكن استعمالها كموصل نازل بشرط ان تكون اجزاء التسليح فيها مربوطة معاً ومرتبطة بالاجزاء المعدنية في اجزاء البناء الأخرى بما يضمن الاستمرارية الكهربائية للبناية .

اما الابنية والمنشآت المقامة من مواد غير موصلة فيستعمل فيها توزيع الموصلات النازلة المعدنية على وفق القواعد التالية:

1. يجب ان يكون مسار الموصل النازل مباشراً" قدر الامكان بين شبكات النهايات الهوائية والأرضية.
2. يجب أن يوجد موصلان نازلان أثنان على الأقل في اي نوع من الابنية بما في ذلك الأبراج باستثناء تلك التي تستعمل نهاية هوائية عمودية واحدة .
3. إن موقع الموصلات النازلة يخضع للأعتبارات التالية:
 - أ- موقع النهايات الهوائية .
 - ب- المسار المباشر للموصلات.
 - ج- ظروف التربة .
 - د- تأمين انعدام الازاحة للموصلات .
 - هـ - موقع الأجسام المعدنية الكبيرة (التي يزيد احد ابعادها عن 2 م) .
 - و- موقع انظمة الأنابيب المعدنية المدفونة .

4. الموصلات النازلة يجب أن تفرق قدر الأمكان مع الأخذ بالاعتبار ان توزع باكبر انتظام ممكن حول محيط الجدران الخارجية بدءاً من اركان البناية .كما مبين في الشكل(3-9/5) مع مراعاة النواحي المعمارية والأشائية
5. للأبنية ذات الأرتفاع لحد 20 م يجب ان يكون هناك موصل نازل واحد لكل 20 م اوجزه منها من محيط السقف أو الأرض للبناية ايهما اكبر. اما للأبنية بارتراف اكثر من 20 م فيجب ان يكون لها موصل نازل واحد لكل 10 م او جزء منها.
6. يتم توزيع الموصلات النازلة على الجدران الخارجية ان امكن، مع أخذ الحيطة لتجنب مناطق المداخل والخروج من البناية .
7. يمكن استعمال فسات الأتارة والحدائق الداخلية لتثبيت الموصلات النازلة عند تعذر استعمال الجدران الخارجية .كذلك يمكن استعمال المجاري الداخلية غير المعدنية وغير القابلة للأشتعال ،على ان تكون هذه المجاري ممتدة الى الأرض بصورة مباشرة، وعلى شرط عدم احتواء هذه المجاري على قابلات كهربائية .
8. في الأبنية العالية وحيث تشكل عملية الفحص والتفتيش صعوبة كبيرة جداً ، يجب الأخذ بالأعتبار تحضير وسيلة لفحص الاستمرارية الكهربائية للمنظومة ويتطلب ذلك موصلين نازلين في الأقل .
9. لاجوز استعمال ممرات المصاعد لوضع الموصلات النازلة .
10. يجب أن تزود الابنية ذات الأشكال غير المنتظمة بموصلات نازلة اضافية كلما اقتضت الضرورة من كل نهاية هوائية ، بحيث يكون هناك مساران نازلان من كل نهاية هوائية.
11. في الابنية ذات السقوف المستوية او المائلة قليلاً يتم حساب محيط السقف على اساس المساحات التي تتطلب حماية فقط.
12. اذا كان سقف البناية متعرجاً" يتم حساب المحيط للمساحة المسقطة أفقياً كما مبين في الشكل (3-10/5).
13. الموصلات النازلة المعرضة للتلف او الازاحة بسبب موقعها يجب ان تحمي بالتسليح بغلاف معدني او مايكافوه وان يرتبط غلاف التسليح ان كان معدنياً في كلتا نهايتيه بالموصل وان يستمر التسليح مسافة لاتقل عن 1.8م خارج الموقع.
14. عند وضع الموصلات النازلة في أرض تساعد على التأكد يجب حمايتها من التأكد والتآكل بغلاف حماية يبدأ قبل دخول الموصل التربة بمسافة 0.9 م ويستمر على طول منطقة التربة المؤكسدة.
15. عندما يكون مسار الموصلات النازلة يمر بجانب خرسانة مسلحة أو فوقها او على عمود لهيكل فولاذي يجب ان يوصل الموصل في هذه الحالات بأعلى واطأ نقطة فيها. وفي حالة كون الأعمدة طويلة جداً فيوصل الموصل النازل معها بخطوات لاتزيد عن 60 م. عملية التوصيل بين الموصل وفولاذ التسليح للخرسانة او اعمدة الهيكل الفولاذي تتم باستعمال اللحام او الملازم او بواسطة الواح معدنية اصولية.كما يجب ربط الموصلات النازلة على السطوح الساندة لها بمسافة بينية للروابط لاتتجاوز 0.9 م. [2]
16. يتم اختيار ابعاد المقاطع المطلوبة بالحد الأدنى على الاقل وبحسب خيارات المعادن التي يمكن استعمالها في الموصلات النازلة كما مبين في الجدول (3-2/4).

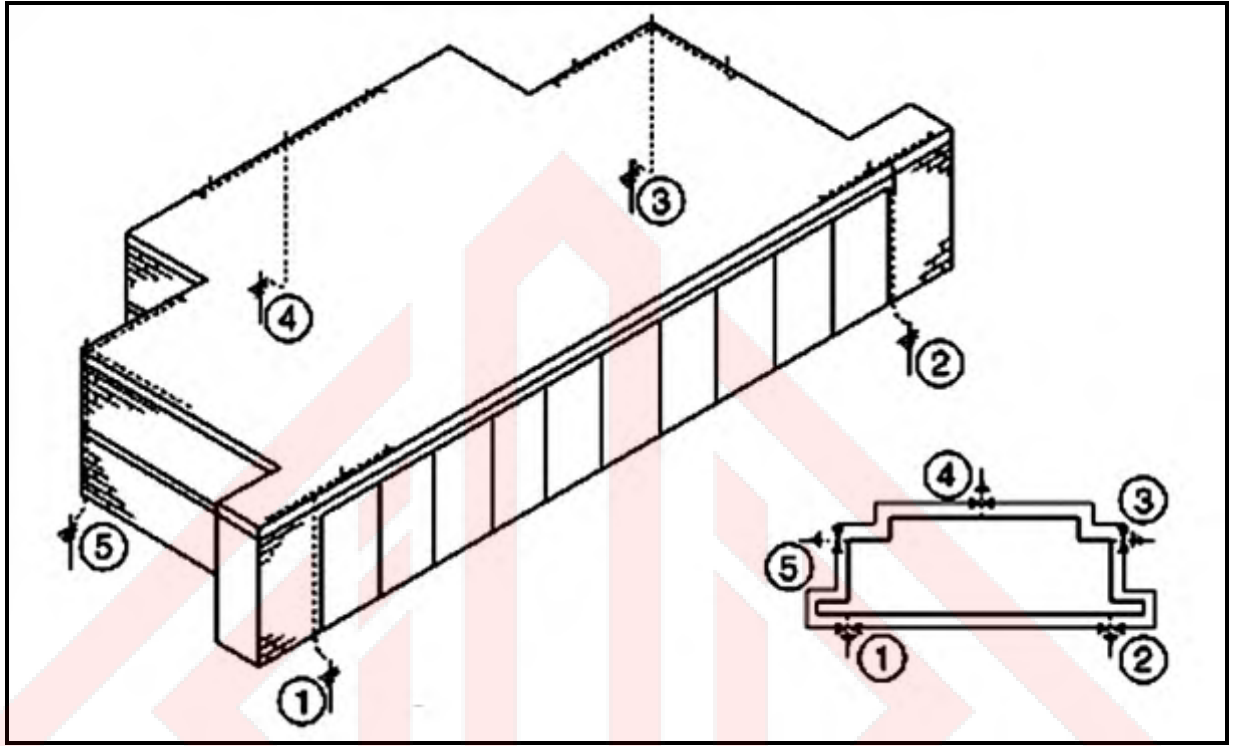


- الرمز
- عمود بناء □
 - عمود بناء موصل مستعمل □
 - كموصل نازل ومؤرض □
 - موصل نازل خارجي، ومؤرض □

(د). (هـ). (و). (س) ابنية يسمح شكلها باستعمال موصلات خارجية.

الشكل 3-9/5: توزيعات الموصلات النازلة (طبيعية او مضافة) لانواع مختلفة من الابنية ذات الارتفاع

الكبير [2]



المسافات

2-1 40 م

3-2 26 م

4-3 26 م

5-4 26 م

1-5 26 م

المحيط الكلي 144 م

الموصلات النازلة المطلوبة عدد 5

الشكل 3-10/5: اطوال الموصلات النازلة [5]

3-4/2/5 ربط الموصلات لمنع التسرب الجانبي

يقصد بالتسرب الجانبي عملية التفريغ الكهربائي الذي يحدث بين موصلين تفصلهما مسافة معينة ويحدث بسبب فرق الجهد بين الموصلين حيث يكون في العادة احدهما حاملاً لتيار عالٍ □ والآخر يكون متصلاً بالأرض .

عند تلقي منظومة الوقاية من الصواعق ضربة صعق يرتفع جهدها الكهربائي بصورة كبيرة جداً بالنسبة الى المعادن أو الأجسام القريبة. لذلك تكون هناك خطورة حدوث تفريغ جانبي بين اجزاء المنظومة والمعادن او الاجسام الموصلة والمؤرضة حيث يتسرب جزء من تيار الصعق من خلالها. يتم منع أو الإقلال من خطر التفريغ الجانبي اما بالحفاظ على المسافة بين الاجزاء المعدنية المتصلة بالأرض وأجزاء منظومة الوقاية من الصواعق بمقدار مناسب أو بإجراء ربط متساوي الجهد بين الاجزاء .موضوع التسرب الجانبي بين الاجزاء المعدنية سيتم تغطيته في الفصل التالي من هذه المدونة، اما في هذا الجزء فسيتم التطرق لحساب المسافات المطلوبة لمنع التسرب الجانبي وعلاقة ابعاد البناء بهذه المسافات بهدف حماية الأشخاص من مخاطر التعرض للصعق.

فعندما لا يكون مسار الموصلات مباشراً" كما في حواجز الأسوار والشرف التي يتبع الموصل سطحها في النزول الى الأرض ستنشأ دائرة إعادة دخول التي من الممكن ان تولد خفض جهد حثي كبير قد يؤدي الى تسرب التيار بالقفز من الجانب المفتوح للدائرة. وكقاعدة اولية يتولد هذا الخطر عندما يكون طول الموصل المكون لهذه الدائرة ثمان مرات بقدر الجبهة المفتوحة من الحلقة كما مبين في الشكل (3-11/5) الذي يوضح هذه الدائرة.

لتفادي حصول التفريغ يمكن تجهيز الحواجز والشرف بتقريب يمر من خلالها الموصل النازل بدون انحناءات وفي حاله تعذر ذلك يحسب ارتفاع وعرض الشرفة بما يمنع حدوث التفريغ وكالتالي :

1- حساب ارتفاع الشرفة

لحماية الأشخاص المتواجدين تحت شرفة من خطر التعرض للصعق الكهربائي في اثناء تسلم منظومة وقاية من الصواعق ضربة صعق، تحسب مسافة الفصل اللازمة بين اعلى نقطة في جسم الانسان و سطح الشرفة المستعمل لتثبيت الموصل النازل (d) على وفق المعادلة التالية [6]

$$d = ki \frac{kc}{km} L \quad (1/5-3)$$

حيث

ki : عامل يعتمد على درجة الحماية المطلوبة (الجدول 3-1/5)

kc : عامل يعتمد على عدد الموصلات النازلة

kc = 1 لموصل نازل واحد و kc = 0.66 لموصلين نازلين اثنين و kc = 0.44 لثلاثة موصلات

نازلة أو اكثر .)

km: عامل يعتمد على مادة المحيط بين الموصل الحامل لتيار الصعق والجسم الموصل القريب
1=km إذا كان وسط التفريغ هواء .

0.52 = km إذا كان وسط التفريغ مادة صلبة.

L: المسافة بين نقطة التقارب والنقطة التي يكون فيها المعدن أو الجسم مؤرضاً أو نقطة الربط
متساوي الجهد الأقرب وكما مبين في الشكل (3-11/5).
علماً أن المسافة (d) تمثل المسافة الحرجة لحدوث التفريغ الجانبي، لذلك يجب اخذ مسافات اكبر
عملياً لزيادة الأمان من خطر التفريغ الجانبي.

الجدول 3-1/5: قيمة العامل k_i [6]

العامل k_i	فعالية الحماية من الصواعق
0.1	%98
0.075	%95
0.05	%90
0.05	%80

2- حساب عرض الشرف بحسب ارتفاع تعليقها.

في الشرف المعلقة التي يمر موصل نازل على سقفها وجدارها كما مبين في الشكل (3-11/5) ولمنع حدوث
تفريغ جانبي بين الموصل النازل المثبت في السقف وشخص يقف تحتها يتم اختيار العرض المناسب لهذا
الغرض من المعادلة التالية [2]

$$w \leq 15(0.9h - 2.5) \quad (2/5-3)$$

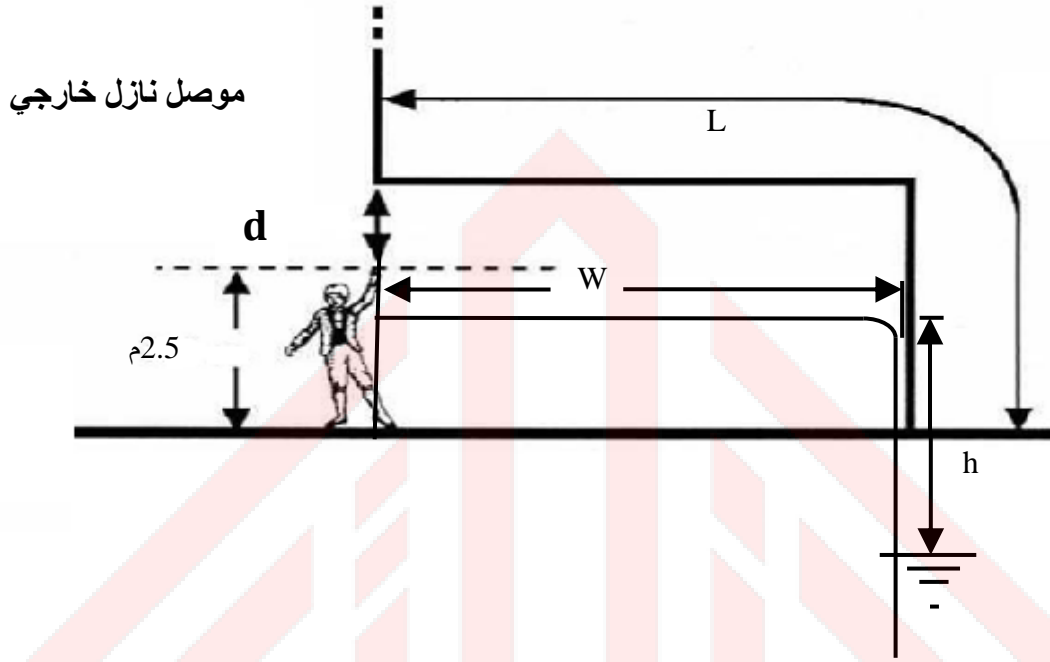
حيث :

w: عرض الشرفة (متر)

h : ارتفاع الشرفة (متر)

وشرط استعمال هذه المعادلة أن الارتفاع (h) يجب أن يكون اكبر من 3م والمسافة البينية بين الموصلات
النازلة اقل من 20 م. كما تفترض هذه المعادلة أن أقصى ارتفاع لإنسان يمد يده إلى الأعلى هو 2.5 م كما
تفترض مستوى اعتيادياً "للحماية من التفريغ الجانبي .

من الجدير بالذكر أنه عندما يكون ارتفاع الشرف اقل من 3م مع وجود موصلات نازلة بمسافات بينية تتجاوز
20 م سينتج خطر غير مقبول على الأشخاص تحت الشرفة مهما كان عرض الشرفة.



الشكل 3-11/5: دائرة اعادة دخول التيار في الشرف المعلقة.

3-5/2/5 شبكات النهايات الأرضية

إن واجب شبكة النهاية الأرضية هو إيصال تيار الصعق القادم من الموصلات النازلة إلى كتلة الأرض بأمان. تتكون شبكة النهايات الأرضية في الأبنية الاعتيادية من اجزاء غير موصلة من موصل يرتبط بجميع الموصلات النازلة كما يرتبط بجميع أقطاب التأريض، وهذه قد تكون على شكل قضبان أو أنابيب أو أجزاء شريطية أو حصرية. في كل الاحوال يجب ان تكون المقاومة الكلية مع الأرض لكامل شبكة النهايات الأرضية لا تتجاوز 10 اوم وبدون ان يكون هناك ارتباط مع الشبكات الأرضية للتأسيسات الأخرى [2] وإذا كانت القيمة المقاسة للمقاومة لشبكة النهايات الأرضية أكبر من 10 اوم فيتوجب خفضها بواسطة زيادة طول الأقطاب أو إضافة أقطاب أخرى أو ربط الأقطاب المفردة للموصلات النازلة بواسطة موصل مدفون في التربة على عمق لا يقل عن 0.6 م. كذلك تستعمل في بعض الأحيان حلقة أقطاب أرضية ويفضل ان تمر هذه الحلقة تحت خطوط التأسيسات القادمة إلى البناية ويجب ان يؤخذ بالأعتبار أن حلقة الأقطاب هذه هي جزء مكمل لشبكة النهايات الأرضية .

يجب ان تؤدي الاجراءات المذكورة آنفاً إلى خفض المقاومة الكلية للشبكة لتصبح أقل من 10 اوم وذلك لخفض انحدار الجهد حول الأقطاب الأرضية عند تفريغ تيار الصعق بالإضافة إلى خفض خطورة حدوث تفريغ جانبي إلى الاجزاء المعدنية في أو على هيكل البناية.

في الابنية التي تستعمل فيها الخرسانة المسلحة أو الهياكل الحديدية تكون قضبان التسليح أو الاجزاء الفولاذية مرتبطة مع بعضها البعض بصورة جيدة، وكما ذكر سابقاً فهي تعمل كموصلات نازلة . النهاية السفلى من هذه الاجزاء يفترض ان تكون مؤرضة مع المسافات البينية للموصلات النازلة البالغة 20 م أو أقل للأبنية لحد ارتفاع

20 م ولحد 10 م للأبنية ذات الأرتفاع اكبر من 20 م. وفي اغلب الأحيان تكون لأسس الخرسانة المسلحة لهذه الابنية مقاومة ارضية قليلة (اقل من 10 اوم) لذلك لا تتطلب اضافة اقطاب ارضية . وكذلك الحال عندما تحوي الأسس على ركائز مسلحة .فمن الضروري فحص الأسس المنجزة حديثا لقياس مقاومة الأرض وعلى أساس نتيجة هذا الفحص يتم اتخاذ القرار بكفايتها كنهاية ارضية او ضرورة اضافة أقطاب ارضية اليها لخفض المقاومة الكلية . اما في الأبنية المنجزة فقد لا يكون من الممكن قياس المقاومة الأرضية للأسس، لذلك يجب اللجوء الى طرائق اخرى للتأريض مثل إضافة منظومة اقطاب ارضية. اذا كان من الممكن استعمال الأسس فقط في الابنية ذات الهياكل الفولاذية فيجب اجراء عملية الربط لكل الاجزاء العمودية للهيكال الفولاذي مع شبكة القضبان الحديدية لخرسانة الأسس المسلحة .

3-1/5/2 الأقطاب الأرضية

الأقطاب الأرضية تمثل نهاية منظومة الوقاية من الصواعق ويمر تيار الصعق منها الى كتلة الأرض بصورة مباشرة .

انواع الأقطاب الأرضية تشمل :

1-القضبان الأرضية

2-الأقطاب الشريطية

3-الأقطاب الحصيرية

4-ركائز واسس الأبنية الخرسانية المسلحة

ويمكن استعمال خليط من اكثر من نوع في تصميم المنظومة الواحدة . ولتحديد النوع او الأنواع الملائمة لاي تصميم لمنظومة مانعة صواعق لابد من معرفة خواص ونوع التربة في قواعد البنائيات او المنطقة الملاصقة للأبنية ويتم ذلك باجراء ثقب او ثقب تجريبية في المواقع وفحص التربة حتى العمق المناسب الذي يكون في اغلب الأحيان بمقدار 3 م . كذلك من الضروري معرفة او قياس مقاومة التربة في الموقع وملاحظة ظروف التربة والمنطقة المختارة لوضع الأقطاب الأرضية .

إن القواعد العامة الواجب اتباعها مع كافة انواع الأقطاب الأرضية هي:

1-النهايات الأرضية يجب ان تكون اما من النحاس او الفولاذ المكسو بالنحاس او الحديد المغلون بالتغطيس الحار او من الفولاذ المقاوم للصدأ. ويتفوق النحاس في الاستعمال في اغلب مناطق العراق بسبب مقاومته العالية للتأكسد والتآكل تحت الظروف المحلية.

2-الأقطاب الأرضية يجب ان توضع تحت خط الانجماد عندما يكون ذلك ممكنا.

3- حلقة أقطاب التأسيس المحيطة ببناء يجب ان تكون بتماس مباشر مع الارض بعمق لا يقل عن 460 ملم او مغلفة بالكونكريت بسمك لا يقل عن 50 ملم [5] .

4- لاينصح بزيادة تركيز الأملاح في التربة لخفض مقاومتها عند استعمال اقطاب نحاسية بسبب تسريع عملية التآكل في مثل هذه الحالات .

5- الأبنية المقامة فوق أرض صخرية يجب ان تزود بحلقة أقطاب أرضية حول البناية وتتبع طبوغرافية الأرض . وإذا كان هناك غطاء تربة كافٍ فوق السطح الصخري فيجب استعماله لوضع هذه الحلقة وان تعذر ذلك فتستعمل اقطاب شريطية بعدد 2 على الاقل او تستعمل قضبان أرضية توضع في ثقوب في الأرض وتملأ الثقوب بمادة مناسبة. وتوجد حالياً مواد مركبة جاهزة للاستعمال لهذا الغرض بالاضافة الى الشائع استعماله من مسحوق الفحم والملح.

3-2/5/2/5 القضبان الأرضية

إن القواعد والأسس الواجب اتباعها لاستعمال القضبان الأرضية هي:

1- يجب ان تغرز القضبان الأرضية في أرض طبيعية بدون ان يغير تركيب التربة ويكون الغرز بالطرائق او باستعمال الآلات الهيدروليكية (باستثناء الأراضي الصخرية)، وان لا تتعرض التربة بعد الغرز للجفاف اما موسمياً او بسبب استعمال البناية وان يكون مكان الغرز تحت او في اقرب بقعة من البناية ومن موضع الموصلات النازلة.

2- في اثناء عملية غرز القضبان يكون المفضل اخذ قياسات لمقاومة التربة الكهربائية، وبحسب هذه القياسات يتم تعيين الطول المناسب للغرز حيث سيكون من غير المحتمل الحصول على خفض اضافي في المقاومة باستعمال اطوال اكبر للقضيب المغروز في الأرض .

3- القضبان الأرضية يجب ان لا يقل طولها عن 2.4 م وقطرها عن 12.7 ملم .

4- القضبان يجب ان تكون خالية من الصبغ او أي طلاء غير موصل .

5- القضبان الأرضية يجب ان تصل الى عمق عمودي في التربة لا يقل عن 3 م.

6- التربة يجب ان تكون مترابطة ومحكمة حول وعلى طول القضيب الأرضي وكما مبين في الشكل (3-12/5) .

7- عند استعمال قضبان أرضية متعددة يجب ان تكون المسافة بين اي اثنين منها بقدر مجموع اطوالها على الأقل وعندما يكون ذلك ممكنا من الناحية العملية [5].

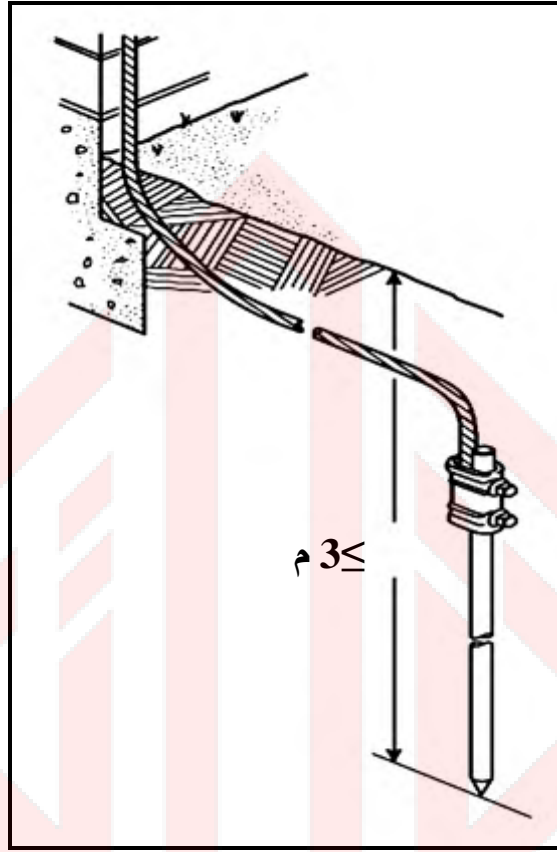
8-القضبان التي تغلف بالخرسانة تستعمل فقط في الأبنية الجديدة ويجب ان تغلف بخرسانة لا يقل سمكها عن 50 ملم وان توضع قرب اسفل الأسس والركائز الكونكريتية . هذه الأقطاب تكون أحد نوعين :

أ- موصل نحاسي بطول 6م على الأقل وبمقطع بحجم رئيس (الجدول (3-4/4)). [5]

ب- موصل من قضيب او قضبان تسليح فولاذية بطول لا يقل عن 6 م وبقطر لا يقل عن 12.7 ملم وان تكون القضبان موصولة معاً اما باللحام او باللف بسلك طوله لا يقل عن 20 ضعف قطر القضيب وان يكون مشدوداً جيداً .

9-نقطة إتصال القضيب مع شبكة النهايات الأرضية يجب ان تكون قابلة للفصل وان تكون بمتناول اليد لتسهيل عملية التفتيش والفحص والصيانة . اما اذا كانت نقطة الإتصال تحت الأرض فيجب ان توضع في حفرة او صندوق معد لهذا الغرض .

10- في الأراضي الصخرية وعند استعمال القضبان الأرضية يجب ان تهيأ ثقوب تحفر بالصخر بقطر لا يقل 75 ملم ويملاً الفراغ حول الأقطاب بمادة موصلة مثل السمنت او الخرسانة الموصلة ذات الركام الحبيبي الكاربوني ولايسمح باستعمال الكاربون الناعم او الفلين المطحون في اعادة طمر الثقوب بسبب قابليتها على تسريع التآكل.



الشكل 3-5-12: طريقة استعمال قطب ارضي مفرد [5]

3-5/2/5-3 الأقطاب الشريطية

وهي الموصلات التي يزيد عرضها كثيرا عن سمكها وتكون على شكل شرائط او حصائر او الواح وفي النوعين الأخيرين تكون اما مدفونة تحت البناية او ممددة في قنوات بعمق يجعلها لاتتأثر بالجفاف الموسمي او بعمليات السقي السطحية . من المفضل ان توزع الشرائط شعاعياً من نقطة الاتصال مع الموصلات النازلة وتحدد اعدادها واطوالها بحسب متطلبات الحصول على مقاومة التربة المناسبة . استعمال هذه الاقطاب محدود نسبيا في العراق رغم انها تناسب الاستعمال في المناطق الجبلية في الشمال .

إن قواعد استعمال هذه الأقطاب هي:

1- نظام الأقطاب الشعاعية يجب ان يكون الموصل الرئيس فيه بالأبعاد الدنيا المبينة في الجدول (3-4/4) ويمكن ان يتكون من قطب واحد او اكثر يوضع كل منها في خندق مدفون منعزل يتجه الى الخارج من موقع كل موصل نازل .

2- كل قطب شعاعي يجب أن يكون بطول لا يقل عن 3.6 م وان يكون مدفونا" على عمق لا يقل عن 460 ملم وان يفتح بزواوية لاتزيد عن 90° [5] .

3- اذا تطلبت تحديدات الموقع استعمال شرائط متوازية او على شكل شبكة فيجب ان لاتقل المسافة بين الشرائط المتوازية عن 3 م .

4-الأقطاب اللوحية الأرضية يجب ان يكون لها سمك لا يقل عن 0.8 ملم ومساحة سطحية لاتقل عن $0.18 \text{ م}^2 [5]$.

5-الأقطاب اللوحية يجب أن تدفن على عمق لا يقل عن 460 ملم في الترب الطينية [5].

6-الأقطاب الشريطية واللوحية يمكن ان تستعمل في التربة السطحية قليلة السمك (اقل من 0.3 م) تتبعها طبقات صخرية وذلك بوضعها في اخاديد بعمق 0.3 م الى 0.6 م تملأ بتربة طينية او بعمق 0.6 م وتملأ بتربة رملية او ركامية.

7-عندما يكون من المستحيل استعمال التربة السطحية، يسمح للموصل ان يوضع بصورة مباشرة في الطبقة الصخرية بمسافة لاتقل عن 0.6 م عن الاسس او القواعد الخارجية للبناء ويجب ان يثبت الموصل على الطبقة الصخرية كل 0.9 م بواسطة المسامير او الاسمنت او اي لاصق موصل على ان ينشأ من التثبيت التوصيل الكهربائي المطلوب مع منع حركة الموصل .

8-يجب استعمال اعداد إضافية من الأقطاب في التربة الرملية او الركامية لكونها ذات مقاومة عالية .

3-6/2/5 التأسيس المشترك

يقصد بالتأسيس المشترك ربط اقطاب التأريض للمنظومات المختلفة في البناية بعضها ببعض لتوليد جهد ارضي مشترك . وبالرغم من فعالية هذا الاجراء واختصاره للنفقات الا انه غير مستعمل في العراق حالياً . وتتبع فيه القواعد التالية :

1-تربط اقطاب التأريض لتأسيسات الكهرباء والاتصالات مع منظومة تأريض موانع الصواعق وهذا ليعني باي حال استعمال مؤرضات المنظومات بدلاً من مؤرضات الصواعق .

2-عندما تكون شبكة النهايات الأرضية مشتركة لكافة التأسيسات بما فيها موانع الصواعق ، يجب ان تخضع هذه الشبكة لمستلزمات وتعليمات كافة التأسيسات المشتركة في هذه الشبكة ويجب ان تكون المقاومة الأرضية للشبكة المشتركة مساوية لأوطاً مقاومة أرضية مطلوبة لاي من الشبكات للمنظومات المشتركة في التأريض .

3-عندما يستعمل انبوب ماء معدني كموصل للأنظمة الأخرى فيجب أن يربط بموصل واحد فقط الى شبكة النهايات الأرضية لنظام الوقاية من الصواعق على شرط ان يكون انبوب الماء المعدني مستمراً كهربائياً بين كل الأنظمة. واذا كان الانبوب غير مستمر بسبب استعمال قطع انابيب او موصلات بلاستيكية فيجب توصيل الأنبوب المعدني عبر هذه القطع باستعمال موصل بحجم رئيس .

4-لاستعمل انابيب نقل الغاز السائل المعدنية لاغراض التأريض المشترك .

إن مكونات الروابط هي اجزاء واجبها ضمان التوصيل الكهربائي بين اجزاء منظومة الوقاية من الصواعق مع ضمان التوصيل الكهربائي بين المنظومة والاجزاء المعدنية الأخرى بالإضافة الى توصيل مكونات الاجزاء المعدنية.

تشمل انواع الروابط التوصيل باللحام او استعمال الملازم او البراغي او اللوالب او الدر. وهذه الأنواع عدا اللحام، تمثل عدم استمرارية في توصيل التيار الكهربائي في المنظومة وقد تسبب تغيرا" في توصيل التيار وفشلا" للمنظومة لذا يتطلب استعمالها عناية خاصة بموصليتها بالإضافة الى مراعاة ان تحوي منظومة الوقاية من الصواعق اقل عدد ممكن من الاجزاء التي تتطلب الربط مع بعضها البعض. نظرا لاستعمال الروابط لوصول مجموعة متنوعة من الاجزاء المعدنية باشكال وتكوينات مختلفة لذلك لا تكون الروابط بانواع قياسية [2].

3-2/7/2/5 المتطلبات الميكانيكية والكهربائية

يجب ان تحقق الروابط وصلات فعالة ميكانيكيا وكهربائيا. فمن الناحية الميكانيكية يجب ان تضمن تثبيتا" جيدا" لأجزاء منظومة الوقاية من الصواعق او الاجزاء المعدنية المربوطة بالمنظومة بما يجنبها التلف او الأذى الميكانيكية ويجب ان تتحمل الروابط قوة سحب لاتقل عن 890 نيوتن [5]. كذلك يجب ان تكون الروابط محمية من التآكل والأكسدة بسبب ظروف محيط عملها.

الاجزاء الرئيسية في منظومة الوقاية من الصواعق وروابطها ربما تتعرض لكامل تيار الصعق لذلك يجب ان تكون لهذه الروابط مساحات مقاطع لاتقل عن تلك المستعملة في الموصلات الرئيسية للمنظومة. ومن ناحية اخرى فالاجزاء الداخلية في منظومات الوقاية من الصواعق تكون معرضة لجزء من تيار الصعق وكذلك روابطها والتي يكون واجبها تحقيق مساواة في الجهد الكهربائي بين الاجزاء.

في هذه الحالة ربما تتطلب الروابط مساحات مقاطع اصغر من تلك المستعملة في الموصلات الرئيسية. في جميع انواع الربط يجب ان تكون للروابط مقاومة كهربائية لاتزيد عن المقاومة الكهربائية لطول 600ملم من الموصل الذي تقوم بربطه [5].

3-3/7/2/5 المواد وقواعد الاستعمال

تتضمن المواد المستعملة في الروابط الثابتة والمرنة والصفائحية استعمال سبائك النحاس والألمنيوم والحديد المغلون بالأبعاد الواردة في الجدول (3-4/4). وبسبب الأستعمالات المتعددة لهذه المواد يجب ان يعطى موضوع خطورة حدوث التآكل والأكسدة عناية خاصة عند اختيارها كما يجب ان تكون مواد الروابط ملائمة من هذه الناحية لمعادن الاجزاء التي تقوم بتوصيلها .

بالإضافة للمواد المذكورة آنفا" تستعمل المسامير اللولبية(البراغي) واللوالب والملازم والدر في وصلات الربط كما يستعمل اللحام كلما امكن ذلك لتحقيقه استمرارية توصيل كهربائي تام بين الوصلات.

نتبع القواعد التالية في اختيار وترتيب مواد الربط:

1- في التوصيلات المتراكبة يجب ان تكون مساحات التماس المشترك بين الوصلتين المتراكبة نظيفة ومحمية من التآكسد بواسطة مادة غير مسببة او قابلة للتآكسد وان يكون طول مسافة التراكب لا يقل عن 20 ملم لكافة انواع الموصلات [2]

2- التوصيلات ثنائية المعدن يجب ان تتظف باستعمال قطع تنظيف (حك) منفصلة لكل نوع معدن.

3- يجب حماية كافة التوصيلات من التآكل والأكسدة الناتجة من المحيط بواسطة استعمال طلاء حماية من احد الأنواع التالية.

أ- الشمع الهلامي او المطاط على شكل بخاخ.

ب- الأغلفة والأغطية التي لها قابلية الأنكماش بواسطة الحرارة.

4- لتثبيت الشرائط المسطحة يجب استعمال براغي M8 عدد (2) على الأقل او برغي واحد M10. [1]

5- الوصلات المدسرة يجب ان تحوي على (4) دسريقطر (5) ملم على الأقل. [2]

6- الوصلات الملولبة للشرائط المستوية المستعملة لربط الألواح المعدنية التي يقل سمكها عن (2) ملم يجب ان تكون محكمة وبمساحة تماس لا تقل عن 10 سم² وان تثبت بما لا يقل عن اثنين من البراغي M8.

7- التراكيب المستعملة في ربط اجزاء منظومة الوقاية من الصواعق المصنوعة من مادة الألمنيوم مع الاجزاء المصنوعة من مادة النحاس او الاجزاء المغلفة بالنحاس يجب ان تكون من النوع ثنائي المعدن.

8- تراكيب الوصل ثنائية المعدن يجب ان تثبت على ارتفاع لا يقل عن 460 ملم فوق مستوى سطح الأرض [5].

9- الوصلات الحاوية على الألمنيوم يجب ان لا تكون على تماس مع الأسطح المطلية بمادة حاوية على صيغ ذي اساس قاعدي وان لا تستعمل في مناطق لها رطوبة عالية [2].

10- يجب تحضير وصلات ربط للأجهزة والآلات التي يمكن اضافتها مستقبلا في البناية وان تكون هذه الوصلات محمية بغطاء يمنع العبث بها.

11- يجب ان يحوي كل موصل نازل على وصلة ربط لأغراض الفحص في موقع لا يسمح بالعبث وان تكون الوصلة مناسبة ومعلمة جيدا لأغراض الفحص.

3-6 حماية الهياكل المعدنية

3-6/1 مقدمة

يقصد بالهياكل المعدنية الابنية والمنشآت والاجسام المصنعة او المقامة من اجزاء معدنية والتي تكون من الفولاذ في العادة في حالة الابنية والمنشآت، وغالباً ما تكون الاجسام الملحقة بها او المنصوبة في الابنية من الفولاذ ايضاً .

ورغم ان الفولاذ وغيره من المعادن موصلات جيد للتيار الكهربائي الناتج من تفريغ الصعق الا ان ارتفاع الجهد الكهربائي الحاصل في الاجزاء المعدنية ربما يجعل التيار يسلك مسارات بديلة الى الارض اذا لم تتخذ الاجراءات المناسبة التي تمنع نشوء تفريغ جانبي مع جزء معدني او اي جسم آخر ضمن او خارج البناية. هذا الفصل يختص بالاساس في طرائق الحماية من او منع حدوث هذا التفريغ الجانبي .

3-6/2 طرائق حماية المنشآت المعدنية

3-6/2/1 مقدمة

المنشآت (ابنية او هياكل) المعدنية المطلوب حمايتها او وقايتها من الصواعق تتطلب بصورة اساسية دراسة مسارات تفريغ التيار الكهربائي الناتج من الصعق ابتداءً من منطقة دخوله الى المنشأة وانتهاءً بوصوله الى الارض. يتم ذلك بضمان وجود مسار مستمر كهربائياً يتحقق من خلال عملية ربط الاجزاء وفصل المسارات المتقاربة لمنع عملية قفز التيار من مسار الى آخر من خلال التفريغ الجانبي وهو ما يدعى بالعزل .

3-6/2/2 عملية الربط

عملية الربط هي وسيلة ضمان استمرار التوصيل الكهربائي بين الاجزاء المختلفة في او على بناية مع ضمان اوصول المسار الى الارض من خلال منظومة وقاية من الصواعق.

عليه فالاجسام المعدنية التي هي ضمن البناية او خارجها ومرتبطة بها تساهم في مخاطر الصعق بسبب انها مؤرضة او انها تساعد على تهيئة مسار لتيار الصعق الى الارض، لذلك يجب ان تربط مع منظومة الوقاية من الصواعق على وفق الاجراءات التالية :

1- يجب ربط اي جزء معدني مؤرض مع منظومة الوقاية من الصواعق عند وجود احتمال حدوث تفريغ جانبي بين هذا الجزء والمنظومة .

2- الاجسام المعدنية المؤرضة وغير المؤرضة التي يتجاوز ارتفاعها 18 م يجب ربطها مع اجزاء البناية او المنشأة المعدنية باقرب ما يمكن من نهايتها الدنيا والعليا الا اذا كانت مربوطة اصلاً في هذه المواقع .

3- عندما يكون كل او جزء من سطح البناية مغطى بمعدن، يجب التأكد من ان هذا المعدن مرتبط بنظام الحماية من الصواعق .

4-المعادن المتصلة بالسطح الخارجي او الخارجة من خلال جدار او سقف وبينها وبين اجزاء منظومة الوقاية من الصواعق مسافات غير مناسبة للاستعمال كجزء منه يجب ان تربط مباشرة قدر الامكان مع نظام الحماية من الصواعق. واذا كان الجسم المعدني يقع قرب شبكة نهاية هوائية مثل انابيب الماء الرئيسية المغذية للخزانات على السقوف او القابلات او اذا كان المعدن يمر بصورة موازية تقريبا لموصل نازل او موصل ربط فيجب في كل هذه الحالات ربط الجسم او الجزء المعدني في كلتا نهايتيه مع منظومة الوقاية من الصواعق. واذا كان الجسم او الجزء المعدني غير مستمر كهربائياً على طوله فكل جزء مستمر كهربائياً منه يجب ان يربط مع نظام الوقاية من الصواعق .

5-الكتل المعدنية في البناية التي تكون موصلة او في تماس مباشر مع انابيب تجهيز الماء او قابلات تجهيز الكهرباء او التي تكون مؤرضة بنفسها يجب ان ترتبط باقرب موصل نازل او باقرب مسار مباشر متيسر لها [2] .

6-المعدن الداخل او الخارج من البناية على شكل غلاف او درع او انابيب التوصيلات الكهربائية والماء والغاز والبخار والهواء المضغوط او اي خدمات اخرى يجب ان ترتبط بالطريق الاكثر مباشرة للنهاية الارضية ويجب ان يكون هذا الربط قرب نقطة الدخول الى او الخروج من البناية .

7-عندما تكون الانابيب المعدنية او القابلات بمسافات تتجاوز مسافة العزل عن الاجزاء المعدنية في البناية فيجب ان تربط مع اقرب جزء من منظومة الوقاية من الصواعق باعلى نقطة من الانبوب او القابلو ومن ثم بفواصل لا تتجاوز 20 م .

8-عندما تكون الانابيب او القابلات محمية بعوازل حرارية او كهربائية يجب ان تكون عملية الربط مع اقرب نقطة تكون فيها الانابيب او القابلات مكشوفة ثم توصل منطقة الربط باقرب طريق ممكن مع منظومة تأريض الوقاية من الصواعق .

9-في اعمدة او حيز المصاعد يجب ربط الاجزاء المعدنية المستمرة مثل سكك التوجيه مع منظومة الوقاية من الصواعق باعلى واسفل عمود او حيز المصعد. وعندما يكون هيكل البناية معدنياً ويشكل جزءاً من منظومة الوقاية من الصواعق سيصبح هذا الربط ضرورياً جداً .

وعندما لا يكون من الممكن او من غير العملي استعمال الهيكل المعدني للبناية كجزء من منظومة الوقاية من الصواعق فيجب حينذاك ربط عمود المصاعد مع اقرب تأمين ارضي كهربائي وفي النهايتين العليا والسفلى للعمود او الحيز. وفي منطقتي الربط هاتين يجب ان يتم الربط مع اقرب نقطة تأريض في اقرب لوح توزيع كهربائي .

10-عند ربط الاجزاء المعدنية القريبة من منظومة الوقاية من الصواعق يجب الاخذ بالاعتبار التأثيرات المحتملة التي يمكن لعملية الربط ان تؤثر بها على الاجزاء المعدنية المحمية كاثودياً .

اما الحالات التي لا تتطلب ربط الاجزاء في المباني والمنشآت ذات الهياكل المعدنية فهي كالتالي :

1-الهياكل المعدنية المكونة من القضبان الفولاذية في الابنية المقامة من الخرسانة المسلحة او التي لها هياكل من الخرسانة المسلحة ربما تكون لها مقاومة خاصة منخفضة مع الارض بصورة تجعلها محمية من الصواعق واذا كانت التوصيلات المعدنية في اعلى نقطة من التسليح قد تم اخراجها من الخرسانة في اثناء البناء فيمكن اجراء قياس المقاومة مع الارض للتأكد من قيمتها عند اكمال البناء . فاذا كانت قيمة المقاومة للهيكل المعدني مع الارض 10 اوم او اقل فيجب اكمال منظومة الوقاية من الصواعق بنصب نهاية هوائية في اعلى البناية وربطها مع الهيكل المعدني .اما اذا كانت قيمة المقاومة اكبر من 10 اوم فيتطلب الامر تزويد البناية بمنظومة وقاية من الصواعق بكامل تفاصيلها .

2-عندما يحوي الهيكل للبناية او المنشأة على معادن متصلة كهربائياً (مثل السقوف والجدران والارضية والحوارج والاجزاء المغلفة بالمعادن) فيمكن استعمال المعدن كجزء من منظومة الوقاية من الصواعق اذا كانت كمية وترتيب المعدن تسمح بذلك .

3-عندما يكون لكامل هيكل البناية او المنشأة معدن مستمر فلا تتطلب حينذاك نهايات هوائية او موصلات نازلة ويكفي التأكد من ان المسار الموصل مستمر كهربائياً وان شروط الربط مع الارض متحققة .

4-الاجسام المعدنية المتواجدة في او اعلى بناية او منشأة ذات هيكل معدني والتي تكون مربوطة ببعضها في اثناء البناء لا تحتاج الى ربط اضافي .

5-الموصلات الحلقية الوسطية الرابطة كهربائياً يمكن الاستغناء عنها في الابنية والمنشآت ذات الهياكل المعدنية المستمرة كهربائياً .

3-2/6 عزل

3-2/6/1 المقدمة

عزل الاجسام والاجزاء المعدنية في الابنية والمنشآت ذات الهياكل المعدنية يعني تهيئة مسافة كافية بين هذه الاجسام والاجزاء وبين اجزاء الهياكل للبناية بما يضمن عدم حصول تفريغ جانبي للتيار الكهربائي في اثناء تفريغ شحنة الصعق .

العزل بصورة عامة يتطلب مسافات (او سماحات) كبيرة نسبياً بين اجزاء منظومة الوقاية من الصواعق (التي يكون هيكل البناية المعدني جزءاً منها) وبين الاجسام والاجزاء المعدنية الاخرى وهذا يولد صعوبة في التنفيذ حيث لايمكن دائماً الحصول على السماحات الامنة المطلوبة كما يصعب المحافظة على هذه السماحات في التصميم وعند استعمال البناية او المنشأة .

كذلك يصعب التأكد من ان الاجزاء المعدنية المعزولة ليس لها اتصال مع الارض من خلال انابيب الماء او التأسيسات الاخرى . لذلك فان العزل يعتبر دائماً الخيار الثاني بعد الربط ويجب استعمال العزل في الحالات

التي يتعذر فيها استعمال الربط المباشر مع هيكل البناية المعدني او غير المباشر بالربط مع توصيل ارضي خارجي .

3-2/3/6 حساب المسافة الدنيا (او السماح) اللازمة لمنع التفريغ الجانبي

المسافة الدنيا او سماح التفريغ الجانبي تحسب بين اقرب اجزاء هيكل البناية المعدني الذي يمثل جزءا" من منظومة الوقاية من الصواعق (الموصل النازل في اغلب الاحيان) وبين الجسم او الجزء المطلوب عزله.

تعتمد هذه المسافة على الجهد الكهربائي الذي تتعرض له منظومة الوقاية من الصواعق بالنسبة للارض والذي بدوره يعتمد على قوة التيار في ضربة الصاعقة .

ولحساب قوة التيار المتوقع في ضربة الصعق تُتخذ الخطوات التالية :

1- يتم تقدير خطورة تعرض البناية او المنشأة ذات الهيكل المعدني لضربة صاعقة (P) (كما ورد في 3-2/6)

2- يتم تقسيم (P) على درجة الخطورة المقبولة (Po).

3- باستعمال الشكل (3-1/6) تتم قراءة التيار الاقصى المتوقع حدوثه .

اما الجهد الذي يتعرض له نظام الوقاية من الصواعق فيتكون من جزأين . الاول هو حاصل ضرب التيار مع المقاومة الارضية والثاني هو حاصل ضرب معدل تغيير التيار مع محاثية الموصل النازل وفي اسوأ الاحوال يكون الجهد للمنظومة هو حاصل الجمع بين الاثنين والذي يستعمل عادة في الحسابات .

ولحساب الجهد الكهربائي المحاثي بين موصل صعق والاجزاء المعدنية الاخرى المعرضة للتفريغ الجانبي فانه ينتج من دائرة مكونة من الموصل النازل والجزء المعدني. لذلك فالثنائي يتولد بالمحثة الذاتية (M_L) مطروحاً منها المحثة المشتركة (المتبادلة) (M) للجزء المعدني وهذا الفرق بين الاثنين يسمى بالمحاثية الانتقالية (M_T) التي تحل محل المحاثية الذاتية في هذا النوع من حسابات الجهد المحاثي المتولد و تحسب من

المعادلة التالية [2]

$$M_T = 0.46 L * \log_{10} S/r \quad (1/6-3)$$

حيث يمثل

(L) الطول العمودي للدائرة (طول الموصل النازل) (متر)

(r) نصف قطر الموصل ذي المقطع الدائري (متر) وللمقاطع غير الدائرية فيحسب نصف القطر

الفعال (r_e) من المعادلة

$$r_e = \frac{W + t}{3.5}$$

(2/6-3)

حيث

(W) عرض مقطع الموصل (متر) .

(t) سمك مقطع الموصل (متر) .

إن حساب (M_T) لا يتأثر بأي حال بشكل مقطع القضيب أو الانبوب المعدني أو أي جزء معدني آخر .
يمكن حساب الجهد المحاثي (V_L) ووحداته كيلو فولت والمتولد في الدائرة باستعمال القيمة المحسوبة للمحاثية الانتقالية (M_T)

$$V_L = \left(\frac{di}{dt} \right)_{Max} \left(\frac{M_T}{n} \right) \quad (3/6-3)$$

حيث $\left(\frac{di}{dt} \right)_{Max}$ يمثل أقصى معدل تغيير للتيار ووحداته $\frac{KA}{\mu S}$

وكما ورد في البند (2/1-3) فيمكن اعتبار أقصى قيمة للمقدار $\left(\frac{di}{dt} \right)_{Max}$ مساوية إلى $200 \frac{kA}{\mu S}$.

(n) يمثل عدد الموصلات النازلة والتي تشارك أنياً بتيار الصعق .

بحساب الجهد المحاثي (V_L) وباستعمال الشكل (2/6-3) يتم تعيين المسافة الدنيا (S) بين مركزي الجسمين الموصلين وعندما يكون هناك عدد من الموصلات النازلة فتكون المسافة الدنيا (S) محسوبة من مركز اقرب موصل نازل .

في الشكل (2/6-3) عندما تكون المسافات للتفريغ الجانبي صغيرة يكون استعمال الربط بين الاجزاء والموصل اكثر أماناً والقيم في الشكل (2/6-3) تمثل المسافات الخطرة لذا يجب اخذ مسافات اكبر بين الاجزاء عند النصب او عند اقرار فيما اذا كانت الاجزاء تعزل ام تربط .

في الابنية مربعة او مستطيلة الشكل والمجهزة باكثر من اربعة موصلات نازلة فسوف يتحمل الموصل النازل في اركان البناية حصة اكبر من المحسوبة من قسمة التيار الكلي للصعق على عدد الموصلات لذلك تضاف الى حصة موصلات الاركان نسبة 30 % عند حساب الجهد المتولد قرب هذا الموصل .

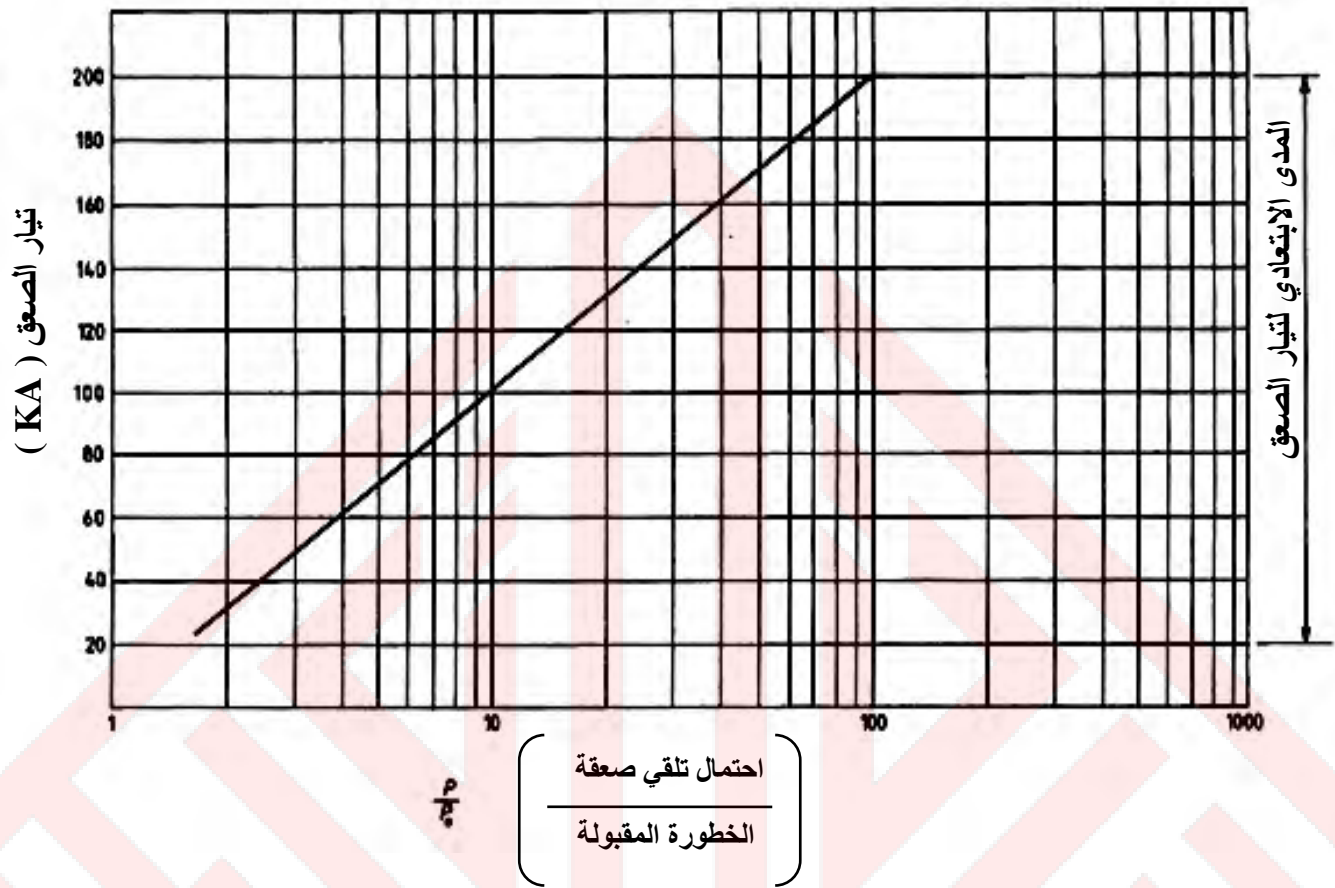
وبعكس ما تم ذكره آنفاً فالموصلات النازلة قرب مركز البناية التي يكون عددها كبيراً وتكون بعيدة عن موصلات الاركان ستكون قيمة الجهد المتولد قرب هذه الموصلات اقل بنسبة 30 % من حصتها المحسوبة. ويشكل التفريغ الجانبي في هذه المناطق خطراً اقل بافتراض ان كافة التأسيسات موصلة بحيث ان مقاومة الارض لاتولد فروق جهد كهربائي معها.

3-6/3 حماية السقالات المعدنية والمنشآت المشابهة

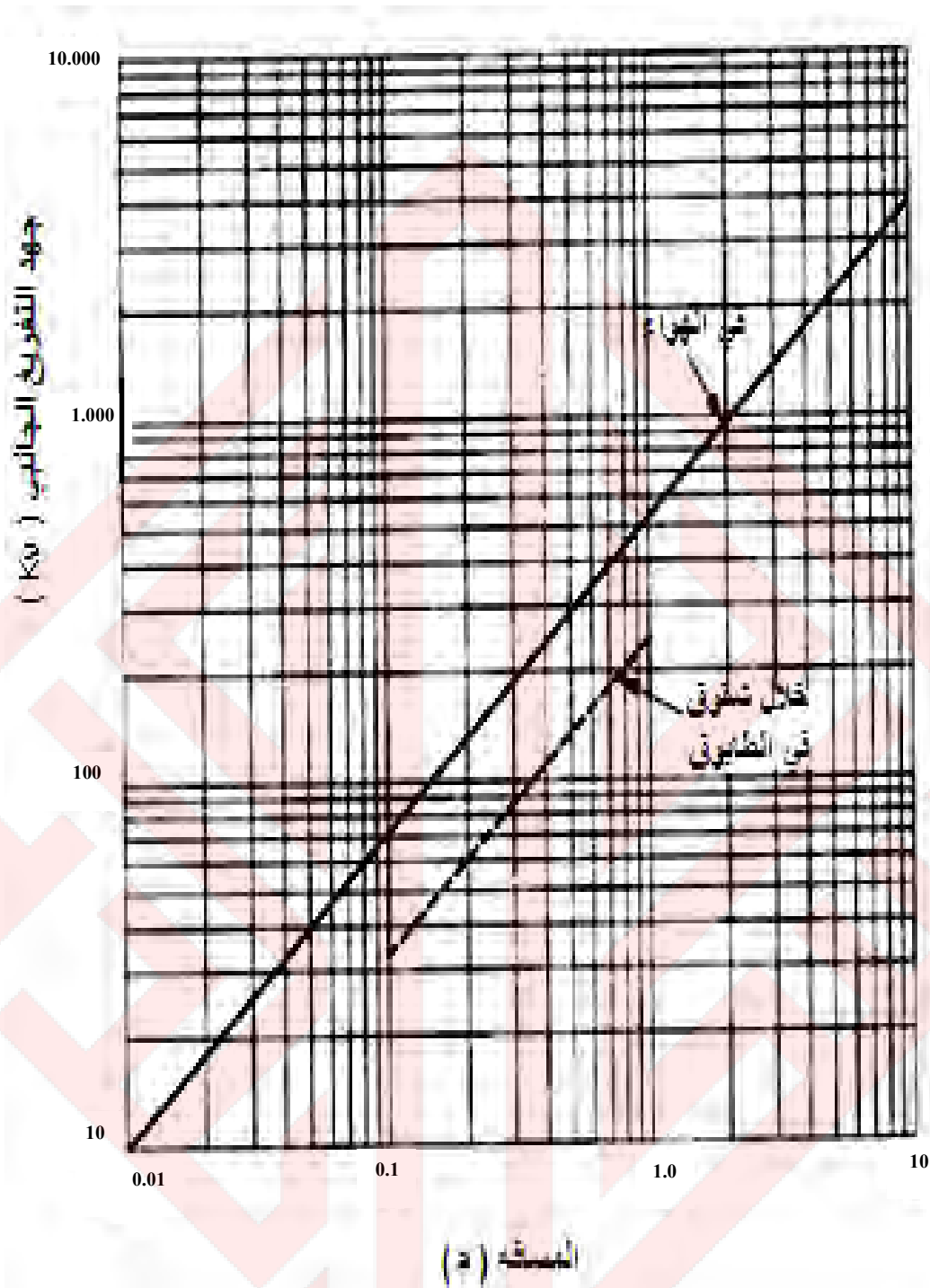
هذه المنشآت تتكون في الغالب من قطع معدنية على شكل انابيب ترتبط ببعضها البعض باستعمال توصيلات معدنية. لذا فهي تهيء مسارات متعددة لتيار الصعق ولاتحتاج الى نهايات هوائية او موصلات نازلة وانما تتطلب تأريضاً مناسباً فقط .

فعندما تكون هذه المنشآت باحجام ومواقع تستدعي الوقاية من الصواعق وعندما تكون مستعملة من قبل العديد من الاشخاص كما هي الحالة عند استعمالها كمدرج في الملاعب والساحات او استعمالها كمعابر او جسور فوق الطرق العامة حيث تمثل حينذاك منشآت مفردة على الطرق، ففي هذه الحالات يجب ان يكون ربطها مع الارض بفعالية عالية .

عند استعمال السقالات في الملاعب والساحات يتم تسيير شريط موصل من النحاس او الفولاذ المقاوم للصدأ بابعاد 20×2.5 ملم تحت وبتماس مع اللوحات الاساسية (القواعد) التي تحمل الاجزاء العمودية المعدنية للسقالة مع تأريض هذا الشريط بمسافات لاتتجاوز 20 م وان تربط الاجزاء الخارجية من هيكل السقالة بالارض. أما الهياكل الفولاذية المستعملة في انشاء جسور عبور المشاة فوق الطرق العامة والتي تكون مواقعها معزولة عن الابنية والمنشآت مما قد يعرضها لضربات الصواعق فيجب ان تربط بالارض في بداياتها ونهاياتها . كذلك عندما تحاط بناية او جدار في بناية بهيكل فولاذي مكون من شبكة من الانابيب المتصلة ببعضها ببعض بتوصيلات معدنية، فنكون قاعدة هذه الهياكل منطقة ملائمة للربط مع الارض.



الشكل 3-1: منحني ايجاد التيار المحتمل الاقصى لضربة البرق من النسبة $\frac{P}{P_o}$ [2]



الشكل 3-6/2 منحنى إيجاد جهد التفريغ الجانبي مع مسافة الفصل بين الاجزاء [2]

3-7 حماية الأبنية الحاوية على مواد او ابخرة قابلة للاشتعال

3-7/1 المقدمة

يقصد بالأبنية في هذا الفصل الحيز المخصص لخرن او استعمال مواد متطايرة لأبخرتها القابلة على الاشتعال والمواد القابلة للاشتعال او الانفجار. كذلك تشمل المواد التي لغبارها قابلية على الاشتعال او الانفجار نتيجة لوجود شرارة. هذا الحيز قد تمثله بناية او خزان وقد يكون فوق الأرض او مدفوناً جزئياً او كلياً . تحدد كمية ونوعية وطريقة خزن المواد درجة الخطورة لهذه الأبنية كما يحدد مدى الحاجة لحمايتها من تأثيرات ضرية مباشرة او غير مباشرة. وعلى وفق ماتم ذكره آنفاً" لن تتطلب الحالات التالية تزويد البناية بنظام وقاية من الصواعق .

- 1- عندما تكون كميات المواد او ابخرتها القابلة للاشتعال صغيرة كما في المختبرات أو المخازن الصغيرة
 - 2- عندما يكون المبنى في مكان معزول او مصمماً بصورة خاصة لاحتواء التأثيرات الكارثية .
 - 3- عندما يكون المبنى ضمن نطاق حماية مبنى او هيكل آخر .
 - 4- عندما لا تكون المواد الخطرة مكشوفة وانما موضوعة في أوعية معدنية محكمة الغلق ويسمك مناسب
 - 5- الخزانات المعدنية المستمرة كهربائياً والمحكمة لمنع تسرب السوائل والغازات والتي يكون سمك جدارها لا يقل عن 4.8 ملم. هذه الخزانات تحتاج الى التأريض فقط [5] .
- بخلاف ما ذكر آنفاً" ربما يكون الخطر على الحياة والممتلكات على درجة كبيرة تجعل من الضروري تهيئة كل السبل الممكنة للحماية من نتائج وتأثيرات ضرية الصواعق. ومن أمثلة هذه الحالات التي تستلزم وجود نظام وقاية من الصواعق :-

- 1- السوائل المتطايرة والقابلة للاشتعال التي يجب حفظها في أوعية محكمة لمنع اي تسرب للأبخرة.
- 2- الفتحات التي قد يتسرب خلالها الى الجو غاز او بخار بكمية كبيرة قابلة للاشتعال والتي يجب ان تغلق او تحمي ضد دخول اللهب خلالها .
- 3- عند اجراء الصيانة تحت الظروف التشغيلية للأدوات الملحقة بالبناية او الخزان مثل فتحات او بيوت المقاييس وصمامات التنفيس .
- 4- عندما يجب منع تجميع مزيج الهواء والأبخرة القابلة للاشتعال خارج هذه الأبنية والخزانات ولأقصى درجة .
- 5- عندما يجب عدم السماح للموصلات الكهربائية ان تكون على مسافة تكفي لتوليد شرارة نتيجة فرق الجهد من خلال التفريغ الجانبي في المناطق التي تتجمع او تتسرب منها .

3-2/7 طرائق الحماية

3-1/2/7 طريقة النهايات الهوائية المعلقة

تعتمد هذه الطريقة على استعمال موصل هوائي يعلق بين عمودين (صاريتين) ويعمل كنهاية هوائية. الموصل قد يكون سلكا مفردا او أسلاكاً متوازية ترتبط بالأرض من خلال موصل نازل بمحاذاة أعمدة الأسناد وينتهي بشبكة نهايات أرضية. ارتفاع السلك الأفقي الفوقاني عن سطح البناية وكذلك المسافة بين البناية والصواري يجب ان لا تقل باي حال من الأحوال عن 2 م وكما موضح في الشكل (3-1/7) كذلك يجب الا تقل عن المسافة الآمنة لمنع التفريغ الجانبي كما تم ايضاحه في الفصل السابق وتؤخذ المسافة الأكبر .

تجدر الإشارة الى انه بسبب الظروف الجوية في العراق فيجب أن يؤخذ بالأعتبار تمدد الموصلات الفوقانية في أثناء نهاية فصل الربيع وبداية فصل الصيف وكذلك في نهاية فصل الخريف، حيث يتوقع حدوث العواصف الرعدية مما يؤدي الى هطولها فتتولد خطورة حدوث تفريغ جانبي عند تسلمها تيار الصعق الكهربائي .لذلك يجب حساب طول الموصل الفوقاني على اساس درجة حرارة(5-) مئوية شتاء " وطوله على اساس درجة حرارة 40 مئوية وهي اعلى درجة مئوية متوقعة للحرارة لفترة سقوط الامطار(تشرين الاول -نيسان) ثم وبحساب التذلي المحتمل في وسط الموصل الفوقاني يتم تحديد ارتفاع الصاري بما يؤمن على الاقل مسافة 2 م او المسافة المحسوبة للتفريغ الجانبي ايهما اكبر بين الموصل وسقف البناية. إن نطاق الحماية الذي تحققه الموصلات الفوقانية يحدد كالتالي:

1- ارتفاع الصواري لحد 15 م

تستعمل طريقة زوايا الحماية وهذه تكون بمقدار 30 درجة اذا كان هناك موصل فوقي واحد وتكون بمقدار 30 درجة للخارج من الموصل و45 درجة للداخل وضمن الفضاء المحصور بين الموصلات عند وجود موصلين أفقيين فوقانيين او اكثر وكما مبين في الشكل (3-2/7) .

للأبنية الأقل خطورة التي لا يخشى فيها من تفريغ تيار الصعق حول جوانب هيكل البناية المطلوب حمايتها ممكن استعمال احد الترتيبين التاليين :-

أ- شبكة هوائية معلقة ولكن بزوايا حماية 45 درجة بدل 30 درجة للفضاء الخارجي و60 درجة بدل 45 درجة للفضاء بين الموصلات.

ب- شبكة من الموصلات الأفقية (نهايات استلام هوائية) بابعاد 10 م × 5 م او اقل وبحسب درجة الخطورة مثبتة على سقف البناية وكما موضح في الشكل (3-3/7). ويجب ان تزود البناية المحمية بهذه الطريقة بضعف عدد الموصلات النازلة والنهايات الأرضية المستعملة في الأبنية الاعتيادية وكماورد في الفصل الخامس من هذه المدونة.

2-ارتفاع الصواري اكبر من 15 م

تستعمل طريقة الكرة المتدحرجة بنصف قطر 30 م للصواري بارتفاع أكبر من 15م ولحد 30 م والتي تمثل المسافة التي عبرها يحدث التفريغ الكهربائي الأولي الى الأرض او الى جسم مؤرض ضمن مسافة الضربة الصاعقة يمكن ان تصيب اي جسم مؤرض ضمن مسافة الضربة هذه لذلك يكون نطاق الحماية عموداً بقوس دائري منحني الى الأعلى يمر عبر قمة الصاري ويكون مماساً للأرض كما مبين في الشكل (3-4/7). اذا استعمل اكثر من صارٍ سيمر القوس خلال قمم الصواري المجاورة كما مبين في الشكل (3-4/7) .

للأبنية الأقل خطورة التي لا يخشى فيها من تفريغ تيار الصعق حول جوانب هيكل البناية المطلوب حمايتها يمكن ان يزداد الارتفاع الأقصى للصواري الى 46 م مع استعمال نفس الطريقة الموضحة آنفاً في تحديد نطاق الحماية لها.

في كل طرائق استعمال النهايات الهوائية المعلقة يجب مراعاة مايلي :

أ-الموصلات الأفقية الهوائية يجب ان تكون على شكل اسلاك من النحاس او الألمنيوم أو الفولاذ المغلون او الفولاذ المقاوم للصدأ او الفولاذ المحمي بغطاء من النحاس أو الألمنيوم او الرصاص ويتم اختيار المادة للأقل من التآكل وبحسب ظروف الموقع

ب-يتم اختيار مقاطع الموصلات الأفقية الهوائية على وفق أنواع الموصلات الرئيسة ويجب ان تكون الموصلات مستمرة تلقائياً

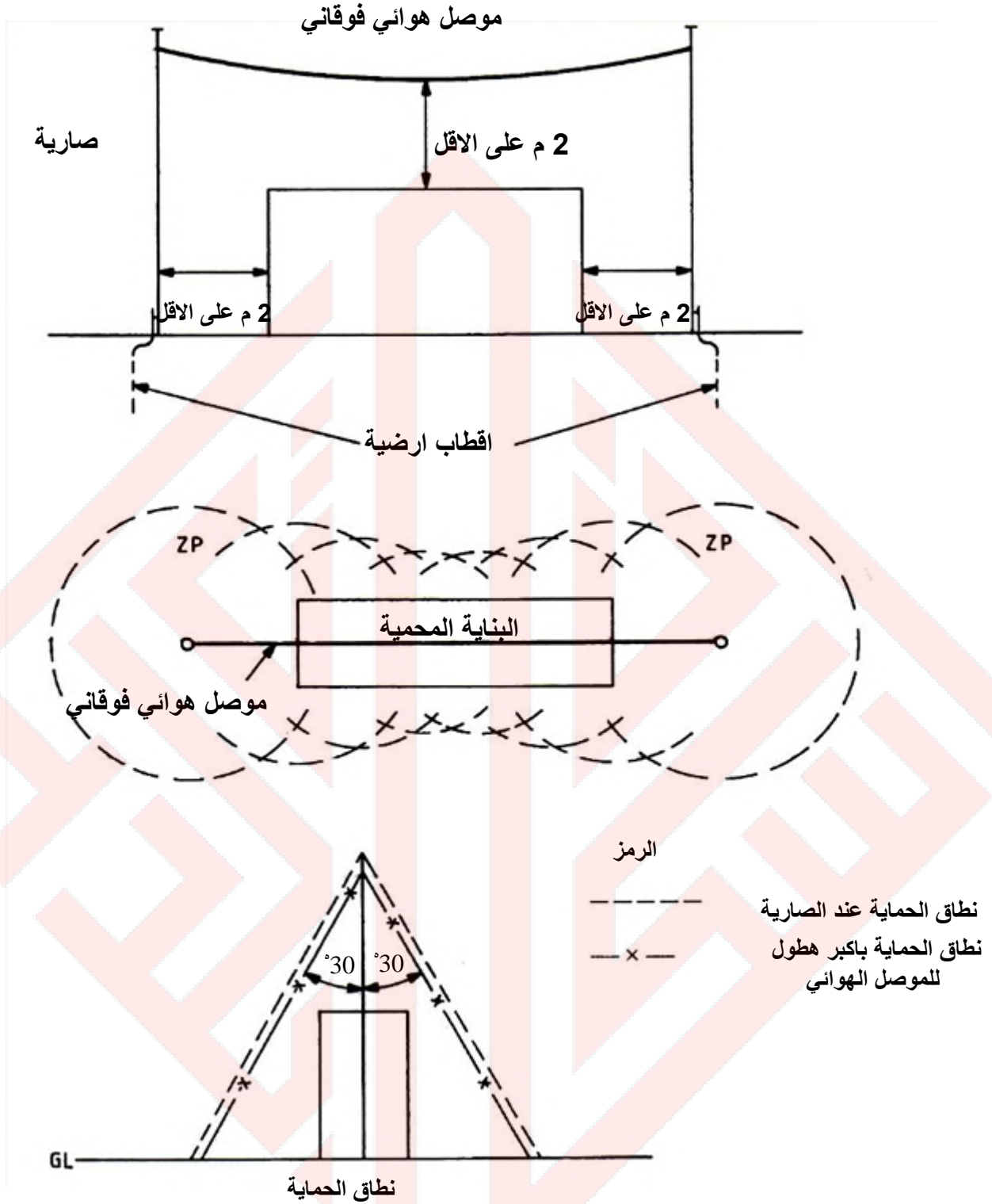
ج- الصواري والموصلات الأفقية الهوائية يجب أن تؤرض وتتصل مع نظام التأريض للبناية المطلوبة حمايتها .

د- تطبق تعليمات التأريض المذكورة في الفصل الخامس على هذه الأبنية .

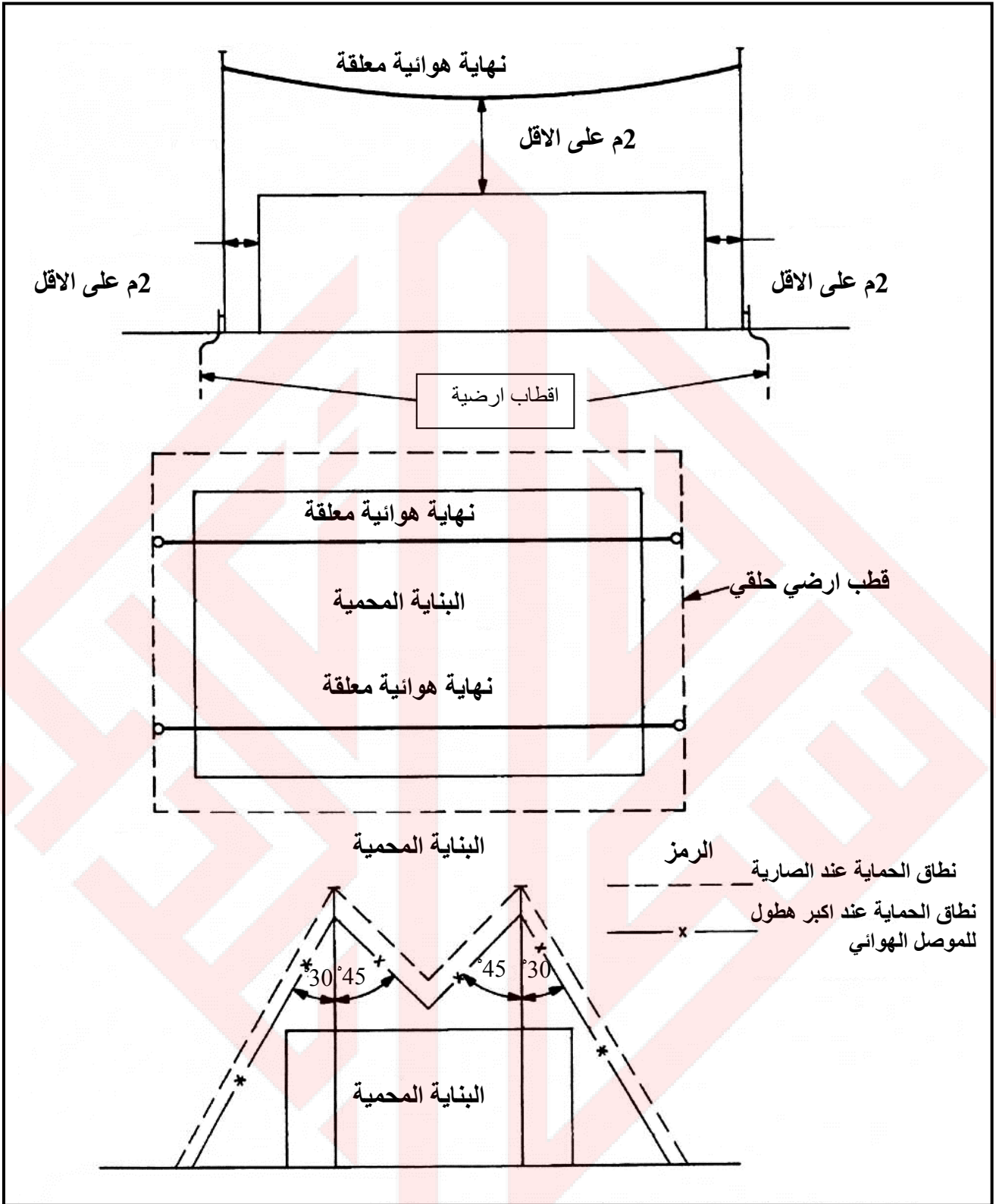
هـ- يسمح باستعمال اسلاك الشد للصواري كموصل أرضي اذا كانت اسلاك الشد تحقق الشروط المطلوبة للموصلات النازلة .

و- اذا كانت الصواري من مواد غير موصلة فيجب ان تكون لها نهاية هوائية تمتد على الأقل 0.6 م فوق قمة الصارية وتتصل بالموصل النازل.

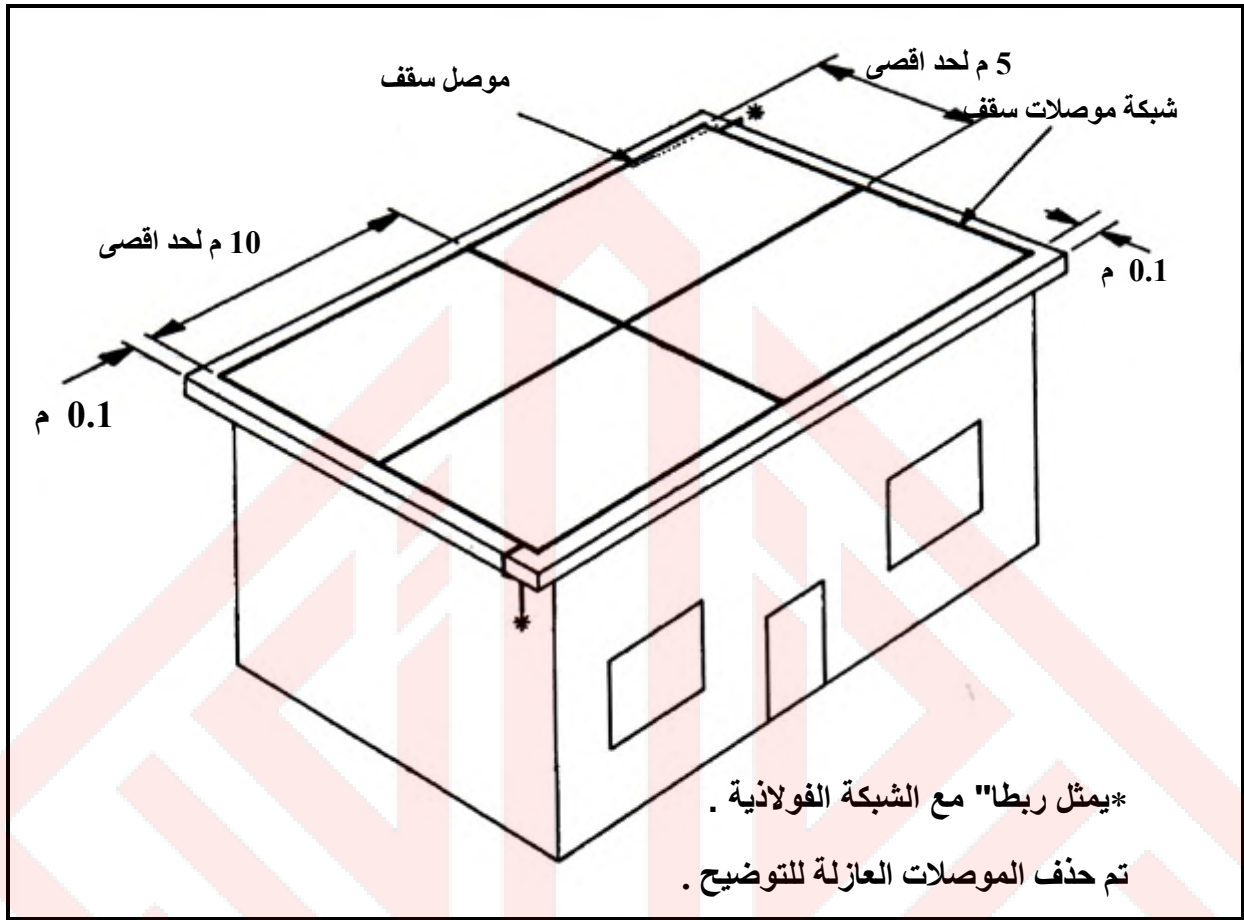
ز- الصواري المعدنية المؤرسة لايتطلب تجهيزها بنهاية هوائية ولا بموصل نازل .



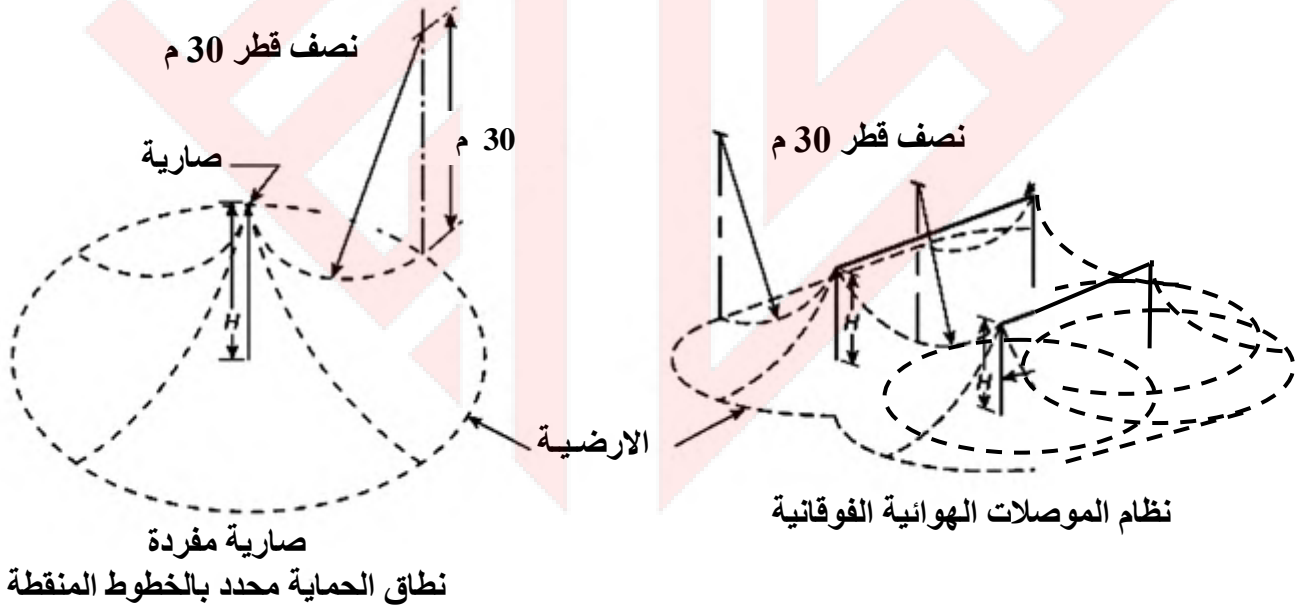
الشكل 3-7/1: النهايات الهوائية ونطاق الحماية لبنية بسيطة حاوية على مواد قابلة للانفجار او الاشتعال [2]



الشكل 3-2/7: نهاية هوائية عمودية لحماية بنية حاوية على مواد قابلة للانفجار او الاشتعال [13]



الشكل 3-7/3: شبكة النهايات الهوائية لموصلات أفقية لبنانية تحوي مواد قابلة للانفجار او الاشتعال [2]

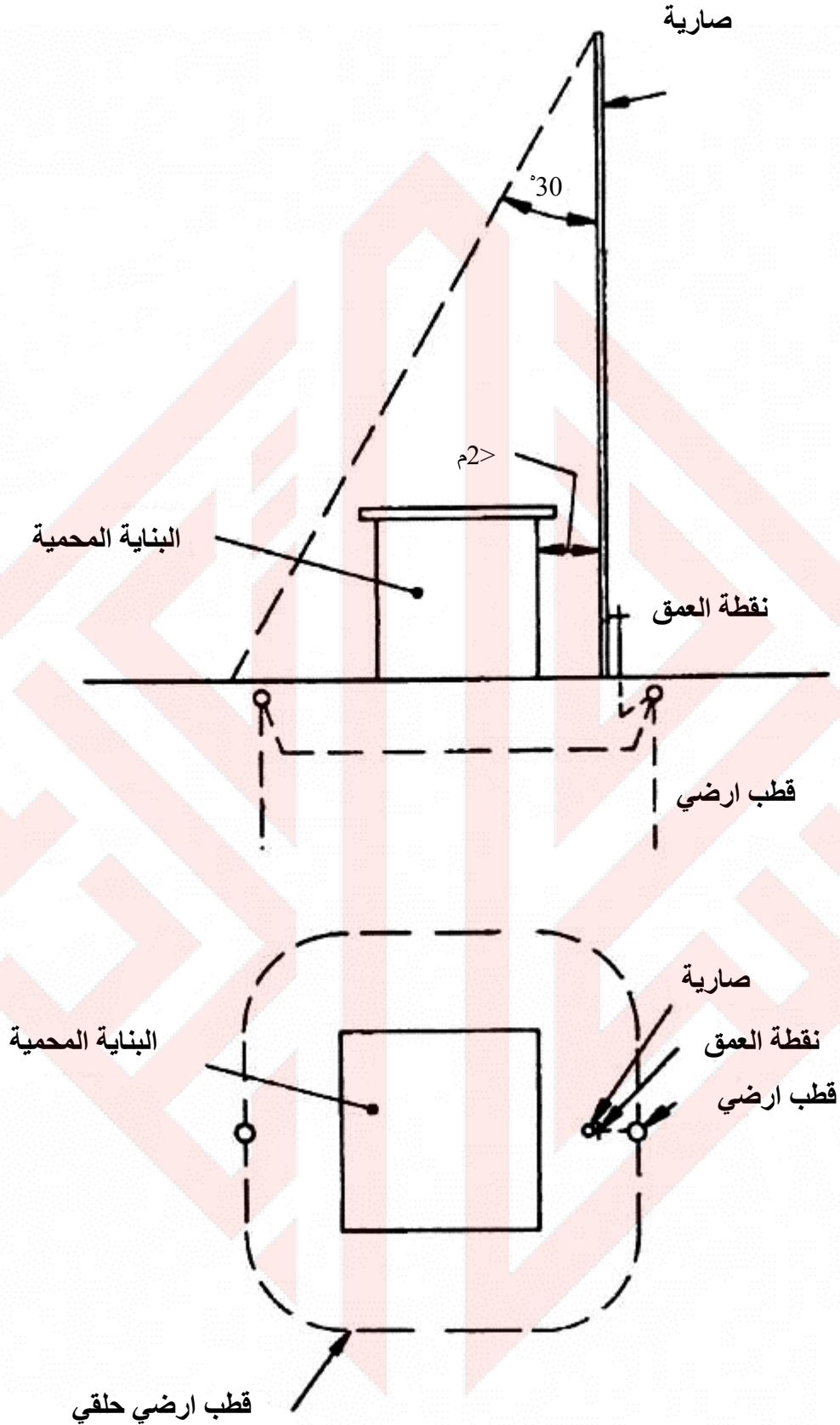


الشكل 3-7/4: نطاق الحماية لصارية مفردة ولموصل هوائي فوقاني [5] .

3-2/2/7 طريقة الموصلات العمودية

هذه تمثل أبسط طرائق الوقاية من الصواعق وتصلح للأبنية ذات الأبعاد الأفقية الصغيرة. تتضمن الطريقة استعمال عمود اوصارية او اكثر وتكون نهاية العمود مجهزة بنهاية تسلم هوائية تمتد على الأقل 0.6 م فوق قمته ان كان من مادة غير موصلة وعلى طوله يمتد موصل نازل يرتبط بمنظومة تأريض. أما اذا كان العمود او الصارية من مادة موصلة، فلا تكون هناك حاجة للنهاية الهوائية ولا للموصل النازل ويتم تأريض النهاية الأرضية للعمود .

نطاق الحماية بارتفاع لحد 15 م يكون مخروطاً "بزاوية رأسية مقدارها 30 درجة للأعمدة المفردة و45 درجة للفضاء بين الأعمدة المتعددة و30 درجة لخارجها وكما مبين في الشكل (3-5/7). وللأعمدة بارتفاع لحد 30 م تستعمل طريقة الكرة المتدرجة كما سبق توضيحه لتوليد نطاق حماية على شكل مخروط مقوس الى الخارج وكما مبين في الشكل (3-4/7) .



الشكل 3-5/7: نهاية هوائية عمودية لحماية بناية حاوية على مواد قابلة للانفجار او الاشتعال [2]

3-7/3 حماية الأنواع الخاصة من الأبنية والمنشآت

3-7/3-1 مقدمة

الأنواع الخاصة من الأبنية والمنشآت تشمل الأبنية والخزانات الحاوية على مواد قابلة للانفجار أو الاشتعال المدفونة كلياً أو جزئياً في الأرض أو الأبنية التي تحاط جدرانها جزئياً بساتر ترابي كما تشمل الخزانات المعدنية بسقوف ثابتة أو متحركة والخزانات المعدنية بسقوف غير معدنية .

يستعرض هذا البند متطلبات حماية الأبنية والمنشآت هذه والاجراءات الإضافية المطلوبة لوقايتها من الصواعق .

3-7/3-2 الأبنية المدفونة كلياً اوجزئياً

الأبنية المقامة تحت الأرض والتي تكون مدفونة كلياً والتي لا ترتبط بأي خدمات فوق الأرض تتم حمايتها بإحدى الطريقتين :

أ- طريقة النهايات الهوائية الفوقانية (المعلقة) وكما ذكر في الفقرة (3-7/2-1) تشتمل على نظام كامل للوقاية من الصواعق يتضمن شبكة نهايات أرضية مكونة من أقطاب على شكل قضبان وأقطاب أرضية حلقيه تربط هذه القضبان ويفضل أن تدفن الأقطاب الأرضية على عمق لا يقل عن 0.6م إلا إذا اقتضت الضرورة إبقاءها مكشوفة لأغراض الربط بأجزاء أخرى أو لأغراض الفحص . كما يجب الأخذ بالاعتبار مقاومة التربة ضد التحطم بسبب زخم التيار عند حساب مسافة التفريغ الجانبي خلال التربة والتي يجب مراعاتها عند اختيار المسافة بين الأقطاب وجدران البناية .

ب- عندما يكون عمق الدفن كافياً (أي إما يكون كلياً أو شبه كلي) فمن الممكن استعمال موصلات نهايات هوائية على شكل شبكة شرائط توزع على سطح البناية .

اما الأبنية المدفونة جزئياً أو المقامة فوق الأرض وتحاط جدرانها بسواتر ترابية تتم حمايتها بنفس متطلبات الأبنية المقامة فوق الارض

3-7/3-3 الخزانات المعدنية

وتشمل الخزانات المعدنية المقامة فوق الأرض والتي تحوي على سوائل لأبخرتها القابلية على الاشتعال وتشمل الأنواع التالية :

3-7/3-1 الخزانات المعدنية ذات السقوف الثابتة :

الخزانات المعدنية الفولاذية والتي لها سقوف مثبتة بواسطة الدسر أو البراغي أو اللحام والتي تكون حرة أو مجهزة باجزاء إسناد والمستعملة في خزن السوائل التي لأبخرتها قابلية على الاشتعال بضغط جوي اعتيادي والتي يكون سمك سقفها لا يقل عن 4.8 ملم يمكن اعتبارها محمية تلقائياً" من الصواعق اذا تحققت الشروط التالية [5]:

أ- كل التعشيقات والوصلات بين الألواح المعدنية المكونة لهيكل (أو قشرة) الخزان بما فيها السقف يجب ان تكون محكمة ومثبتة بواسطة الدسر أو البراغي أو اللحام.

ب- كافة الأنابيب الداخلة إلى الخزان والخارجة منه يجب أن تكون موصلة ميكانيكياً وبإحكام عند نقطة دخولها إلى الخزان أو خروجها منه .

ج- كافة منافذ البخار والغازات يجب أن تكون مغلقة أو مجهزة بأدوات حماية ضد الاشتعال عندما تكون حاوية على منتج لبخاره مع مزيج الهواء القابلة على الاشتعال في ظروف الخزن .

أما الخزانات المعدنية ذات السقوف التي يقل سمكها عن 4.8 ملم فتتطلب منظومة وقاية من الصواعق بطريقة النهايات الهوائية العمودية للخزانات صغيرة الحجم أو النهايات الهوائية المعلقة للخزانات متوسطة الحجم علماً أن الخزانات الكبيرة تتطلب سقوفاً "بسمك أكبر من 4.8ملم لذا تعتبر محمية تلقائياً".

3-2/3/3/7 الخزانات المعدنية ذات السقوف المتحركة

في هذا النوع من الخزانات يجب وجود توصيل كهربائي بين السقف وهيكل الخزان وهذا يتم بالاجراءات التالية:

أ- عندما يتم استعمال اجزاء تعليق للسقف المتحرك (حمالات) تقع ضمن فضاء البخار او الغاز القابل للاشتعال فيجب أن يوصل السقف كهربائياً مع الغلاف الخارجي لاطار مانع التسرب من خلال مسار كهربائي مباشر وبفواصل لا تزيد عن 3 م على محيط الخزان. وتكون هذه المسارات على شكل شرائط من الفولاذ المقاوم للصدأ بأبعاد مقطع 0.4 ملم × 50 ملم او ما يكافؤه في القابلية على نقل التيار ومقاومة التآكل [5] . اما الخزانات ذات السقوف المتحركة والتي لا تحتوي على فضاء لتجمع الأبخرة والغازات فلا تحتاج الى ما تم ذكره آنفاً".

ب- الاطار المعدني لمانع التسرب يجب ان يكون دائماً بتماس مع هيكل الخزان وان يكون بدون فتحات تخترق الاطار .

ج- عندما تستعمل أغلفة معدنية لاطار مانع التسرب للحماية من الظروف الجوية يجب أن تحافظ هذه الأغلفة على التماس مع هيكل الخزان.

د- عندما يكون السقف المتحرك مجهزاً "باطار مزدوج لمنع التسرب، من الممكن للفضاء بين الاطارين الأول والثاني لمانع التسرب ان يحتوي على مزيج أبخرة او غازات قابلة للاشتعال. لذلك يجب ان يحوي تصميم هذا الاطار المزدوج مواد موصلة كهربائياً ونظراً لوجود فسحة تسمح بالتفريغ الجانبي الكهربائي أو أن تتولد هذه الفسحة نتيجة حركة السقف فيلزم وضع أشربة مجزئة للتيار الكهربائي بحيث تكون بتماس مباشر مع هيكل الخزان فوق الأطار الثانوي وعلى مسافات لا تزيد عن 3 م على محيط الخزان لضمان الاتصال المعدني بين السقف المتحرك وهيكل الخزان في كافة وضعيات التشغيل للسقف المتحرك

3-3/3/3/7 الخزانات المعدنية ذات السقوف غير المعدنية.

الخزانات المعدنية ذات السقوف الخشبية او أي سقوف غير معدنية لا تعتبر محمية تلقائياً حتى اذا كان السقف محكماً" ضد تسرب الغازات والأبخرة واذا كان مغطى بطبقة معدنية رقيقة . هذه الخزانات يجب ان تزود بنظام

وقاية من الصواعق اما من النوع ذي النهايات العمودية او الموصلات الهوائية الفوقانية او بخليط من النظامين . كما يجب ربط الغطاء المعدني الرقيق ان وجد مع هيكل الخزان .

لكافة انواع الخزانات المذكورة آنفا” يجب اتباع مايلي لضمان تأريضها :-

أ- يجب ان يربط الخزان مع الأرض من خلال نهايتين ارضيتين على الأقل وبمسافة بينية لا تتجاوز 30 م مقاسة على محيط الخزان .

ب- يجب ان يكون ربط الخزان مع اي منظومة انابيب معدنية مؤرضة باستعمال توصيلات غير معزولة .

ج- الخزانات الاسطوانية العمودية بقطر لا يقل عن 6 م ولحد اقل من 15 م يجب ان تستند الى الأرض او على ارضية من الخرسانة. اما الخزانات التي يساوي او يتجاوز قطرها 15 م فيجب ان تستند الى ارضية مرصوفة بالقيصر [5] .

د - انظمة الخزانات التي تستعمل عوازل تحتها للحماية من الظروف الطبيعية او غيرها يجب ان تؤرض كما في (أ) او (ب) المذكورة آنفا” .

هـ- انظمة التأريض للخزانات المتجاورة يجب ان تربط اقطابها الأرضية الحلقية بعضها مع البعض لتكون شبكة متكاملة .

3-4/7/3 حماية ملحقات وتأسيسات الأبنية

هذه الملحقات والتأسيسات تشمل الانابيب والسكك الداخلة الى البناية والموصلات الكهربائية ومنافذ التهوية والاسيجة والجدران الساندة في هذه الابنية وكما مفصل لاحقا:

1. الانابيب والسكك الداخلة الى البناية والقادمة من مسافات بعيدة والتي تكون اما غير مستمرة او ليست في تماس مع الارض يجب ربطها مع نظام الوقاية من الصواعق للبناية ، كما يجب ان تؤرض في نقطة دخولها الى البناية ومن الجهة الخارجية للبناية . كذلك تؤرض الانابيب والسكك القادمة من مسافة بعيدة بنقطتين اضافيتين احدهما على بعد 75 م والثانية على بعد 150 م .

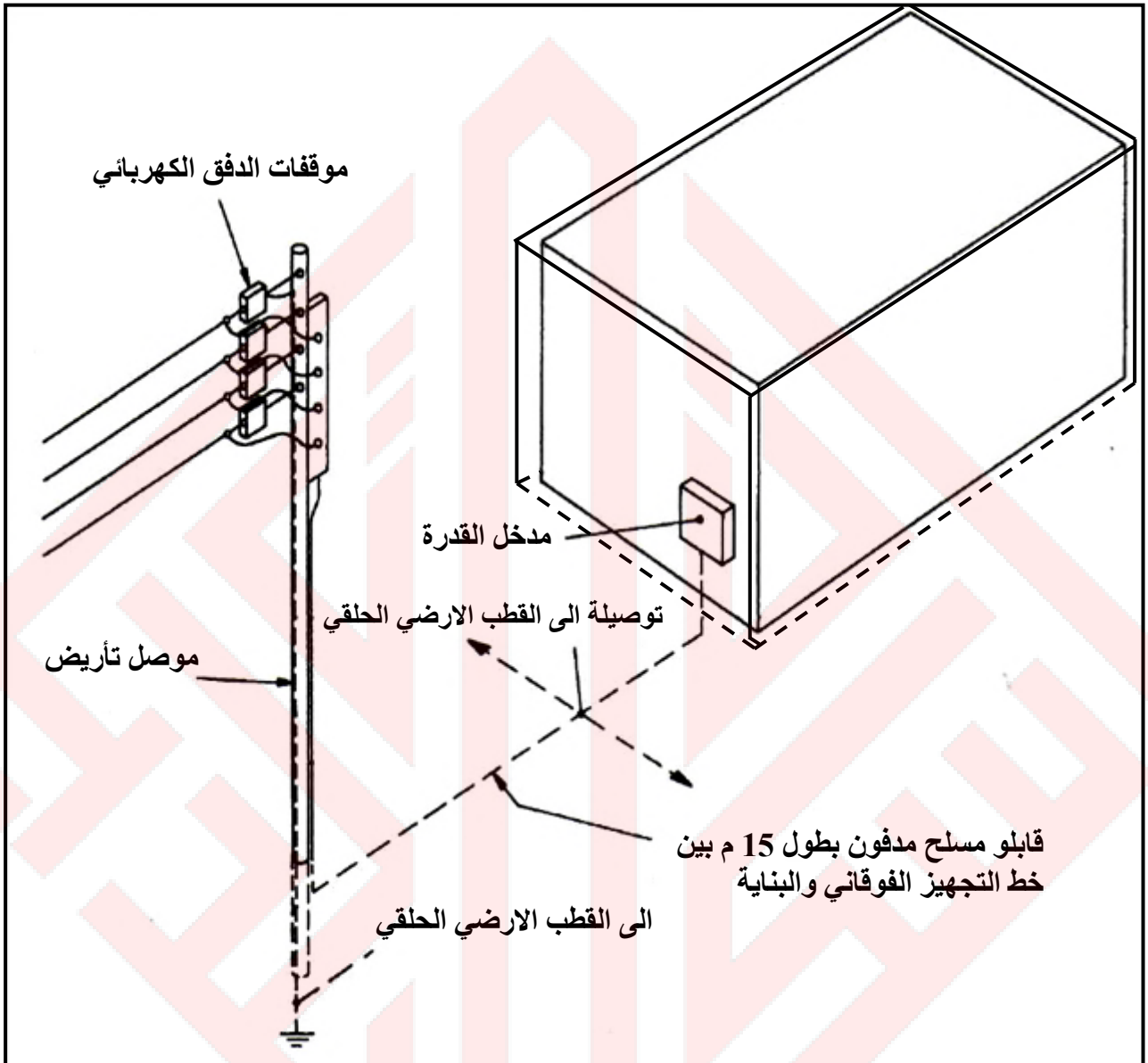
2. الموصلات الكهربائية الداخلة الى المبنى يجب ان تغلف بغلاف معدني مستمر كهربائيا ضمن المبنى كما يجب ان تؤرض في نقطة دخول المبنى ومن الداخل وان تربط بصورة مباشرة مع نظام الوقاية من الصواعق وكما موضح في الشكل (3-6/7). عند ارتباط الموصلات الكهربائية مع خطوط نقل تجهيز الكهرباء الفوقانية القريبة من البناء ، يجب دفن مسافة 10 م من القابلو المسلح او المغلف بالمعدن المجهز لكهرباء البناية وكما موضح في الشكل (3-6/7). في مثل هذه الابنية الحساسة فمن الممكن ان تتعرض خطوط تجهيز الكهرباء الفوقانية الى دقات كبيرة للتيار يولدها تفريغ الصاعقة لذلك يكون من الضروري تجهيز نوع من مخمدات الدفق في منطقة توصيل القابلو المدفون مع خطوط التجهيز الفوقانية وعلى مسافة آمنة من البناية .

3. لغرض الاقلال من خطورة ضربة صعق مباشرة يجب ان تكون منافذ التهوية لاي خزان يحوي على غاز او سائل أبخرته قابلة للأشتعال ومنافذ الغازات العادمة او الغبار القابل للأشتعال ضمن نطاق الحماية ان امكن.

وبخلاف ذلك أو إن كان وضعها ضمن نطاق الحماية لايمكن الاعتماد عليه بصورة كاملة فيجب ان تزود هذه المنافذ بموقفات لهب.

4. الاجزاء المعدنية النائثة ومكونات واسلاك الاسيجة والأسوار الساندة للأبنية والتي تقع ضمن مسافة 2 م عنها يجب ان توصل بطريقة تضمن وجود توصيل معدني مستمر بينها وبين منظومة الوقاية من الصواعق.

5.الابنية ذات الخطورة العالية يجب ان لاتجهز بقمة مستدقة او بصواري اعلام او هوائيات التلفزيون والاتصال في اعلاها ولا على مسافة لحد 50 م من البناية . نفس المسافة تنطبق على زراعة اشجار جديدة. وعند وجود اشجار فيجب ان تؤرض كما سيرد لاحقا.



الشكل 3-6/7: حماية استثنائية من الجهد العالي المتولد من تيار الصعق في الخطوط الكهربائية الداخلة الى بناية تحوي مواد قابلة للانفجار او الاشتعال [2] .

3-8 حماية الهوائيات والأبنية القريبة من الأشجار

3-8/1 حماية الهوائيات

3-8/1/1 الهوائيات الداخلية

الهوائيات داخل الأبنية المزودة بنظام وقاية من الصواعق لاحتياج الى حماية إضافية على شرط ان المسافة بين نظام الهوائي بما فيه مغذيات واسلاك توصيل الهوائي واي جزء من منظومة الوقاية من الصواعق كافية لمنع التفريغ الجانبي.

3-8/1/2 الهوائيات الخارجية

وهذه اما أن تكون مقامة فوق أبنية مجهزة بمنظومة وقاية من الصواعق او أن تكون مقامة فوق أبنية غير مجهزة بمنظومة وقاية من الصواعق.

في الحالة الأولى لاحتياج منظومة الهوائيات الخارجية الى حماية اضافية إن كانت كل اجزاء المنظومة بما فيها اجزاء الاسناد للمنظومة تقع ضمن نطاق الحماية لمنظومة الوقاية من الصواعق المجهزة للبناء. إما عندما تكون منظومة الهوائيات خارج نطاق الحماية لمنظومة الوقاية من الصواعق للبناء فيجب اخذ الاحتياطات للتأكد من أن تيار الصعق يمكن تسريبه الى الأرض بدون احدث تلف للمبنى وسكانه ومحتوياته. ويتم تسريب تيار الصعق بربط قاعدة اسناد الهوائي او أكتافه المعدنية باقرب نقطة متاحة من منظومة الوقاية من الصواعق تحت مستوى منشأة الهوائي.

هذا الاجراء يتخذ في حالة كون منظومة الهوائي منصوبة بصورة مباشرة على المبنى المزود بمنظومة وقاية من الصواعق او التي تكون بارتفاع اعلى من ارتفاع منظومة الوقاية، اما اذا كان الهوائي على بناية غير مجهزة بمنظومة وقاية من الصواعق فيجب دراسة الحالة لتقدير ما اذا كانت البناية بوضعها الجديد بحاجة لنظام وقاية من الصواعق ام خلافه .

3-8/1/3 استعمال الأقطاب الأرضية

يسمح باستعمال الأقطاب الأرضية لمنظومات الوقاية من الصواعق لاغراض تأريض منظومة الهوائي على ان لايتعارض ذلك مع شروط تأريض الانظمة الكهربائية .

3-8/2 حماية الأبنية القريبة من الأشجار

3-8/2/1 مقدمة

تشكل الأشجار القريبة من الابنية والتي ارتفاعها يساوي او اكبر من ارتفاع الأبنية خطرا" متعدد الجوانب على هذه الأبنية عند حدوث تفريغ صعق.

في حالة تسلم الشجرة شحنة تيار الصعق وبسبب الرطوبة في الاغصان وجذع وجذور الشجرة ينتقل التيار عبرها الى الأرض وقد يتسرب على سطح الأرض او في الطبقة القريبة تحت سطح الأرض لمسافة قد تمتد عدة عشرات من الأمتار وربما يجد انبوب ماء اوغاز اوقابلو كهرباء مدفونا" تحت سطح الأرض ليتسرب التيار خلاله .

والخطر الآخر هو التفريغ الجانبي بين الشجرة والبنية القريبة منها والذي من الممكن حصوله نتيجة مرور تيار الصعق في جذع الشجرة مما قد يؤدي لحدوث تلف في البنية.

والخطر الأخير يتمثل في احتمال اشتعال الشجرة أو انفلاقها نتيجة التسخين الفائق للماء في الجذع عند مرور التيار العالي للصعق .

مما تم تفصيله آنفا" فافضل حماية للأبنية القريبة من الأشجار ذات الارتفاع اعلى من ارتفاع البنية هو قطع هذه الأشجار .وفي حالة ضرورة الأبقاء على هذه الأشجار لرغبة المالك للبنية في ذلك او لأسباب قانونية مثل منع قطع اشجار النخيل المحيطة بالأبنية في البساتين فيجب حينئذ تجهيز هذه الأشجار بمنظومة حماية من الصواعق.

3-8/2/2 حماية الأشجار من الصواعق

حماية الاشجار ذات القيمة المادية او المعنوية او التي لها متطلبات قانونية تستدعي المحافظة عليها او التي تكون قرب مبنى له ارتفاع اقل من ارتفاعها ،تتم بواسطة تجهيزها بمنظومة حماية من الصواعق على وفق الأسس التالية:

1. يجب استعمال موصل رئيس واحد على الأقل يمتد من اعلى جزء في جذع الشجرة وعلى طول الجذع الى نهاية أرضية او اذا كانت الشجرة متفرعة الجذوع فيجب ان تجهز بموصلات فرعية تصل لأعلى جزء من الفروع الرئيسية .

2. اذا كان جذع الشجرة بقطر 0.9م او اكثر فيجب استعمال موصلين نازلين على طول الجذع وبواقع موصل واحد على كل جهة من الجذع [5] .

3. الأغصان العلوية الكبيرة في الشجرة يجب أن تجهز بموصلات فرعية تعمل كنهايات هوائية وترتبط بالموصل الرئيس .

4. الموصلات يجب ان تكون من النوع ذي القلب المضفور والمحمي بغلاف ومن النوع المرن وبمساحة مقطع لا تقل عن 50 ملم² لموصلات النحاس والالمنيوم [2] .

5. يجب ان تثبت الموصلات على الشجرة بصورة جيدة مع الأخذ بالأعتبار تأرجح الشجرة مع الريح ومتطلبات نمو الشجرة وبدون ان يعرض ذلك الموصلات للكسر او التلف الميكانيكي .

6. يجب ان تكون النهاية الأرضية لمنظومة الوقاية من الصواعق من احد الترتيبين التاليين :

أ- عندما تكون امتدادات الجذور تحت الأرض معلومة فتتكون النهاية الأرضية من قضيبين يغرزان في الأرض باقرب ما يمكن من جذع الشجرة وعلى جهتين متقابلتين من الجذع ويتصل هذان القضيبان بواسطة موصلين شعاعيين بقطب حلقي يدفن حول جذور الشجرة ويعمق لا يقل عن 3م [5] .

ب- عندما تكون امتدادات الجذور تحت الأرض غير معلومة فتتكون النهاية الأرضية من امتداد الموصلات النازلة من جذع الشجرة وان تتصل بموصلات شعاعية لاتقل عن ثلاثة موصلات تمتد حول محيط قاعدة الشجرة لمسافة لاتقل عن 3 م وان تكون بعمق 0.3 م وان توزع حول محيط قاعدة الشجرة او ان يستعمل قضيب مفرد يغرز خارج خطوط تسقيط الشجرة العمودية وبطول لا يقل عن 7.6م [5]

7. اذا كانت هناك شجرتان او اكثر متقاربة بحيث تتقاطع الأقطاب الأرضية الحلقية لكل منها فيمكن استعمال قطب ارضي حلقي واحد يحيط بها جميعاً وتتصل به قضبان التأريض لكافة الأشجار المتقاربة

3-2/8 حماية الأبنية القريبة من الاشجار

حماية الأبنية القريبة من الأشجار تتم باستعمال احدى الوسائل التالية :

1- قطع الأشجار ذات الأرتفاع اعلى من البناية

2- تشذيب الأشجار ان كانت نوعيتها تتحمل ذلك ليصبح ارتفاعها اقل من ارتفاع البناية

3- تجهيز الشجرة او الأشجار القريبة من المبنى والتي ارتفاعها اكبر من ارتفاع المبنى بمنظومة وقاية من الصواعق

4- تجهيز البناية بمنظومة وقاية من الصواعق

إن تفاصيل الوسيلة بالتسلسل (3) قد تم ذكرها في الفقرة 3-2/8 ، اما تجهيز البناية بمنظومة وقاية من الصواعق فيكون ذلك ملزماً" عندما تكون الشجرة او الأشجار قريبة جدا من البناية وذلك لدرء خطر التفريغ الجانبي بين الشجرة والبناية في اثناء تلقي الشجرة ضربة صاعقة ويكون ضروريا" حتى اذا كانت الشجرة مجهزة بمنظومة وقاية من الصواعق .

أما البناية المحاطة باشجار او التي بقربها شجرة اعلى منها والتي تقع على بعد يساوي أقل من نصف ارتفاع البناية او 3م أيهما اقل للأبنية الأعتيادية او الأشجار التي تقع على بعد يساوي أقل من ارتفاع البناية للأبنية

الحاوية على مواد او ابخرة او غازات قابلة للأشتعال فيجب أن تجهز هذه الأبنية بنظام وقاية من الصواعق وان تكون المنظومة على وفق متطلبات هذه المدونة .

ويشترط في هذه الحالة ان ترتب النهايات الهوائية والموصلات النازلة لمنظومة البناية لتمر بأقرب ما يمكن من اقرب اجزاء الشجرة .

إن المسافات المذكورة آنفاً بين البناية والشجرة او الاشجار المذكورة آنفاً كقيلة بمنع حدوث التفريغ الجانبي بين الأتنتين وتعتبر مسافات امنة حيث يمكن حساب المسافة المطلوبة بحدودها الدنيا بافتراض ان مقاومة التفريغ الجانبي للشجرة هي 250 كيلو فولت / م بالمقارنة مع مقاومة الهواء للتجزئة والتي هي 500 كيلو فولت / م

[2] .

لعملية الفحص والصيانة أهمية لا تقل عن أهمية التصميم الجيد والصحيح لمنظومات الوقاية من الصواعق. ففي الوقت الذي نجد أن هناك اهتماماً كبيراً بالنواحي التصميمية والتنفيذية لهذه المنظومات في مقالات إنشاء الأبنية التي تتطلب حماية من الصواعق إلا أن هذا الاهتمام ينتهي مع إجراءات تسلم هذه الأبنية وبهمل جانب الفحص والصيانة والادامة في أغلب الحالات ولا يعاد الاهتمام بالمنظومة إلا بعد حصول حوادث صعق تؤدي لحصول أضرار بشرية أو مادية .

لذلك ربما يتطلب الأمر إصدار تعليمات ملزمة بإجراء عمليات الفحص والصيانة بالتفاصيل الواردة في هذا الفصل لضمان الاستفادة من المنظومات الموجودة حالياً أو التي ستستعمل في المستقبل . أعمال الفحص تتضمن الفحص بالمعاينة والفحص بإجراء القياسات وتشمل المنظومات في أثناء أعمال الإنشاء للبنية ونصب المنظومة والفحوص الدورية بعد استعمال البنية والفحوص بعد إجراء أي تغيير في أو إضافات على البنية . يجب التأكيد على ضرورة التحقق من عدم وجود تيار كهربائي في منظومة الوقاية من الصواعق قبل فصل الحماية الأرضية وذلك باستعمال جهاز قياس جهد حساس .

3-9/2 عملية فحص المنظومات

3-9/2/1 الأبنية تحت الإنشاء أو حديثة الإنشاء

3-9/2/1/1 الفحص المباشر بالمعاينة

في أنظمة موانع الصواعق الجديدة أو التي تحت الإنشاء يجب إجراء الفحوص بالمعاينة للتأكد ممايلي:

- أ- التأكد من مطابقة المنظومة المنصوبة والتي تحت الإنشاء مع متطلبات هذه المدونة
- ب- المنظومة منفذة بصورة صحيحة

ج - عدم وجود وصلات مرتخية والتي قد تؤدي الى زيادة مقاومة الوصلات

د- عدم وجود قطع في الوصلات النازلة والنهائيات الأرضية

هـ - كافة الموصلات و اجزاء المنظومة مثبتة جيداً على سطوح التثبيت ومحمية ضد الازاحة الميكانيكية .

3-2/1/2/9 الفحص بإجراء القياسات

عند اكمال نصب منظومة وقاية من الصواعق يجب إجراء فحص بقياس المقاومة الأرضية للأجزاء المفردة أو المجموعة وذلك بقياس المقاومة مع الأرض لكل قطب أرضي بالإضافة الى المقاومة الأرضية لكل منظومة النهايات الأرضية.

كل قطب أرضي يجب ان يقاس معزولاً عن باقي شبكة النهايات الأرضية، ويكون الفحص بين وصلة الفحص على الموصل النازل وبين القطب الأرضي المعزول .

بعد ذلك تؤخذ قراءة اخرى للمقاومة بعد اعادة ربط القطب الأرضي مع شبكة النهايات الأرضية .فاذا لوحظت فروق مهمة بين القياسين للمقاومة فيجب أن يحقق في أسباب هذه الفروق.وإذا اظهرت نتيجة الفحوص المبينة آنفاً أن المقاومة الأرضية المقاسة لمنظومة الوقاية من الصواعق تزيد على 10 اوم فيجب خفضها .

3-2/2/9 الأبنية تحت الاستعمال (القديمة)

انظمة الوقاية من الصواعق تستعمل لفترة قصيرة او طويلة في هذه الأبنية وتتطلب الفحوص التالية:

3-1/2/2/9 الفحص المباشر بالمعاينة

يشمل هذا الفحص النقاط الواردة في الفحص المباشر لانظمة الوقاية من الصواعق للأبنية تحت الانشاء أو حديثة الانشاء ويضاف اليها مايلي :-

ا- التأكد من عدم اجراء تحويل أو اضافة للبنية مما يؤثر في اداء المنظومة القديمة للحماية او يتطلب اجراءات حماية اضافية

ب-التأكد من عدم اضعاف اي جزء او موصل بسبب التآكل او الأهتزاز

3-2/2/2/9 الفحص بإجراء القياسات

يجب اعادة فحص المقاومة الأرضية لكل قطب أرضي بعد عزله إن كان للمنظومة وسيلة فصل مناسبة مع فحص المقاومة الأرضية لكل منظومة النهايات الأرضية .

إذا تجاوزت المقاومة الأرضية المقاسة 10 اوم فيجب خفضها أما اذا كانت المقاومة الأرضية اقل من 10 اوم ولكن اعلى بشكل ملحوظ عن القياس السابق لهذه المقاومة فيجب التحقيق في الاسباب واتخاذ الاجراءات الضرورية لمعالجة الفرق في المقاومة الأرضية السابقة واللاحقة .

3-3/9 جدولة الفحوص

بالاضافة الى فحص كل المنظومات الجديدة عند الانتهاء من انشائها، من المهم اجراء فحوص دورية بعد ذلك بحسب جدولة لتكرار الفحوص على فترات تحدد اعتماداً على العوامل التالية.

1- نوع الاستعمال للبنية

2- نوع البنية او المنشأة المطلوب حمايتها

3- الظروف الجوية المباشرة (اختلاف المواسم والأجواء المؤكسدة)

4- المواد المستعملة في صناعة اجزاء المنظومة

5- نوع السطوح المستعملة لتنشيت اجزاء المنظومة

6- مستوى الحماية المطلوب للنظام

7- تقارير المشاكل والشكاوى للفترة السابقة

وبالاعتماد على ما ذكر آنفاً" تحدد جدولة تكرار الفحوص على النحو التالي

1- الأبنية الأعتيادية

تحدد فترة تكرار الفحص بالمعاينة بما لا يقل عن مرة كل 12 شهراً" والفحص باجراء القياسات في نهاية فصل الربيع ونهاية فصل الخريف في العام الأول من استعمال المنظومة ثم كل 3-5 سنوات للسنوات اللاحقة. إن سبب ضرورة اجراء فحوصين في السنة الأولى هو الفارق الكبير في الظروف الجوية في العراق واختلاف مستوى المياه الجوفية ونسبة الرطوبة في التربة مما يستدعي التأكد من بقاء المقاومة الأرضية لمنظومة الوقاية من الصواعق تحت مستوى 10 أوم مع معالجة اي زيادة عن هذا المستوى بسبب اختلاف المواسم في العام الأول من تشغيل المنظومة .

2- الأبنية الحساسة او الحاوية على مواد او أبخرة قابلة للأشتعال

لضمان ان نظام الحماية من الصواعق في الابنية الحاوية على مواد أو أبخرة أو غازات قابلة للأشتعال يعمل بصورة جيدة فيجب ان يجرى الفحص بالمعاينة مرتين في السنة والفحص بالقياس للأستمرارية الكهربائية مرة كل سنة والفحص لقياس المقاومة الأرضية في نهاية فصل الربيع وفي نهاية فصل الخريف للعام الأول ثم مرة كل 4 أشهر للفترة اللاحقة .

يجب استعمال الأجهزة المصممة خصيصاً لقياس المقاومة في منظومة الوقاية من الصواعق والتي يجب ان يكون لها القابلية على قياس قيم للمقاومة تتراوح من صفر الى 10 اوم بدقة لاتقل عن 90% أما الأجهزة المستعملة في قياس مقاومة الربط فيجب ان تكون قادرة على قياس قيم تتراوح من صفر الى 1 اوم بدقة لاتقل عن 90 % ايضاً .

3-4/9 الصيانة

رغم ان تصاميم منظومات الوقاية من الصواعق تأخذ بالأعتبار وجود الحماية من التآكل واختيار احجام ومقاطع الاجزاء بما يناسب منع التلف بتأثير الصواعق الا ان العديد من هذه الاجزاء لها قابلية ان تفقد من فعاليتها عبر السنين. لذا يكون من المهم اجراء اعمال الصيانة لهذه المنظومات للحفاظ على خواصها الفيزيائية والكهربائية على وفق متطلبات التصميم .

منهاج الصيانة الدورية يجب ان يحدد لكل منظومة وتعتمد تكرارية عملية الصيانة على مايلي :

1-التلف المتسبب عن الظروف الجوية

2- تكرار التلف الناتج من ضربات الصعق

3- مستوى الحماية المطلوب

إن برنامج الصيانة لمنظومات الوقاية من الصواعق يجب أن يكون جزءاً من برنامج صيانة البناية التي تقوم المنظومة بحمايتها ،ويجب ان يحوي على فقرات لأبأس من تكرارها ترتب كقائمة فحص وتؤسس لطريقة صيانة محددة يجب اتباعها بصورة تكرارية ومنتظمة .

فهذا البرنامج يجب ان يتضمن جميع مايلي :

- 1 -تفتيش كل الموصلات و اجزاء المنظومة
- 2- شد كافة الملازم والوصلات
- 3- قياس مقاومة منظومة الوقاية من الصواعق ومعالجة اي قطع فيها
- 4- قياس مقاومة النهايات الأرضية ومعالجة اي مشكلة فيها
- 5- فحص او اختبار (او كلا الاجرائين) موانع الدفق الكهربائي لتعيين مدى فاعليتها بالمقارنة مع الأجهزة الجديدة
- 6- إعادة شد وإحكام تثبيت الاجزاء والتوصيلات وبحسب متطلبات أجزاء المنظومة
- 7- اجراء الفحص والاختبار للمنظومات التي تم في ابنيها اجراء تحويلات او اضافات مع التأكد من عملية ربط اي إضافات للمنظومة الأصلية .

3-5/9 السجلات

يجب الاحتفاظ بالسجلات التالية في الموقع المجهز بنظام مانعة الصواعق :

- 1.مخططات دقيقة توضح طبيعة وابعاد ومواد وموقع كل اجزاء المنظومة
- 2.طبيعة التربة واي تغيرات أحدثت فيها خلال التأريض
- 3.نوع وموقع الأقطاب الأرضية بما فيها الأقطاب المرجعية
- 4.حالة ونتائج الفحص الدوري
- 5.اي اضافة او تحويل أجري على المنظومة
- 6.اجراءات وجداول الصيانة .
- 7.اسم الشخص المسؤول عن المنظومة وعن الحفاظ عليها. كما يجب وجود سجلات كاملة بكل طرائق الصيانة ومواعيدها. ويجب ان تحوي هذه السجلات على اجراءات التصحيح والصيانة المتخذة او التي يجب اتخاذها مثل تعذر فحص بعض الاجزاء من المنظومة بسبب اعمال اضافية في الموقع .

كما تضم هذه السجلات بيان الوضع الميكانيكي للتوصيلات والوصلات والروابط والأقطاب الأرضية وبضمنها القطب المرجعي كما يجب أن تحوي السجلات على وثائق واستمارات الفحص التي يجب ان تبين مايلي :

1.الحالة العامة للنهايات الهوائية والموصلات والاجزاء الأخرى

2.الحالة العامة لأجراءات منع التأكسد والتآكل.

3. تأمين مثبتات الموصلات واجزاء الربط .

4. فحوص المقاومة الأرضية لأجزاء منظومة النهايات الأرضية وللمنظومة.

5. اي انحرافات او تغييرات عن متطلبات هذه المدونة. إن مثل هذه السجلات ستكون عوناً لتقييم اجزاء المنظومة وطريقة نصبها بالاضافة الى إمكانية استعمال هذه السجلات كأساس في عملية تقييم طرائق الصيانة والى تحديث هذه الطرائق.

مراجع الباب الثالث

- [1]. Fursc, "*A Guide to BS EN 62306*" (2006)
- [2]. BS 6651, "*Code of practice for protection of structures against lightning*" (2002).
- [3]. IEEE, "*How to protect your house from lightning*" TK3248 H685" (2005).
- [4]. BS EN62305-2, "*Physical damage to structures and life hazard* ", (2006).
- [5]. NFPA780, "*Standard for the installation of lightning protection systems*", (2004 Edition).
- [6]. SBC, "*Chapter 802-Protection against lightning*", (2007).

الملحق (أ)

الحسابات النموذجية لمقاومة التأسيس لأنواع مختلفة من أقطاب التأسيس (قضيب ، أنبوب ، شريط معدني)

المثال (1- أ) حساب مقاومة التأسيس لقضيب منفرد :

لحساب مقاومة التأسيس لقضيب منفرد تستعمل المعادلة التالية (الحقل الثاني من الجدول (2-3/2) ص 14/2)

$$R = \frac{\rho}{2\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} - 1 \right)$$

حيث أن :

R مقاومة القضيب أو الأنبوب الواحد (اوم) .

L طول القضيب بالمتر .

a نصف قطر القضيب أو الأنبوب بالمتر .

ρ مقاومة التربة (اوم - متر) .

فإذا كان على سبيل المثال :

$$L = 3m$$

$$a = 0.0125m$$

$$\rho = 10\Omega.m$$

$$\frac{\rho}{2\pi L} = \frac{10}{2 * 3.1416 * 3} = \frac{10}{18.85} = 0.53$$

$$\left(\ln \frac{4L}{a} - 1 \right) = \left(\ln \frac{4 * 3}{0.0125} - 1 \right) = (6.8669 - 1) = 5.867$$

$$R = 0.53 * 5.867 = 3.11\Omega$$

اذن

المثال (2- أ) حسابات المقاومة الأرضية المكافئة لمجموعة من قضبان التأسيس المغروزة على نسق خط مستقيم

يمكن تطبيق المعادلة (2-3/3) ص 15/2

$$Rn = R \left[\frac{1 + \lambda \alpha}{n} \right]$$

حيث ان :

R مقاومة القطب المنفرد (المعزول) بالاووم.

s المسافة البينية بين الأقطاب بالمترا .

ρ مقاومة التربة بالـ (اووم.مترا)

n عدد الأقطاب .

λ عامل يمكن الحصول عليه من الجدولين (2-3/3) و (2-4/3) ص 17/2. والعامل (α)

يحسب من المعادلة (2-4/3) ص 15/2:-

$$\alpha = \left[\frac{\rho}{2\pi R s} \right]$$

ومن المثال السابق تبين أن المقاومة الأرضية المحسوبة لقضيب منفرد طوله $L = 3m$ ونصف

قطره $a = 0.0125m$ مغروز في موقع أرضي مقاومته $\rho = 10\Omega m$ تساوي $R = 3.11\Omega$

المطلوب حساب المقاومة الأرضية المكافئة عند غرس عدد 8 قضبان تأريض مماثلة لقضيب التأسيس السابق في نفس الموقع الأرضي مرتبة على نسق خط مستقيم وبمسافة بينية $s = 4m$ بين قضيب وآخر.

(من المثال السابق) $R = 3.11\Omega$

$$\rho = 10\Omega m$$

$$\lambda = 3.39$$

(من الجدول (2-3/3) ص 17/2)

$$s = 4m$$

$$\alpha = \left[\frac{\rho}{2\pi R s} \right] = \left[\frac{10}{2 * 3.1416 * 3.11 * 4} \right] = \left[\frac{10}{78.163} \right] = 0.128$$

اذن المقاومة الأرضية المكافئة لمجموعة القضبان Rn

$$Rn = 3.11 \left(\frac{1 + (3.39 * 0.128)}{8} \right) = 3.11 \left(\frac{1.434}{8} \right) = 3.11 * 0.179 = 0.557\Omega$$

المثال (3-أ) حسابات المقاومة الأرضية المكافئة لمجموعة من قضبان التأسيس المغروزة على نسق محيط مربع

تستعمل المعادلات السابقة المذكورة في المثال (2-أ) السابق

المطلوب حساب المقاومة الأرضية المكافئة عند غرز عدد 8 قضبان تأريض مماثلة لقضيب التأسيس المذكور في المثال (1-أ) في نفس الموقع الأرضي مرتبة على نسق محيط مربع وبمسافة بينية $s = 4m$ بين قضيب وآخر (عدد القضبان المغروزة في كل ضلع عدد 3).

$$R = 3.11\Omega$$

$$\rho = 10\Omega.m$$

(من المثال (1-أ))

(من جدول (2-4/3) في الفصل الثالث (ص 17/2))

$$\lambda = 4.51$$

$$s = 4m$$

$$\alpha = 0.128$$

(من المثال (2-أ))

إن المقاومة الأرضية المكافئة لمجموعة القضبان Rn

$$Rn = 3.11 \left(\frac{1 + (4.51 * 0.128)}{3} \right) = 3.11 \left(\frac{1.705}{3} \right) = 3.11 * 0.568 = 1.767\Omega$$

المثال (4-أ) حسابات المقاومة الأرضية لقطب تأريض على شكل شريط معدني مدفون افقيا في الارض.

يمكن تطبيق المعادلة المذكورة في الحقل الثاني عشر من الجدول (2-3/2) في الفصل الثالث (ص14/2)

$$R = \frac{\rho}{4\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} + \ln \frac{a^2 - \pi ab}{2(a+b)^2} + \ln \frac{4L}{s} - 1 + \frac{s}{2L} - \frac{s^2}{16L^2} + \frac{s^4}{512L^4} \right)$$

حيث ان :

$2L$ طول الشريط المعدني بالمتر.

a, b أبعاد مقطع الشريط بالمتر ($b < \frac{a}{8}$).

$\frac{s}{2}$ عمق الدفن للشريط بالمتر.

ρ مقاومة التربة (اوم.متر)

على سبيل المثال لحساب المقاومة الأرضية لقطب تأريض على شكل شريط معدني أبعاده (35 ملم و 3 ملم) وطوله 60 مترا" مدفون على عمق 0.6 متر في موقع ارضي مقاومة تربته 110 اوم . متر

$$L = 30m$$

$$a = 0.035m, b = 0.003m$$

$$\rho = 110\Omega.m$$

$$s = 1.2m$$

$$R = \frac{\rho}{4\pi L} \left(\ln \frac{4L}{a} + \ln \frac{a^2 - \pi ab}{2(a+b)^2} + \ln \frac{4L}{s} - 1 + \frac{s}{2L} - \frac{s^2}{16L^2} + \frac{s^4}{512L^4} \right)$$

$$R = \frac{110}{4 * 3.1416 * 30} \left(\ln \frac{4 * 30}{0.035} + \ln \frac{0.035^2 - 3.1416 * 0.035 * 0.003}{2(0.035 + 0.003)^2} + \ln \frac{4 * 30}{1.2} - 1 + \frac{1.2}{2 * 30} - \frac{1.2^2}{16 * 30^2} + \frac{1.2^4}{512 * 30^4} \right)$$

$$R = 0.292 \left(\begin{array}{l} 8.14 - 1.177 + 4.605 - 1 + \\ 0.02 - 0.0001 + 0.000000005 \end{array} \right)$$

$$R = 3.9\Omega$$

الآوتوماتيكي للطاقة المجهزة في أنظمة التأريض (TT) [5].

المثال (5- أ) القياسات التي تم إجراؤها على منظومة التأريض للدائرة الكهربائية لبنانية معينة أظهرت ان المقاومة الكلية للدائرة الى الارض 1.1 اوم

المطلوب: اختيار جهاز حماية الدائرة من التيار الزائد اذا علمنا ان فولتية التماس يجب ان لا تتجاوز 50 فولت وذلك لضمان متطلبات السلامة.

ان قيمة التيار المقنن للفاصم شبه المغلق (semi enclosed fuse) المستعمل كجهاز حماية:

$$I_a = V_t / R_A = 50 / 1.1 = 45.5 \text{ A}$$

من منحنيات خصائص الزمن مع التيار للفواصم شبه المغلقة المبينة في الشكل (1-أ)

- يتم اختيار فاصم مقننه 15 امبير والذي يستغرق فترة زمنية (5) ثوانٍ لفصل الدائرة الكهربائية (وعادة يفضل هذا الاختيار اذا كانت المعدة ثابتة)
- يتم اختيار فاصم مقننه 5 امبير والذي يستغرق فترة زمنية (1.0 ثانية) لفصل الدائرة (ويفضل هذا الاختيار اذا كانت الدائرة تغذي جهازاً " كهربائياً" محمولاً" يدوياً بحيث ان احتمالية حدوث التماس غير المباشر عالية جداً)

المثال (6- أ) اختيار نوعية جهاز حماية ضد التماس غير المباشر للاجزاء المعدنية المكشوفة للمعدة (الحمل الكهربائي)

المعطيات:

جهاز حماية التيار الزائد (قاطع دورة أوتوماتيكي MCB) تياره المقنن 125 أمبير ، خصائص الزمن مع التيار لهذا القاطع تشير الى انه يستغرق هذا القاطع 5 ثوانٍ كي يفصل الدائرة الكهربائية اذا كان تيار العطل 750 أمبير .

فولتية التماس المتواصل المسوح بها: 50 فولت

المطلوب: تحديد صلاحية هذا الجهاز للحماية

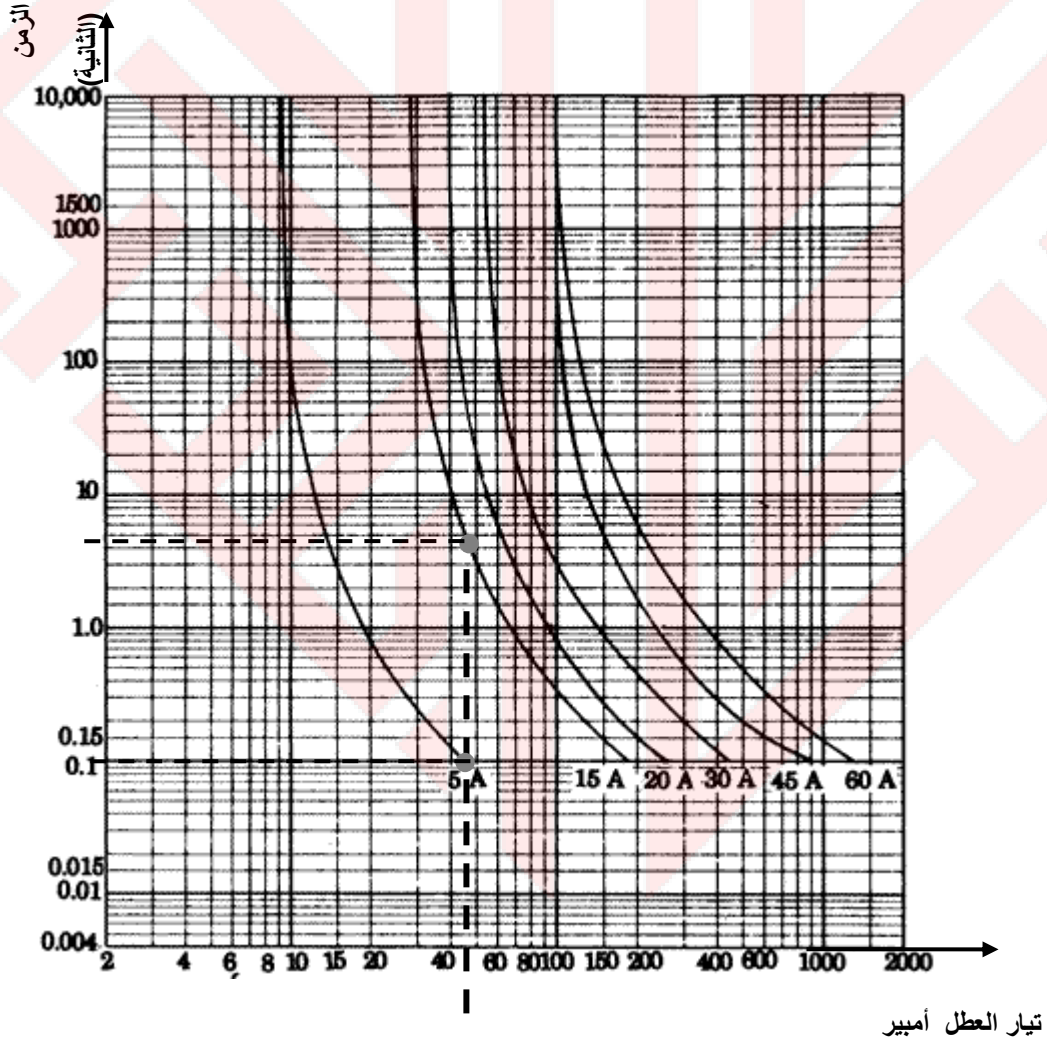
$$R_A \leq V_t / I_a = 50 / 750 = 0.06 \Omega$$

لغرض الحماية من التماس المباشر يجب تصميم منظومة تأريض (وتشمل موصلات الحماية وموصل التأريض والقطب الأرضي) بحيث المقاومة الأرضية الكلية لا تتجاوز 0.06 أوم وهذه القيمة من الصعوبة الوصول إليها.

في هذه الحالة يتم اللجوء الى جهاز حماية تيار التسريب ELCB والذي يعمل بمقتن 0.03 أمبير وفي هذه الحالة يتم حساب المقاومة الأرضية

$$R_A \leq V_t / I_a = 50 / 0.03 = 1666.6 \Omega$$

ويمكن بسهولة تصميم منظومة التأريض بحيث تكون مقاومتها أقل من القيمة أعلاه



الشكل أ- 1 : خصائص الزمن مع التيار للفواصل شبه المغلقة على وفق القياسات البريطانية BS 3036.

الملحق (ب)

المثال (1-ب)

عمارة سكنية في بغداد مكونة من 6 طوابق بارتفاع يبلغ 22م وبمساحة 20*30م. سطح البناية مستوٍ ويحوي على غرف خدمة (سلاالم+مصاعد+تكييف) بمساحة 5*10م تقع في أجد جوانب السطح وبارتفاع 3م كما مبين في الشكل (1-ب). البناية في منطقة منبسطة ومحاطة بأبنية اقل منها ارتفاعا بما لايتجاوز 4.5م. البناء من الخرسانة المسلحة والطابوق والسطح مبلط بالشتاير. المطلوب اتخاذ قرار ان كانت البناية بحاجة الى منظومة وقاية من الصواعق

خطوات الحسابات

1- إيجاد مساحة التجميع (مس)

تحسب مساحة التجميع بمد طول وعرض المبنى أفقيا بنسبة 1:1 من ارتفاع المبنى كما مبين في الشكل (1-ب) وتشكل أركان المسقط الممتد أرباع دوائر بنصف قطر يساوي ارتفاع البناية. وبسبب وجود غرف الخدمة وارتفاعها المضاف إلى ارتفاع البناية تنتج المساحة المبينة في الشكل (1-ب) وتم رسمها و حسابها باستعمال برنامج (Auto CAD).

$$\text{مس} = 4409.04 \text{ م}^2$$

2- حساب كثافة ضربات الصعق (ك)

من الخارطة العالمية لتوزيع أيام العواصف الرعدية ولمنطقة بغداد، فهذه تكون بحدود 12يوم/السنة الكثافة (ك) = $0.1 * 12 = 1.2$ نسبة ضربة ساعة/كم²

3- حساب العوامل المؤثرة

تحسب هذه العوامل من الجداول (3-1/2) ولغاية (3-5/2) (ص 11/3-ص 13/3) لنوع هذه البناية وكالتالي:

عامل استخدام المبنى = 1.2

عامل نوع البناية = 0.4

عامل محتوى البناية = 0.3

عامل محيط (عزل) البناية = 2

عامل طوبوغرافية المنطقة = 0.3

4- حساب عامل الخطورة الكلي (P)

يحسب العامل الكلي للخطورة من حاصل ضرب الفقرات الثلاث المذكورة آنفاً

$$P = 1.2 * 4409.04 * 10^{-6} * 1.2 * 0.4 * 0.3 * 2 * 0.3$$

$$= 45.7 * 10^{-5}$$

وهذا اكبر من احتمالية الخطورة المقبولة لهذا النوع من المباني الاعتيادية البالغة 10⁻⁵ لذا تحتاج هذه البناية الى منظومة وقاية من الصواعق

المثال(2)

بناية من الخرسانة المسلحة والطابوق مقامة في جنوب العراق بمساحة 10م*15م وارتفاعها 7م. سطحها مستوي يحوي غرفة بابعد 6م*4م يرتفع سطحها المستوي 10م عن سطح الارض كما مبين في الشكل(ب-2). السطح مبلط بالشتايكر والبناية معزولة عن باقي الابنية وتحتوي مواد خطرة قابلة للاشتعال وتقع في منطقة مستوية.

المطلوب اتخاذ قرار ان كانت البناية بحاجة الى منظومة وقاية من الصواعق.

خطوات الحسابات

1-ايجاد مساحة التجميع(مس)

تحسب مساحة التجميع بمد طول وعرض المبنى افقيا بنسبة 1:3 من ارتفاع المبنى لكونها تحتوي على مواد خطرة وتشكل اركان المسقط الممتد ارباع دوائر بنصف قطر يساوي ثلاثة اضعاف ارتفاع البناية. كما مبين في الشكل (ب-2)

وبسبب وجود الغرفة على السطح تنتج المساحة المركبة المبينة في الشكل (ب-2) وتم رسمها و حسابها بلاستعانة ببرنامج (Auto CAD).

$$\text{مس} = 3532.68 \text{ م}^2$$

2-حساب كثافة ضربات الصعق(ك)

من الخارطة العالمية لتوزيع ايام العواصف الرعدية وللمنطقة الجنوبية من العراق، فهذه تكون بحدود 10يوم/السنة

$$\text{الكثافة(ك)} = 0.1 * 10 = 1 \text{ نسبة ضربة صاعقة/كم}^2$$

3-حساب العوامل المؤثرة

تحسب هذه العوامل من الجداول (3-1/2) ولغاية(3-5/2) (ص 11/3-ص 13/3) لنوع هذه البناية وكالتالي:

$$\text{عامل استعمال المبنى} = 1$$

$$\text{عامل نوع البناية} = 0.4$$

$$\text{عامل محتوى البناية} = 1.3$$

$$\text{عامل محيط(عزل) البناية} = 2$$

$$\text{عامل طوبوغرافية المنطقة} = 0.3$$

$$\text{4-حساب عامل الخطورة الكلي(P)}$$

يحسب العامل الكلي للخطورة من حاصل ضرب الفقرات الثلاث المذكورة آنفا"

$$P = 3532.68 * 1 * 10^{-6} * 0.4 * 1.3 * 2 * 0.3$$

$$= 11.022 * 10^{-4}$$

وهذا اكبر من احتمالية الخطورة المقبولة لهذا النوع من المباني الاعتيادية البالغة 10⁻⁴ لذا تحتاج هذه البناية الى منظومة وقاية من الصواعق.

المثال (3 - ب)

بناية تجارية متعددة الطوابق ،الطابق الأرضي تشغله محال تجارية امامها مساحة ممشى وعرض منتجات ويمتد الطابق الأول فوق هذه الممشى بعرض 4م وطول 60م. على الطول هناك خمسة موصلات نازلة تتبع الجدار الخارجي للبنية كما موضح في الشكل (3-11/5) (ص 49/3) وبطول 8.5م. ارتفاع الممشى عن مستوى الأرض الى اسفل الشرفة التي يكونها امتداد الطابق الأول 4.5م.

المطلوب دراسة امكانية توفير حماية من الصعق نتيجة ضربة صاعقة للأشخاص في الممشى بفعالية لا تقل عن 98%

خطوات الحسابات

1-لحساب اقل مسافة (d) للتفريغ الجانبي بين سطح الشرفة واعلى نقطة في جسم الأشخاص المستخدمين للممشى،تستعمل المعادلة 3-1/5(ص46/3)

$$d = k_i \frac{kc}{km} L$$

$$k_i = 0.1 \text{ من الجدول 3-1/5}$$

$$kc = 0.44 \text{ (لأكثر من 3 موصلات نازلة)}$$

$$km = 1 \text{ (وسط التفريغ هو الهواء)}$$

$$L = 8.5 \text{ م (اقصى طول لمسار الموصل النازل من نقطة التأريض الى نقطة التقارب اي (4.5+4م)}$$

$$d = 0.374 = 8.5 \times 0.44 \times 0.1$$

وباعتبار ان اقصى ارتفاع لنهاية يد مرفوعة من قبل اطول الأشخاص لا تتعدى 2.5م فيكون الارتفاع الأدنى المطلوب للسقف فوق الممشى

$$2.874 = 0.374 + 2.5$$

اذن يكون ارتفاع السقف فوق الممشى البالغ 4.5م أمنا في كل الأحوال.

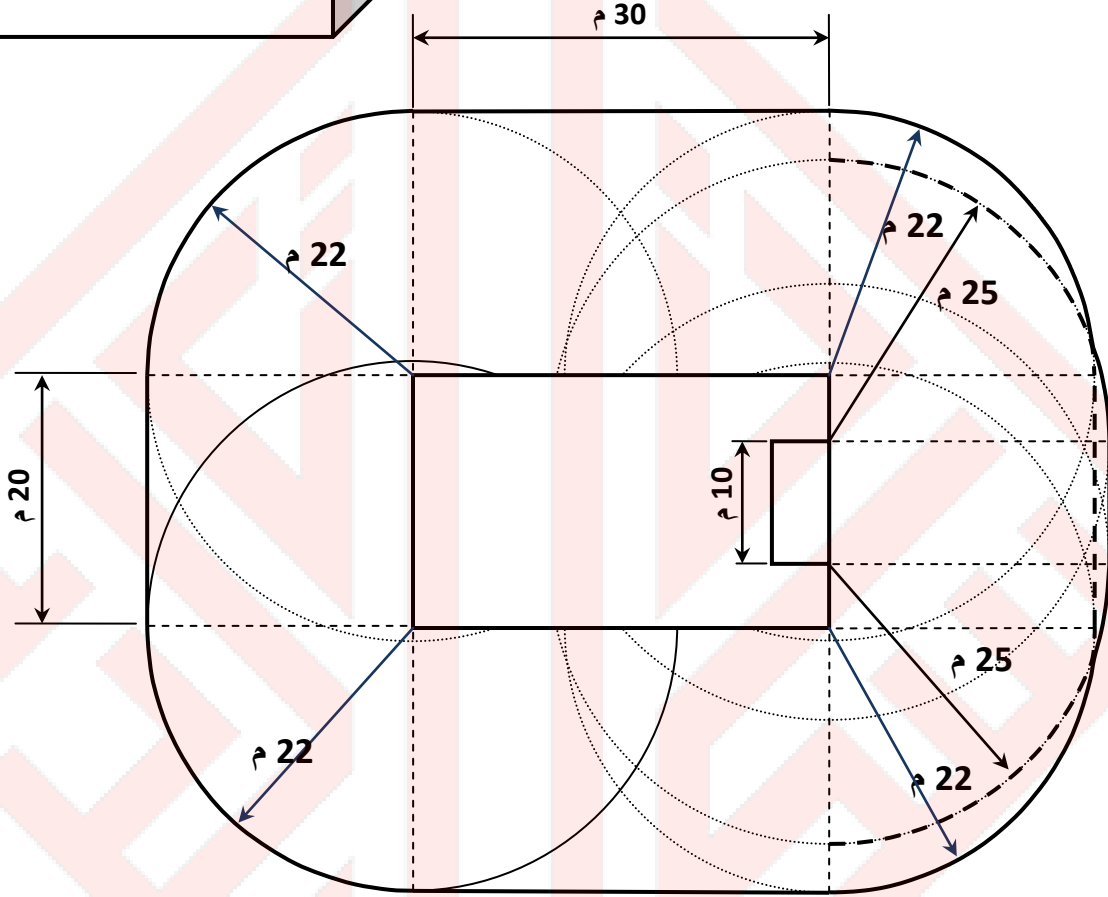
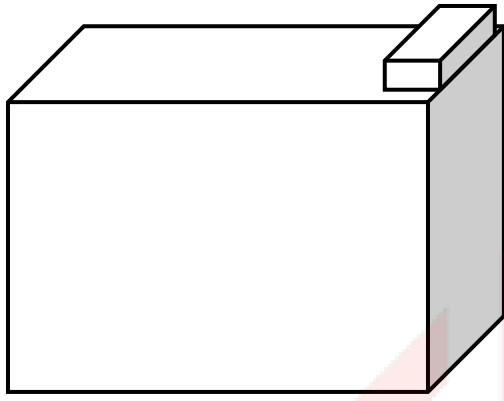
لحساب العرض (الامتداد) الأقصى للشرفة (معادلة 3-2/5 ص 47/3)

$$W = 15(0.9h - 2.5)$$

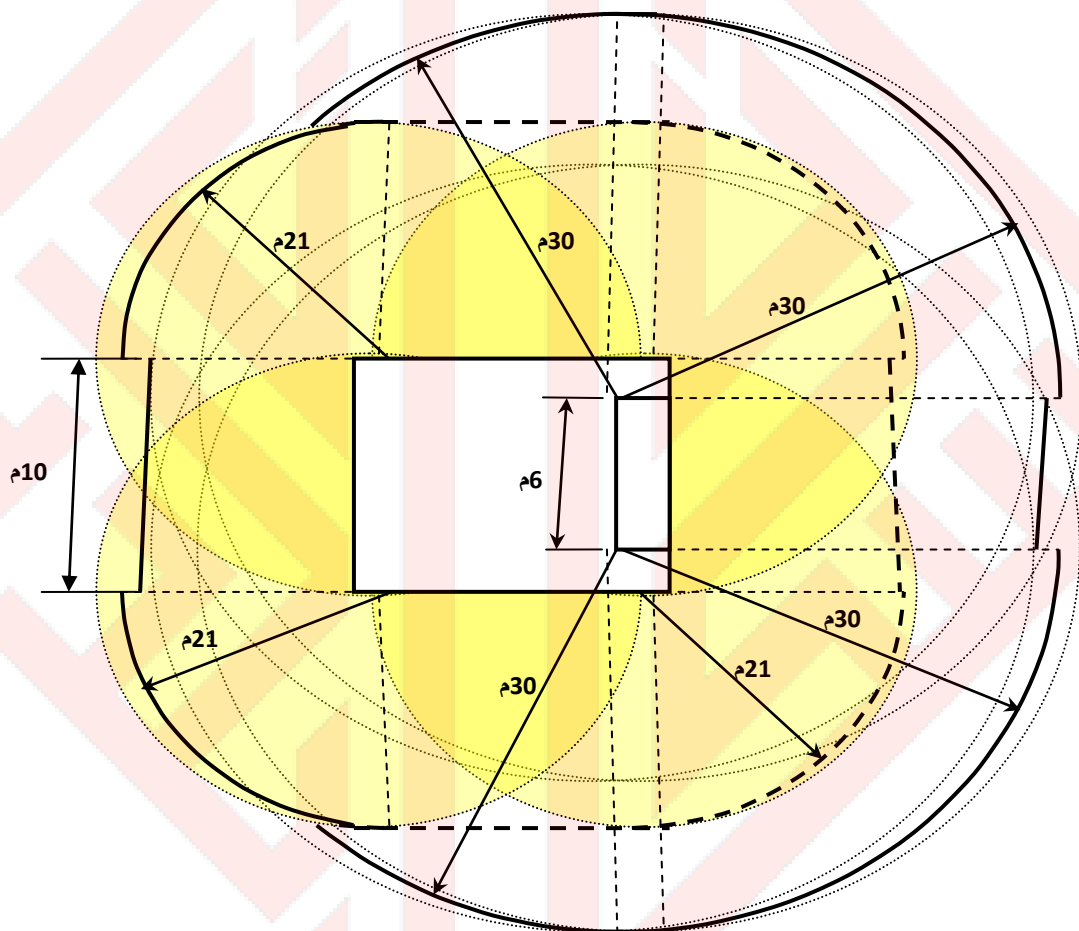
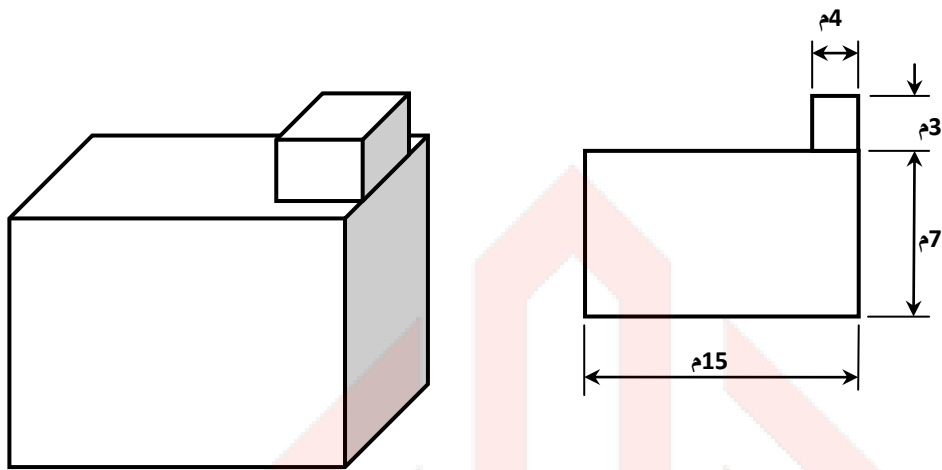
$$W = 15(0.9 \times 4.5 - 2.5)$$

$$W = 23.25 \text{ m}$$

اذن يكون عرض (امتداد) سقف الشرفة الذي يكونه امتداد الطابق الأول فوق الممشى البالغ 4م أمنا جدا.



الشكل ب-1: مساحة التجميع لبناية اعتيادية.



الشكل ب-2: مساحة التجميع لبناية حاوية لمواد خطرة المثل (2 - ب)





الهيئة العامة للمباني

مشروع المدونات و المواصفات العراقية

www.codat.imariskn.gov.iq

E.mail:moch.codat@codat.imariskn.gov.iq

moch.codat@yahoo.com

moch.codat@gmail.com