


	<p>ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA – UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02</p>		
<p>Código Documento:</p>	<p>PROYECTO I.E. LA MERCED</p>	<p>Rev. 0</p>	<p>Pág. 1 de 31</p>



PROYECTO REDES ELÉCTRICAS

INSTITUCION EDUCATIVA LA MERCED
CALI - VALLE

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 2 de 31



Comentado Por:			
No.	Nombre	Cargo	Firma
1			
RUBAU CONSTRUCCIONES			

Rev.	Fecha	Descripción de revisión	Elaboró	Revisó	Aprobó
0	20/11/2016	Emitido para información del cliente	Gustavo Arboleda C.		
B1		Emitido para comentarios del cliente			
A1		Emitido para revisión interna			
Liberó					

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 3 de 31

CONTENIDO

<u>1.</u>	<u>NORMATIVIDAD APLICADA</u>	4
<u>2.</u>	<u>DESCRIPCIÓN DEL PROYECTO ELÉCTRICO</u>	4
<u>3.</u>	<u>CUADROS DE CARGA INICIALES Y FUTURAS</u>	4
<u>3.1</u>	<u>CUADROS DE CARGA</u>	4
<u>3.1.1.</u>	<u>CUADROS DE CARGA INICIALES</u>	4
<u>3.1.2.</u>	<u>CUADROS DE CARGA FUTUROS</u>	5
<u>4.</u>	<u>CALCULO DE REGULACIÓN</u>	5
<u>5.</u>	<u>CALCULO DE PÉRDIDAS</u>	5
<u>6.</u>	<u>ANÁLISIS DE RIESGOS DE ORIGEN ELÉCTRICO Y MEDIDAS PARA MITIGARLO</u>	5
<u>7.</u>	<u>ANÁLISIS DEL NIVEL DE TENSIÓN REQUERIDO</u>	6
<u>8.</u>	<u>CALCULO DE CAMPOS ELECTROMAGNÉTICOS</u>	6
<u>9.</u>	<u>CALCULO ECONÓMICO DE CONDUCTORES</u>	6
<u>10.</u>	<u>VERIFICACIÓN DE CONDUCTORES</u>	8
<u>10.1.</u>	<u>EN ALIMENTADORES</u>	8
<u>10.1.1.</u>	<u>CONDUCTORES DE FASE</u>	8
<u>10.1.2.</u>	<u>CONDUCTORES DE NEUTRO</u>	15
<u>10.1.3.</u>	<u>CONDUCTORES DE TIERRA</u>	15
<u>10.1.3.1.</u>	<u>CONDUCTOR DEL ELECTRODO DE PUESTA A TIERRA</u>	15
<u>10.1.3.2.</u>	<u>CONDUCTORES DE PUESTA A TIERRA DE LOS EQUIPOS</u>	15
<u>11.</u>	<u>CÁLCULO MECÁNICO DE ESTRUCTURAS</u>	15
<u>12.</u>	<u>CALCULO DE CANALIZACIONES</u>	16
<u>12.1.</u>	<u>CALCULO EN ALIMENTADORES Y RAMALES</u>	¡ERROR! MARCADOR NO DEFINIDO.
<u>13.</u>	<u>PÉRDIDAS DE ENERGÍA</u>	19
<u>13.1.</u>	<u>EN ALIMENTADORES</u>	19
<u>14.</u>	<u>CALCULO DE REGULACIÓN</u>	19
<u>14.1.</u>	<u>CALCULO DE REGULACIÓN ALIMENTADORES Y RAMALES</u>	19
<u>15.</u>	<u>COORDINACIÓN DE PROTECCIONES</u>	20
<u>16.</u>	<u>CLASIFICACIÓN DE ÁREAS</u>	29
<u>17.</u>	<u>DISTANCIAS DE SEGURIDAD REQUERIDA</u>	29
<u>18.</u>	<u>DESVIACIÓN DE LA NTC 2050</u>	307
<u>19.</u>	<u>ANÁLISIS DEL NIVEL DE RIESGO POR RAYOS</u>	28

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 4 de 31

1. Normatividad Aplicada

NTC 2050
 RETIE
 NTC4550
 NTC 4595
 RETILAP

2. Descripción Del Proyecto Eléctrico

La institución educativa cuenta con una acometida aérea por baja tensión para la institución, con un medidor de energía trifásico, un tablero de distribución de 30 circuitos, lo cual no es suficiente para atender la demanda existente más la proyectada, por consiguiente se requiere de un transformador de energía de 75 KVA. Se debe instalar grupo de medida y TGA.

En cuanto a la carga tenemos el siguiente análisis:

La carga existente instalada es de 21.79 KVA.

La carga instalada proyectada aproximada es de 53.83KVA.

Por lo cual se debe proyectar un transformador de 75 KVA.



3. Análisis y Cuadros de Carga iniciales y futuras.

3.1. Cuadros de Carga

3.1.1. Cuadros de Carga Iniciales

Para el análisis de cargas iniciales se solicitó a la institución educativa el suministro de planos eléctricos con cuadros de cargas, al no poseer esa información la institución, se procedió a realizar levantamiento de las cargas existentes.

Donde se concluye que la carga máxima existente instalada es de 21.79 KVA.

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 5 de 31

3.1.2. Cuadros de Carga Futuros

El proyecto nuevo contempla los siguientes tableros futuros:

- Tablero TGA principal para toda la institución educativa.
- Tablero de distribución para el edificio nuevo.
- Tableros Piso 1, Piso 2, Piso3.
- Tablero Regulado, alimentado por UPS de 10 KVA trifásica.
- Tablero de Emergencia.
- Tablero de Bombas.
- Tablero de Cocina.

Se detallan los cuadros de cargas de tableros en anexo.

4. Calculo de Regulación



La regulación tanto para alimentadores como para ramales la presenta cada cuadro de cargas presentado en el anexo “Cuadro Cargas IE La Merced.xls”. Los valores límites para un alimentador y ramal fueron tomados de la NTC 20560 artículo 215-2 b) Nota 2. La carga de los circuitos ramales se asumió uniformemente distribuida por todo el circuito. La caída de tensión de los alimentadores de cada tablero se calculó tomando los valores y recomendaciones de la tabla 9 Nota 2 del capítulo 9 de la NTC 2050.

5. Calculo de Pérdidas

Las pérdidas de potencia se calcularon para cada alimentador de acuerdo a los valores de resistencia de cada cable presentados en la tabla 9 del capítulo 9 de la NTC 2050. Se anexa cálculos de pérdidas en potencia activa en cuadro de cargas (anexo # 1).

6. Análisis de Riesgos de Origen Eléctrico y medidas para Mitigarlo

De acuerdo al RETIE, todo proyecto debe de tener una evaluación de riesgo eléctrico y sus medidas para mitigarlo. En anexo # 2 se describen los eventos que se pueden presentar.

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 6 de 31

7. Análisis del nivel de tensión requerido

Los equipos que se conectarán en el proyecto funcionan a 120-208V. Por lo tanto el sistema de distribución será en nivel 1 de baja tensión.

8. Calculo de campos electromagnéticos

De acuerdo al artículo 14 del Retie los campos electromagnéticos de baja frecuencia (0 a 300 Hz) no producen efectos nocivos en los seres vivos. Adicionalmente el artículo 14.3 del mismo reglamento establece los valores límites de exposición a campos electromagnéticos para una exposición ocupacional de 8 horas al igual que para el público en general. En las zonas en donde se encuentra las instalaciones eléctricas del proyecto no se tiene una permanencia igual a ocho horas.



Finalmente basados en el artículo 14.4 se hace claridad que para los diseños de líneas y subestaciones con valores de tensión de nivel IV deben contemplar un análisis de campos electromagnéticos.

Dado que el proyecto tiene un punto de conexión en el nivel I de tensión se puede prescindir del cálculo de exposición a campos electromagnéticos.

9. Calculo económico de conductores

Cálculo económico de conductores de acometida Tablero distribución edificio nuevo:

Cálculo Económico de Conductore	Descripción	Unidad	Cantidad	Vr/Unit	Vr/Total
Equivalencia Cobre	3#4/0+1#4/0+1#2/0T Cobre	m	20	\$133.500	\$ 2.670.000
Equivalencia Aluminio	2x(3#1/0+1#1/0)+1#1/0T Aluminio	m	20	\$ 42.500	\$ 850.000

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 7 de 31

Análisis de Consumo Promedio Mensual:

Item	Descripción	Potencia (KW)	Uso Diario (Horas)	Consumo Promedio		Vr Unit. Aprox. KWH (\$) Oficial	Vr Parcial Aprox. KWH (\$)
				Diario (KWH)	Mensual (KWH)		
1	Tablero 1° Piso	5,1	0,5	3	51	\$ 437	\$ 22.182
2	Tablero 2° Piso	9,4	0,5	5	94	\$ 437	\$ 41.200
3	Tablero 3° Piso	7,7	0,5	4	77	\$ 437	\$ 33.562
4	Tablero Cocina	17,7	0,5	9	177	\$ 437	\$ 77.314
5	Tablero Regulado	9,0	0,5	5	90	\$ 437	\$ 39.330
6	Tablero Emergencia	5,0	0,5	2	50	\$ 437	\$ 21.632
TOTAL KWH MES					538		\$ 235.220

Análisis de Utilización Energía Solar con Paneles Solares:

Se incorporan criterios de bioclimática relacionados con la iluminación natural y artificial de bajo consumo energético y contaminación ambiental en áreas representativas de mayor uso, eficiencia del sistema. Se analiza un modelo de sostenibilidad de energía renovable basado en la luz solar, de tal manera que permita su implementación para la red de iluminación del proyecto, si así lo define el contratante. Se incluirá en las memorias de cálculo en el **Análisis de Utilización Energía Solar con Paneles Solares**.



Aprovechando las condiciones climáticas se puede hacer uso de paneles solares para el sistema de iluminación de la I.E.:

La Energía solar es un sistema de energía limpia, la cual se basa en la instalación de un sistema fotovoltaico con paneles solares enlazado a la red normal:

Se utiliza kit solar completo de los KW indicados, el cual incluye paneles Renogy 250 vatios solares, Enphase Microinverters, cables troncales, las tapas de terminación y el equipo de montaje que necesitará para configurar su sistema.

Para este análisis se propone una (1) alternativa:

Para servicio parcial, sólo del sistema de alumbrado por 16.36 KVA/ 14.73 KW:
5 unidad de Kit solar de 3 KW * \$ 5,700 US = \$ 28,500 US

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 8 de 31

De acuerdo a la tasa representativa TRM al día de hoy viernes 11 de Noviembre de 2016 por \$ 3.100, tenemos:

Valor aproximado de Implementación Sistema Paneles Solares para el alumbrado:

$$\$ 28,500 \text{ US} * \$ 3.100 = \$ 88, 350,000.$$

10. Verificación de conductores



10.1. En Alimentadores

10.1.1. Conductores de Fase

Los conductores se han seleccionado para soportar la corriente que generan las cargas respectivas. Las protecciones de los alimentadores y de los ramales se dimensionaron multiplicando el valor de la corriente demanda por 1.25 tal y como lo exigen los artículos 220-3 a) para los ramales y 220-10 b) para el caso de los alimentadores de la NTC 2050.



Los cuadros de carga presentados en el anexo “Cuadro de Cargas IE Julio Arce.xls” presentan el alimentador seleccionado para cada tablero y el calibre de los conductores de los circuitos ramales.

A continuación se presentan los cálculos para los diversos tableros de breakers, con cálculo de alimentador, protección, canalización y regulación de tensión:

 <p>Findeter Financiera del Desarrollo</p>	<p>ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02</p>		
<p>Código Documento: Fecha: 05-09-2016</p>	<p>PROYECTO I.E. LA MERCED</p>	<p>Rev. 0</p>	<p>Pág. 9 de 31</p>

Cálculos TGA Proyectado		
Carga Instalada TGA Proyectado :	77596	VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =	215,6	A
Longitud Alimentador =	20	m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#4/0)=	0,259	Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =	1,12	V
Vff = Vfn x 1,73	1,93	V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =	0,93	%
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#4/0+1#4/0+1#2T	
Cálculo Protección (Inom x 1,25):	269,6	A
	3x225A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #4/0:	238,09	
Cable Cu #2:	88,53	mm2
Área interior ducto 3" imc:	5114	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	20,35	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria imc:	3"	

Cálculos Tablero De Distribucion Proyectado		
Carga Instalada	53826	VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =	149,6	A
Longitud Alimentador =	85	m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#4/0)=	0,259	Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =	3,29	V
Vff = Vfn x 1,73	5,70	V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =	2,74	%
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#4/0+1#4/0+1#2T	
Cálculo Protección (Inom x 1,25):	187,0	A
	3x200A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #4/0:	238,09	
Cable Cu #2:	88,53	mm2
Área interior ducto 3" pvc:	5114	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	20,35	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	3"	



	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 10 de 31

Cálculos Tablero De Distribucion Existente		
Carga Instalada Tablero General De Distribucion :	23770	VA
Calculo Corriente = (S / (1,73*208) =	66,1	A
Longitud Alimentador =	40	m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#4)=	0,99	Ohmio-m
Vf = (Zef x L x I) =	4,53	V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =	2,18	%
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#4+1#4+1#6T	
Cálculo Protección (Inom x 1,25):	82,6	A
	3x70A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #4:	64,94	
Cable Cu #6:	48,70	mm2
Área interior ducto 1-1/2" pvc:	1534	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	20,11	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	1-1/2"	



Cálculos Tablero Bombas		
Carga Instalada:	2488	VA
Luego Carga Total=	2488	VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =	6,9	A
Longitud Alimentador =	7	m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#10)=	3,6	Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =	0,17	V
Vff = Vfn x 1,73	0,30	V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =	0,14	%
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#10+1#10+1#10T	
Cálculo Protección (Inom x 2,5):	17,3	A
	3x20A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #10:	19,54	mm2
Área interior ducto 3/4" emt:	428	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	22,83	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria Emt:	3/4"	

Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 11 de 31
--	-------------------------	--------	---------------

Cálculos Tablero Emergencia		
Carga Instalada:		4950 VA
Luego Carga Total=		4950 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =		13,8 A
Longitud Alimentador =		7 m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#10)=		3,6 Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =		0,35 V
Vff = Vfn x 1,73		0,60 V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =		0,29 %
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#10+1#10+1#10T	
Cálculo Protección (Inom x 2,5):	34,4	A
	3x20A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #10:	19,54	mm2
Área interior ducto 3/4" pvc:	439	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	22,26	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	3/4"	
Cálculos Tablero Cocina		
Carga Instalada:		17692 VA
Luego Carga Total=		17692 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =		49,2 A
Longitud Alimentador =		31 m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#6)=		1,52 Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =		2,32 V
Vff = Vfn x 1,73		4,01 V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =		1,93 %
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#6+1#6+1#8T	
Cálculo Protección (Inom x 1,25):	61,5	A
	3x60A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #6:	48,70	mm2
Cable Cu #8:	32,82	mm2
Área interior ducto 1 1/2" pvc:	1534	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	14,84	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	1 1/2"	

 <p>Findeter Financiera del Desarrollo</p>	<p>ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02</p>		
<p>Código Documento: Fecha: 05-09-2016</p>	<p>PROYECTO I.E. LA MERCED</p>	<p>Rev. 0</p>	<p>Pág. 12 de 31</p>



Cálculos Tablero 1ºPiso		
Carga Instalada:		5076 VA
Luego Carga Total=		5076 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =		14,1 A
Longitud Alimentador =		7 m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#10)=		3,6 Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =		0,36 V
Vff = Vfn x 1,73		0,61 V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =		0,30 %
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#10+1#10+1#10T	
Cálculo Protección (Inom x 2,5):	35,3	A
	3x20A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #10:	19,54	mm2
Área interior ducto 3/4" pvc:	439	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	22,26	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	3/4"	
Cálculos Tablero 2ºPiso		
Carga Instalada:		9428 VA
Luego Carga Total=		9428 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =		26,2 A
Longitud Alimentador =		12 m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#8)=		2,36 Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =		0,74 V
Vff = Vfn x 1,73		1,28 V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =		0,62 %
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#8+1#8+1#10T	
Cálculo Protección (Inom x 1,25):	32,8	A
	3x40A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #8:	32,82	
Cable Cu #10:	19,54	mm2
Área interior ducto 1" pvc:	724	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	20,83	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	1"	

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 13 de 31

Cálculos Tablero 3ºPiso		
Carga Instalada:		7680 VA
Luego Carga Total=		7680 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =		21,3 A
Longitud Alimentador =		15 m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#10)=		3,6 Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =		1,15 V
Vff = Vfn x 1,73		1,99 V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =		0,96 %
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#10+1#10+1#10T	
Cálculo Protección (Inom x 2,5):	53,4	A
	3x30A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #10:	19,54	mm2
Área interior ducto 3/4" pvc:	439	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	22,26	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	3/4"	
Cálculos Tablero Regulado		
Carga Instalada:		9000 VA
Luego Carga Total=		9000 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =		25,0 A
Longitud Alimentador =		7 m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#10)=		3,6 Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =		0,63 V
Vff = Vfn x 1,73		1,09 V
% Reg= (Vff/Vnom)x100 =		0,52 %
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#10+1#10+1#10T	
Cálculo Protección (Inom x 2,5):	62,5	A
	3x30A	
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #10:	19,54	mm2
Área interior ducto 3/4" pvc:	439	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	22,26	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ducteria pvc:	3/4"	

Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 14 de 31
--	-------------------------	--------	---------------

Cálculo PLANTA EMERGENCIA 63KW / 70KVA		
Tablero Emergencia =		3327,7 VA
Bomba Contra Incendio 10KVA, (6*Inominal)=		60000 VA
		63327,7 VA
Luego se proyecta una Planta de Emergencia de:		70KVA
Cálculos Planta Emergencia		
Carga Instalada:		70000 VA
Luego Carga Total=		70000 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) =		194,5 A
Cálculo Protección (Inom x 1,25):		243,2 A
		3x250A
Cálculos Tablero Bomba Contra Incendio		
Carga Instalada:		9950 VA
Luego Carga Total=		9950 VA
Calculo Corriente = (S / (208*1,73)) * 6 =		165,9 A
Longitud Alimentador =		20 m
Cálculo Regulación Tensión:		
Zef (#1/0) =		0,41 Ohmio-m
Vfn = (Zef x L x I) =		1,36 V
Vff = Vfn x 1,73		2,35 V
% Req= (Vff/Vnom)x100 =		1,13 %
Por ser menor al 3% Cumple.		
Luego el Alimentador:	3#1/0+1#8+1#2T	A
Cálculo Protección (Inom x 1,25):		3x180A, MAGNETICO
Cálculo Canalización para Alimentador:		
Área Ocupación Conductores en mm2		
Cable Cu #1/0:	142,06	mm2
Cable Cu #8:	32,82	mm3
Cable Cu #2:	88,53	mm2
Área interior ducto 3" IMC:	5114	mm2
% Ocupación Ducto (Á. Conduct./Á interior Ducto)x100 =	10,71	%
Cumple por ser menor o igual al 40%		
Ductería IMC:	3"	

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 15 de 31

10.1.2. Conductores de Neutro

De acuerdo al artículo 15.1 d) del RETIE los conductores del neutro en un sistema trifásico de instalación de uso final con cargas no lineales deben dimensionarse por lo menos al 173% de la corriente de fase. De esta manera se dimensionaron los conductores del neutro de los alimentadores de este proyecto. Cada cuadro de cargas presenta el neutro seleccionado.

10.1.3. Conductores de Tierra

10.1.3.1. Conductor del Electrodo de Puesta a Tierra



De acuerdo al artículo 15.3.2 del RETIE este conductor se debe seleccionar de acuerdo a la tabla 250-94 de la NTC 2050. Cada cuadro de cargas presenta el conductor de puesta a tierra que acompaña al alimentador.

10.1.3.2. Conductores de Puesta a Tierra de los Equipos

Los conductores de los ramales, conocidos también como conductores de puesta a tierra de los equipos, se seleccionaron según la tabla 250-95 de la NTC 2050.

11. Cálculo mecánico de estructuras

El sistema es subterráneo, por lo tanto no aplica este estudio.

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 16 de 31

12. Calculo de canalizaciones

Se debe calcular la fracción de ocupación de la ducteria conduit; dividiendo la sumatoria de las áreas de ocupación de los conductores entre el área interior de la ducteria.

- a) Según tabla No 1 del Capítulo 9 NTC2050, Porcentaje de la sección transversal en tubos conduit y tuberías, para el llenado de conductores:



Capitulo 9 Tablas y Ejemplos NTC2050 (pág. 915).

Tabla 1. Porcentaje de la sección transversal en tubos conduit y tuberías, para el llenado de conductores.			
Numero de conductores	1	2	Mas de 2
Todos los tipos de conductores	53%	31%	40%

Nota: Sin embargo, en determinadas condiciones se podrá ocupar una parte mayor o menor de los tubos conduit.

Tabla de Área interior mm² para Ducterías conduit:

Diámetro Nomin. Pulg.	Diámetro interior (m.m.)			Área Interior mm ²			Diámetro Exterior (m.m.)
	Metál. Pesada	Metáli. Liviana	P.V.C.	Pesada	Liviana	P.V.C.	
½	17.45	18.00	18.30	239	254	263	21.3
¾	22.78	23.34	23.63	408	428	439	26.7
1	28.65	28.95	30.36	645	658	724	33.4
1 ¼	37.38	38.76	38.60	1097	1180	1170	42.2
1 ½	42.62	44.95	44.20	1427	1587	1534	48.3
2	54.74	56.51	55.25	2353	2508	2397	60.3
2 ½	64.84			3301			72.6
3	80.69		82.54	5114		5351	88.4
4	105.18		107.34	8689		9049	113.7

	<p>ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02</p>		
<p>Código Documento: Fecha: 05-09-2016</p>	<p>PROYECTO I.E. LA MERCED</p>	<p>Rev. 0</p>	<p>Pág. 17 de 31</p>

**Tabla de Área ocupación Conductores en mm²:
Tabla de Diámetro Conductores en mm:**

Calibre AWG	Área ocupación mm ²		
	Desnudo	THW	THHN/THWN
14	2.08	12.74	6.82
12	3.31	15.56	9.36
10	5.26	19.54	14.95
8	8.37	32.82	26.01
6	17.42	48.70	35.98
4	27.10	64.94	58.57
2	43.23	88.53	82.48
1/0	70.32	142.06	132.39
2/0	88.39	167.81	158.48
3/0	111.61	199.51	190.57
4/0	141.29	238.09	230.13
MCM			
250	167.74	295.75	282.27
300	201.29	340.00	327.57
350	234.84	383.49	372.21
400	268.39	426.06	416.31
500	334.83	508.70	503.29





 <p>Findeter Financiera del Desarrollo</p>	<p>ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02</p>		
<p>Código Documento: Fecha: 05-09-2016</p>	<p>PROYECTO I.E. LA MERCED</p>	<p>Rev. 0</p>	<p>Pág. 18 de 31</p>

Tabla de Diámetro Conductores en mm:

1. Conductor			2. Aislamiento Espesor	3. Chaqueta Espesor	Resistencia DC a 20°C	Diámetro Exterior	Peso Total Aproximado	Capacidad de Corriente (*)
Calibre	No Hilos	Diámetro						
AWG/kcmil		mm	mm	mm	ohm/km	mm	Kg/Km	A
14	1	1,63	0,38	0,10	8,28	2,73	23,4	25
12	1	2,05	0,38	0,10	5,21	3,15	35,2	30
10	1	2,59	0,51	0,10	3,28	3,95	55,8	40
8	1	3,26	0,76	0,13	2,06	5,2	91,1	55
14	7	1,79	0,38	0,10	8,44	2,89	24,5	25
12	7	2,26	0,38	0,10	5,31	3,36	36,9	30
10	7	2,85	0,51	0,10	3,34	4,21	58,6	40
8	7	3,59	0,76	0,13	2,10	5,53	95,7	55
6	7	4,53	0,76	0,13	1,32	6,47	145	75
4	7	5,71	1,02	0,15	0,832	8,23	232	95
2	7	7,20	1,02	0,15	0,523	9,72	356	130
14	19	1,81	0,38	0,10	8,44	2,91	24,3	25
12	19	2,28	0,38	0,10	5,31	3,38	36,6	30
10	19	2,88	0,51	0,10	3,34	4,24	58,1	40
8	19	3,53	0,76	0,13	2,10	5,47	94,4	55
6	19	4,45	0,76	0,13	1,32	6,39	143	75
4	19	5,61	1,02	0,15	0,832	8,13	229	95
2	19	7,08	1,02	0,15	0,523	9,6	351	130
1	19	7,95	1,27	0,18	0,415	11,05	449	150

El cálculo de canalizaciones de alimentadores y ramales se realizó según el capítulo de la NTC 2050 asumiendo que todos los conductores son de la misma sección transversal, de esta manera se seleccionó el calibre más grueso para cada alimentador y ramal.

- El cálculo de canalizaciones en alimentadores está incluido en el ítem 10.

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 19 de 31

13. Pérdidas de Energía

13.1. En Alimentadores

Las pérdidas de potencia se calcularon para cada alimentador de acuerdo a los valores de resistencia de cada cable presentados en la tabla 9 del capítulo 9 de la NTC 2050. Está incluido el cálculo de las pérdidas en potencia activa en cada cuadro de cargas.



14. Calculo de Regulación

14.1. Calculo de Regulación alimentadores y ramales

La regulación tanto para alimentadores como para ramales la presenta cada cuadro de cargas presentado en el anexo "Cuadro de Cargas # 1 - IE La Merced.xls". Los valores límites para un alimentador y ramal fueron tomados de la NTC 20560 artículo 215-2 b) Nota 2. La carga de los circuitos ramales se asumió uniformemente distribuida por todo el circuito. La caída de tensión de los alimentadores de cada tableros se calculó tomando los valores y recomendaciones de la tabla 9 Nota 2 del capítulo 9 de la NTC 2050.

El cálculo de regulación para alimentadores está incluido en el ítem 10 de estas memorias de cálculo.

El cálculo de regulación para circuitos ramales está incluido en los cuadros de carga.

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 20 de 31

15. Coordinación de protecciones



En el siguiente informe se presentan los cálculos y curvas obtenidas como resultado de las simulaciones en el Software LSPS para cálculo de corrientes de cortocircuito en cada uno de los ramales y barrajes del sistema; además del estudio de coordinación de protecciones donde se evidencia de forma gráfica el comportamiento termomagnético de las curvas asociadas a los diferentes tipos de Interruptores ACB, MCCB y MCB de la marca LS de LG mediante el software LSPS de este fabricante; el cual se ha seleccionado como referencia para este informe.

El cálculo y coordinación de protecciones se encuentra dentro de las exigencias establecidas por RETIE 2013 en el artículo 10.1 literal m, como se evidencia a continuación:

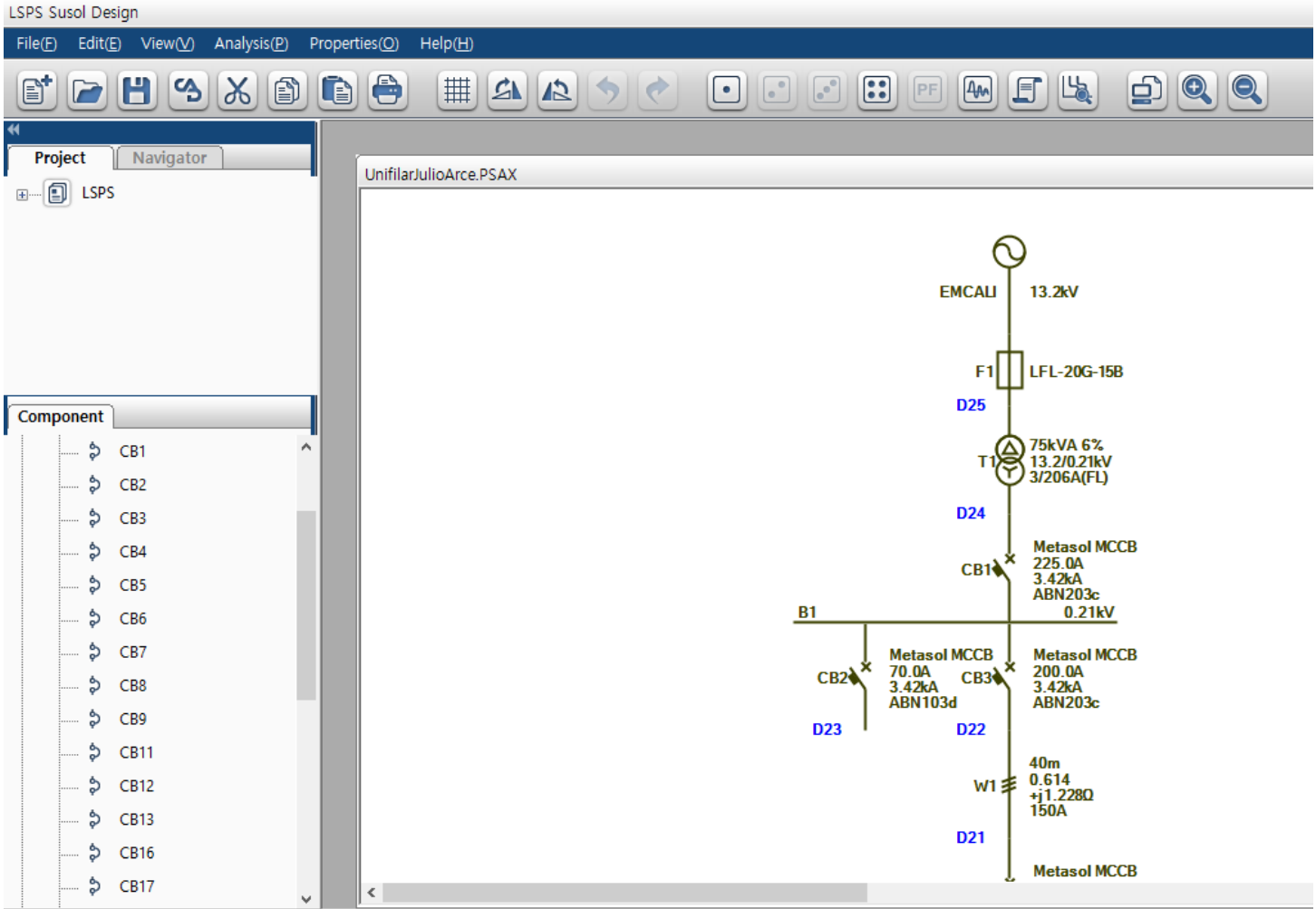
10.1 DISEÑO DE LAS INSTALACIONES ELÉCTRICAS

Toda instalación eléctrica a la que le aplique el RETIE, debe contar con un diseño realizado por un profesional o profesionales legalmente competentes para desarrollar esa actividad. El diseño podrá ser detallado o simplificado según el tipo de instalación.

- m. Cálculo y coordinación de protecciones contra sobrecorrientes. En baja tensión se permite la coordinación con las características de limitación de corriente de los dispositivos según **IEC 60947-2 Anexo A**.

	<p>ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02</p>		
<p>Código Documento: Fecha: 05-09-2016</p>	<p>PROYECTO I.E. LA MERCED</p>	<p>Rev. 0</p>	<p>Pág. 21 de 31</p>

SIMULACIÓN PARA CÁLCULO DE LOS NIVELES DE CORTOCIRCUITO:



Código Documento:

PROYECTO I.E. LA MERCED

Rev. 0

Pág. 22 de 31

Fecha: 05-09-2016

LSPS Susol Design

File(E) Edit(E) View(V) Analysis(P) Properties(O) Help(H)

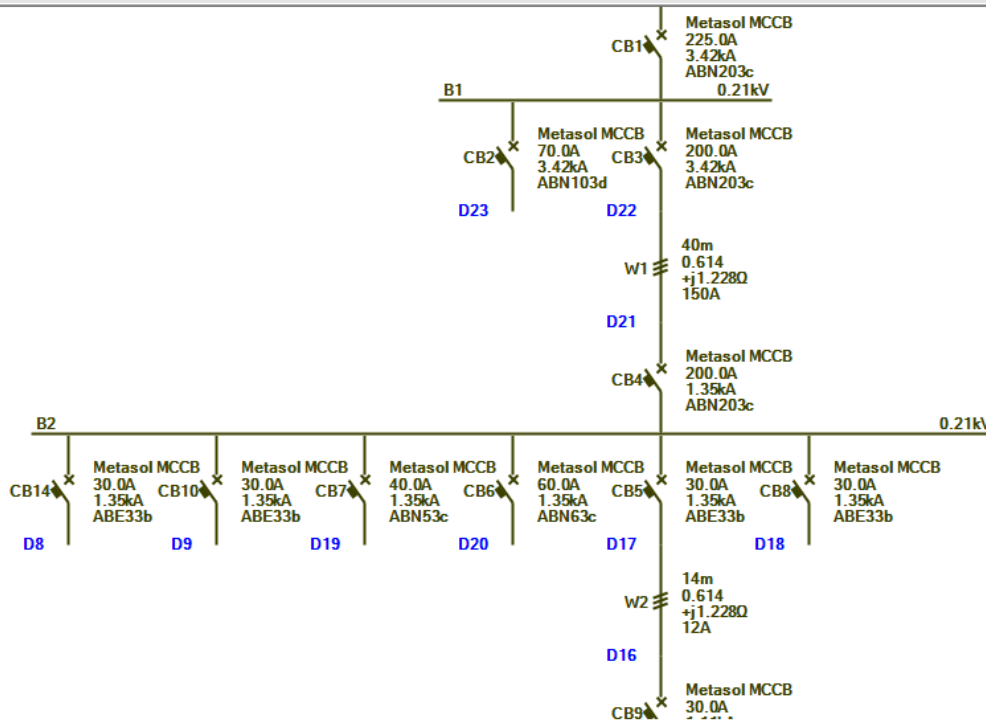


Project Navigator
LSPS

UnifilarJulioArce.PSAX

Component

- ↳ CB1
- ↳ CB2
- ↳ CB3
- ↳ CB4
- ↳ CB5
- ↳ CB6
- ↳ CB7
- ↳ CB8
- ↳ CB9
- ↳ CB11
- ↳ CB12
- ↳ CB13
- ↳ CB16
- ↳ CB17



Status : Coordination CB

Código Documento:

PROYECTO I.E. LA MERCED

Rev. 0

Pág. 23 de 31

Fecha: 05-09-2016

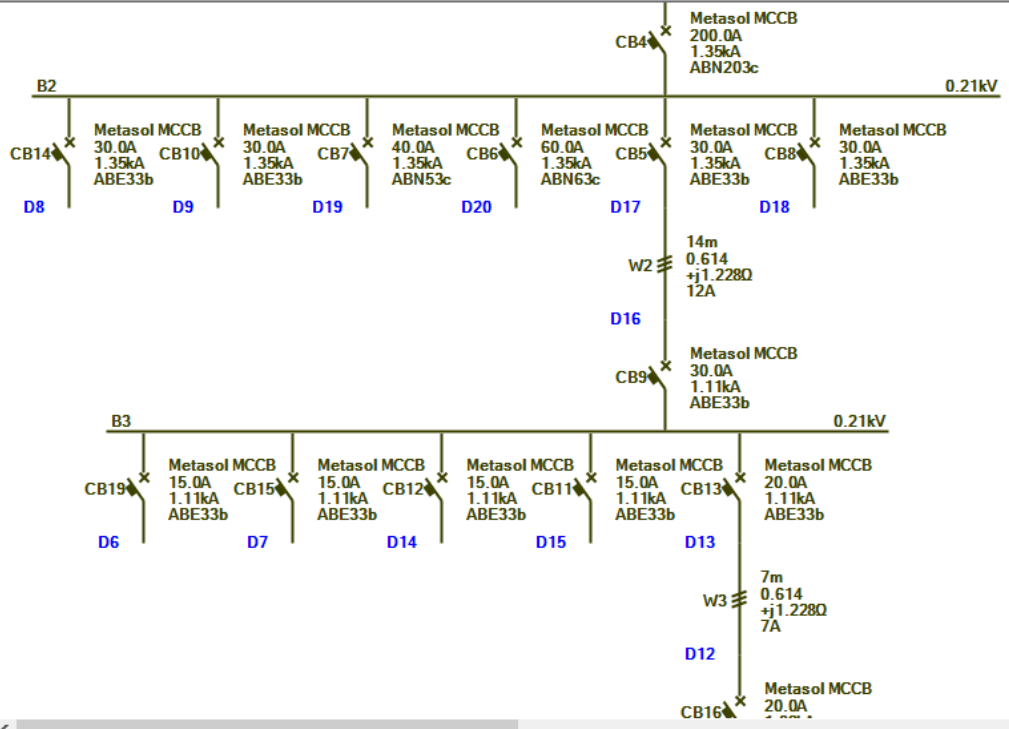
LSPS Susol Design

File(E) Edit(E) View(V) Analysis(P) Properties(O) Help(H)



Project Navigator
LSPS

UnifilarJulioArce.PSAX



Status : Coordination CB

Código Documento:

PROYECTO I.E. LA MERCED

Rev. 0

Pág. 24 de 31

Fecha: 05-09-2016

LSPS Susol Design

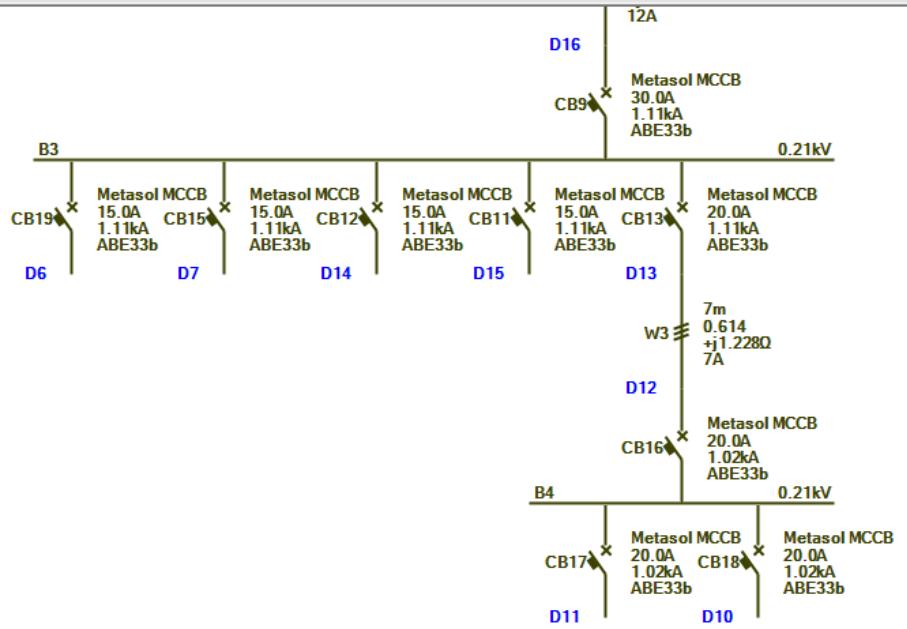
File(E) Edit(E) View(V) Analysis(P) Properties(O) Help(H)



Project Navigator

LSPS

UnifilarJulioArce.PSAX



Component

- ↳ CB1
- ↳ CB2
- ↳ CB3
- ↳ CB4
- ↳ CB5
- ↳ CB6
- ↳ CB7
- ↳ CB8
- ↳ CB9
- ↳ CB11
- ↳ CB12
- ↳ CB13
- ↳ CB16
- ↳ CB17

Status: Coordination CB

Código Documento:

PROYECTO I.E. LA MERCED

Rev. 0

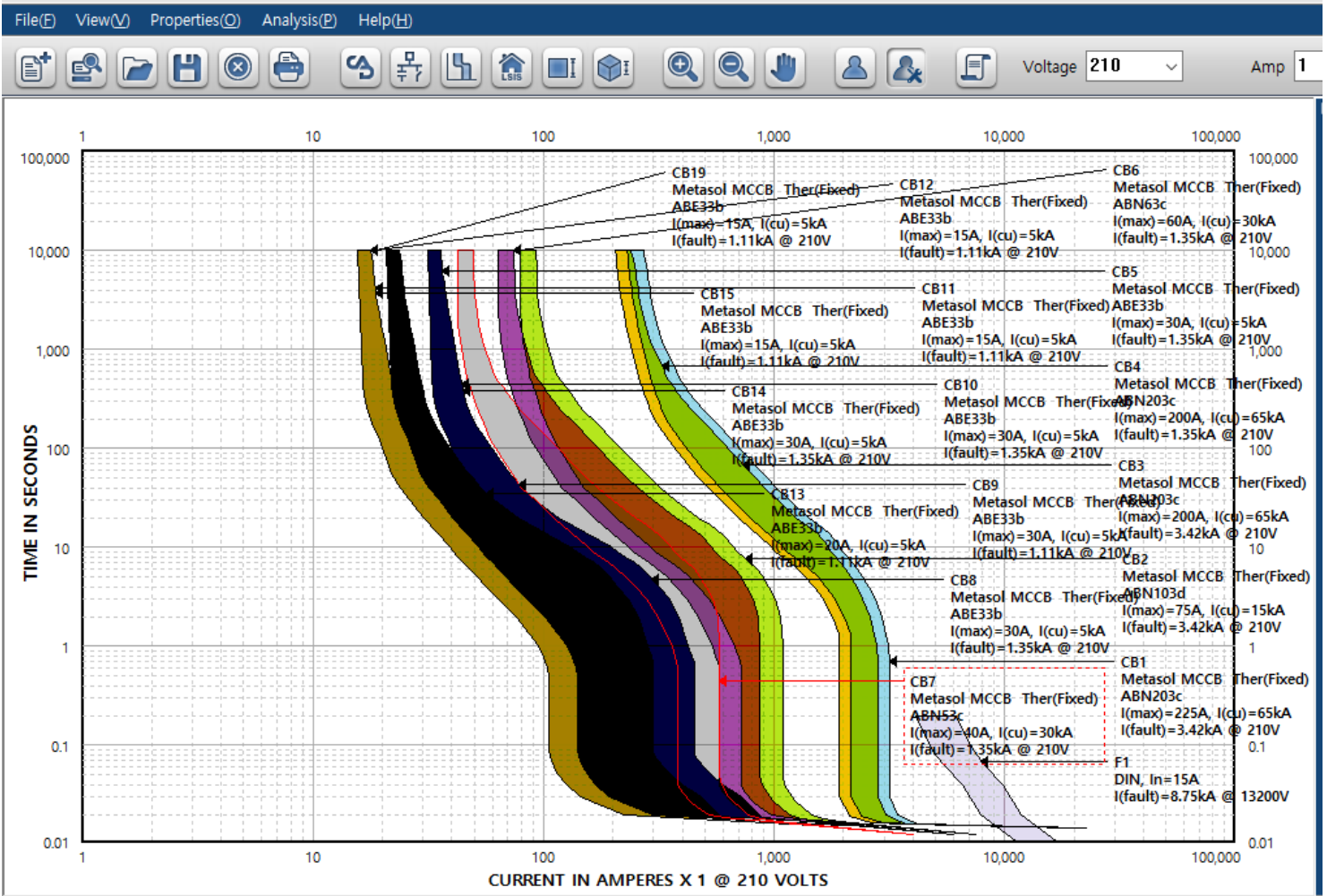
Pág. 25 de 31



Fecha: 05-09-2016

COMPORTAMIENTO TERMOMAGNÉTICO DE LAS REFERENCIAS DE INTERRUPTORES MARCA LS DE LG:

Los Interruptores que se muestran a continuación cumplen los niveles de Icu e Ics calculados mediante el software LSPS, y se han escogido como referencia para la coordinación de protecciones exigida por el RETIE 2013 en el artículo 10.1 literal m. A continuación se muestran los ramales más representativos del proyecto; superponiendo las curvas termomagnéticas de todos los Interruptores presentes en dichos ramales.

LSPS Susol T-C Curve



	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 26 de 31

SELECCIÓN DE LA MARCA DE INTERRUPTORES Y ESPECIFICACIONES TÉCNICAS.

Como se evidenció en los numerales anteriores; la marca que se seleccionó como referencia desde el diseño para la coordinación de protecciones es LS de LG; sin embargo en caso de que se utilice otra marca diferente; esta debe presentar características técnicas iguales o superiores y tener un precio en el mercado igual o inferior dicha marca seleccionada para estos cálculos.



Además debe contar con software de coordinación de protecciones para la adecuada selección de referencias y sus respectivas curvas termomagnéticas; con el fin evidenciar de forma gráfica la asertiva selectividad entre las protecciones de los diferentes ramales del sistema; ya que las curvas y especificaciones técnicas varían entre los diferentes fabricantes.

Aclaración importante: Para efectos de garantizar Alta Confiabilidad y Robustez Técnica de los interruptores seleccionados en el proyecto ante eventuales sobrecargas o cortocircuitos reiterativos en el sistema; todos los Interruptores MCCB fijos hasta 800 Amperios, deben garantizar cumplir con las condiciones técnicas que indiquen:

Ics = 100Icu, Ue ≥ 750 Voltios e Uimp ≥ 8KV ; donde bajo Norma IEC60947-2 indican lo siguiente:



- Ics (Corriente de corte en servicio)
- Icu (Capacidad de Ruptura última)
- Ue (Tensión de Aislamiento)
- Uimp (Tensión de Impulso)

Interruptores Tipo Abierto ACB - hasta 1600 Amperios	
<i>Característica técnica</i>	<i>Solicitado</i>
Tamaño ACB Fijo AnchoxAltoxProfundo en (mm)	300x300x295
Tamaño ACB Extraíble AnchoxAltoxProfundo en (mm)	430x334x375
Rango de ajuste de la corriente del Interruptor	(0.4 hasta 1) x Inom
Tensión de Aislamiento Ui (Voltios)	1000
Tensión Nominal Ue (Voltios)	690
Máxima Tensión de Pico Uimp (KV)	12
Poder de Corte último Icu (KA Sym) bajo IEC 60947-2	65
Poder de Corte en Servicio Ics (KA) bajo IEC 60947-2	100% de Icu
Poder de Corte en Cortocircuito (KA pico)	143
Intensidad asignada de corta duración Icw (KA)	1seg/50KA , 2Seg/42KA , 3Seg/36KA
Tiempo Máximo de Corte (mseg)	40
Tiempo Máximo de Cierre (mseg)	80
Ciclo de Vida Mecánica/Electrica (Nro Operaciones)	20000/5000
Certificaciones y Homologaciones	KS / KEMA / KERI / GOST
Certificaciones para ambientes agresivos / Marinos	LR / ABS / DNV / KR / BV / GL / RINA/ NK
Accesorios suministrados con el Interruptor sin costo adicional	
Mando Motorizado	SI
Protección falla a Tierra en la Unidad electrónica	SI
Display en Unidad Electrónica con visualización de Corrientes	SI
Bobina de Disparo y Bobina de Apertura	SI
Bobina de Mínima Tensión	SI
Contactos Auxiliares	3NO/3NC

 <p>Findeter Financiera del Desarrollo</p>	<p>ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02</p>		
<p>Código Documento: Fecha: 05-09-2016</p>	<p>PROYECTO I.E. LA MERCED</p>	<p>Rev. 0</p>	<p>Pág. 27 de 31</p>

Interruptores Tipo Abierto ACB - 2000 hasta 4000 Amperios	
<i>Característica técnica</i>	<i>Solicitado</i>
Tamaño ACB Fijo AnchoxAltoProfundo en (mm)	300x378x295
Tamaño ACB Extraible AnchoxAltoProfundo en (mm)	430x412x375
Rango de ajuste de la corriente del Interruptor	(0.4 hasta 1) x Inom
Tensión de Aislamiento Ui (Voltios)	1000
Tensión Nominal Ue (Voltios)	690
Máxima Tensión de Pico Uimp (KV)	12
Poder de Corte último Icu (KA Sym) bajo IEC 60947-2	85
Poder de Corte en Servicio Ics (KA) bajo IEC 60947-2	100% de Icu
Poder de Corte en Cortocircuito (KA pico)	187
Intensidad asignada de corta duración Icw (KA)	1seg/85KA , 2Seg/75KA , 3Seg/65KA
Tiempo Máximo de Corte (mseg)	40
Tiempo Máximo de Cierre (mseg)	80
Ciclo de Vida Mecánica/Electrica (Nro Operaciones)	15000/5000
Certificaciones y Homologaciones	KS / KEMA / KERI / GOST
Certificaciones para ambientes agresivos / Marinos	LR / ABS / DNV / KR / BV / GL / RINA/ NK
Accesorios suministrados con el Interruptor sin costo adicional	
Mando Motorizado	
Protección falla a Tierra en la Unidad electrónica	SI
Display en Unidad Electrónica con visualización de Corrientes	SI
Comunicación Modbus	SI
Bobina de Disparo y Bobina de Apertura	SI
Bobina de Mínima Tensión	SI
Contactos Auxiliares	3NO/3NC

Interruptores Tipo Abierto ACB - 4000 hasta 6300 Amperios	
<i>Característica técnica</i>	<i>Solicitado</i>
Tamaño ACB Fijo AnchoxAltoProfundo en (mm)	300x751x295
Tamaño ACB Extraible AnchoxAltoProfundo en (mm)	460x785x375
Rango de ajuste de la corriente del Interruptor	(0.4 hasta 1) x Inom
Tensión de Aislamiento Ui (Voltios)	1000
Tensión Nominal Ue (Voltios)	690
Máxima Tensión de Pico Uimp (KV)	12
Poder de Corte último Icu (KA Sym) bajo IEC 60947-2	85
Poder de Corte en Servicio Ics (KA) bajo IEC 60947-2	100% de Icu
Poder de Corte en Cortocircuito (KA pico)	220
Intensidad asignada de corta duración Icw (KA)	1seg/85KA , 2Seg/75KA , 3Seg/65KA
Tiempo Máximo de Corte (mseg)	40
Tiempo Máximo de Cierre (mseg)	80
Ciclo de Vida Mecánica/Electrica (Nro Operaciones)	10000/2000
Certificaciones y Homologaciones	KS / KEMA / KERI / GOST
Certificaciones para ambientes agresivos / Marinos	LR / ABS / DNV / KR / BV / GL / RINA/ NK
Accesorios suministrados con el Interruptor sin costo adicional	
Mando Motorizado	SI
Protección falla a Tierra en la Unidad Electrónica	SI
Display en Unidad Electrónica con visualización de Corrientes	SI
Bobina de Disparo y Bobina de Apertura	SI
Bobina de Mínima Tensión	SI
Contactos Auxiliares	3NO/3NC

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 28 de 31



INTERRUPTORES TIPO CAJA MOLDEADA (MCCB) HASTA 800A.

Interruptores Caja Moldeada MCCB Fijos hasta 800 Amperios	
<i>Característica técnica</i>	<i>Solicitado</i>
Tensión de Aislamiento Ui (Voltios)	750
Tensión Nominal Ue (Voltios)	690
Máxima Tensión de Pico Uimp (KV)	8
Poder de Corte en Servicio Ics (KA) bajo IEC 60947-2	100% de Icu
Certificaciones y Homologaciones	KS / KEMA / IEC / CE

MiniBreakers Riel Din MCB - hasta 63 Amperios	
<i>Característica técnica</i>	<i>Solicitado</i>
Tensión Nominal Ue (Voltios)	400VAC @50/60HZ
Temperatura ambiente de conformidad a IEC 60898	-5°C to +40°C
Poder de Corte último Icu (KA Sym) @230/400VAC bajo IEC 60898	10KA
Curva característica	Curva B, Curva C, Curva D
Tipo de disparo	Magnético-Térmico
Tipo de terminal	Tipo dual (Túnel & Bornes)
Sección del cable	Cable hasta 25mm ²
Instalación	Montaje en riel DIN de 35mm
Ancho	17.8mm por polo
Durabilidad en operaciones	8000

INTERRUPTORES TIPO ENCHUFABLES HASTA 50A.

Interruptor Enchfable - hasta 50 Amperios	
<i>Característica técnica</i>	<i>Solicitado</i>
Tensión Nominal Ue (Voltios)	1polo 230VAC / 2,3polos 400VAC
Poder de Corte último Icu (KA Sym) @230/400VAC bajo IEC 60947-2	10KA
Curva característica	Curva B, Curva C, Curva D
Tipo de disparo	Magnético-Térmico
Tipo de terminal	Túnel (14 - 6 AWG)
Sección del cable	Cable hasta 25mm ²
Ranura	60mm
Ancho	56mm
Durabilidad en operaciones	10000

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 29 de 31

16. Clasificación de áreas

El proyecto no cuenta con ningún tipo de área clasificada estipulada en la NTC 2050 capítulo 5. Por lo tanto este estudio no es necesario.

17. Distancias de seguridad requerida

La red aérea existente de media tensión a 13.2KV cumple con las distancias mínimas de seguridad en zonas con construcciones exigidas por el artículo 13 del RETIE, según la tabla 15 de la siguiente manera:

- Distancia vertical sobre techos y proyecciones para tensión nominal entre fases de 13.2 KV: Distancia 3,8m.
- Distancia horizontal a muros, proyecciones, ventanas para tensión nominal entre fases de 13.2 KV: Distancia 2.3m.

Dado que la acometida de B.T. del proyecto es subterránea se resta las distancias de seguridad establecidas en la tabla 13.1 del Retie.



Para la instalación del TGA, se debe cumplir con las distancias de seguridad según la norma NTC2050 sección 110, artículo 110-16 de Espacio alrededor de equipos eléctricos (para 600V nominales o menos):

a). Según tabla 110-16 a) espacio de trabajo para tensión nominal entre 151-600V la profundidad mínima del espacio de trabajo a respetar es de 0,9m.

b). El ancho del espacio de trabajo debe ser el ancho del equipo o 0,75m, el que sea mayor, en este caso es el ancho del equipo de 1.20m.

El TGA debe estar protegido contra el contacto accidental por personal no autorizado, en este caso en un cuarto eléctrico.

Debe estar marcado con señales de advertencia visibles que prohíban el acceso a personal no calificado, por medio de avisos acrílicos de advertencia de peligro de muerte, ubicadas sobre las puertas del cuarto y de los equipos según norma.

	ELABORACIÓN DE DIAGNÓSTICOS, ESTUDIOS TÉCNICOS, AJUSTES A DISEÑOS O DISEÑOS INTEGRALES. CONSTRUCCIÓN Y PUESTA EN FUNCIONAMIENTO DE LAS OBRAS DE INFRAESTRUCTURA EDUCATIVA - UBICADAS EN LOS DEPARTAMENTOS DE CHOCÓ Y VALLE DEL CAUCA GRUPO 02		
Código Documento: Fecha: 05-09-2016	PROYECTO I.E. LA MERCED	Rev. 0	Pág. 30 de 31

18. Desviación de la NTC 2050

Todo el diseño fue realizado bajo la normatividad Colombiana NTC 2050 y no se hizo ninguna desviación de la norma.

19. Análisis del nivel de riesgo por rayos:

Simulación del riesgo, Evaluación del nivel de riesgo según IEC 62305-2.

DISEÑO MALLA DE PUESTA A TIERRA Y APANTALLAMIENTO V6.2
 Archivo Resistividad Configuraciones Rayos Reportes Simulación

Ingrese el nombre de la Instalación: Evaluación del Nivel de Riesgo según la IEC 62305-2

Dimensiones de la Estructura Longitud de la Estructura (m) = <input type="text" value="33"/> Ancho de la Estructura (m) = <input type="text" value="10"/> Altura del Plano del techo (m)* = <input type="text" value="11"/> Altura máxima = <input type="text" value="14"/> Tipo estructura: <input type="radio"/> Estructura Simple <input checked="" type="radio"/> Estructura compuesta Colección del Área = <input type="text" value="5541.78"/>	Líneas de Servicio entrantes a la estructura Líneas de Potencia Tipo de acometida de la estructura: <input type="text" value="Tv.comunicaciones.1"/> Longitud(m)= <input type="text" value="7"/> Altura acometida(m)= <input type="text" value="7"/> Tipo de Cableado interno : <input type="text" value="Cable no apantallado, no se c..."/> Tensión resistente de los equipos(kV): <input type="text" value="1.5"/> Resistencia del cable de la acometida(ohm/km): <input type="text" value="0.2034"/> Presencia de Transformadores MV/LW= <input type="text" value="Acometida con..."/>	características de la Estructura(Nc) Material de la Estructura (C2)= <input type="text" value="Metálica"/> Contenido de la Estructura(C3)= <input type="text" value="Inflamable y contenido"/> Ocupación de la estructura(C4)= <input type="text" value="Riesgo de Pánico y dif..."/> Consecuencia del rayo(C5)= <input type="text" value="Se requiere continua..."/>																									
Atributos de la Estructura Riesgo por daño físico (Incluyendo Fuego)= <input type="text" value="Alto"/> Efectividad del Apantallamiento de la Estructura= <input type="text" value="ComboBox4"/>	Acometida: Subterránea/Aérea Resistividad del suelo(ohm-meter) <input type="text" value="18"/> Subterránea/aérea= <input type="text" value="Subterránea"/>	ra= <input type="text" value="1E-02"/> Lt= <input type="text" value="1E-1"/> LA= <input type="text" value="1E-1"/> Nd= <input type="text" value="4.99E"/> rp <input type="text" value="1E+0"/> hz <input type="text" value="1E+"/> if <input type="text" value="1E-1"/> Lf <input type="text" value="5E-1"/> Lfe <input type="text" value="0.2"/> RA <input type="text" value="4.99E"/> RB <input type="text" value="4.99E"/> LB <input type="text" value="5E-1"/> PA <input type="text" value="1E"/> PB <input type="text" value="2E"/> Pu <input type="text" value="0.400"/> Tipo de Pérdidas																									
Influencias del medio Ambiente Factor de Localización= <input type="text" value="Objeto aislado"/> Factor del medio Ambiente = <input type="text" value="Urbana"/> Número de días tormentosos al año (NC)= <input type="text" value="90"/> Densidad de descargas a tierra (descar./año*km2) <input type="text" value="9"/>	Medidas de Protección Clase de LPS= <input type="text" value="*Protección Nivel I"/> Provisiones de Protección contra fuego= <input type="text" value="Sin protección."/> Protección contra sobretensiones= <input type="text" value="Sin Protección"/> Medidas de Protección. = <input type="text" value="No existen Medidas de Protec..."/>	Tipo 1 Pérdidas de la vida Humana Peligros especiales para la vida= <input type="text" value="Personas interior estr..."/> Pérdida de la vida a causa de fuego= <input type="text" value="Industria, Comer..."/> Pérdida de la vida debido a sobretensiones= <input type="text" value="Estructur..."/> Tipo de Suelo= <input type="text" value="Agricultura, Concreto."/> Lugares especiales= <input type="text" value="Alto nivel de pánico"/>																									
Cálculo del Riesgo <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>Riesgo Tolerable</th> <th>Riesgo por Descargas Directas</th> <th>Riesgo por Descargas Indirectas</th> <th>Riesgo calculado</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>Pérdidas de la vida Humana:</td> <td>1e-5</td> <td>4,99E-05</td> <td>+ 1,92E-05</td> <td>= 6,92E-05</td> </tr> <tr> <td>Pérdidas del servicio Público:</td> <td>1e-3</td> <td>5,09E-05</td> <td>+ 1,91E-03</td> <td>= 1,96E-03</td> </tr> <tr> <td>Pérdida de la Herencia Cultural:</td> <td>0</td> <td>0</td> <td>+ 0</td> <td>= 0</td> </tr> <tr> <td>Pérdidas Económicas:</td> <td>1e-3</td> <td>2,49E-04</td> <td>+ 2,68E-03</td> <td>= 2,93E-03</td> </tr> </tbody> </table>		Riesgo Tolerable	Riesgo por Descargas Directas	Riesgo por Descargas Indirectas	Riesgo calculado	Pérdidas de la vida Humana:	1e-5	4,99E-05	+ 1,92E-05	= 6,92E-05	Pérdidas del servicio Público:	1e-3	5,09E-05	+ 1,91E-03	= 1,96E-03	Pérdida de la Herencia Cultural:	0	0	+ 0	= 0	Pérdidas Económicas:	1e-3	2,49E-04	+ 2,68E-03	= 2,93E-03	Eficiencia Nd= <input type="text" value="4.99E"/> Nc= <input type="text" value="1.67E"/> Ec= <input type="text" value="0.999"/> LEVEL <input type="button" value="CALCULAR"/>	Tipo 2 Pérdida de los servicios públicos esenciales Pérdidas de servicio debido a fuego= <input type="text" value="ComboBox4"/> Pérdidas del servicio debido a sobretensiones= <input type="text" value="Combi..."/>
	Riesgo Tolerable	Riesgo por Descargas Directas	Riesgo por Descargas Indirectas	Riesgo calculado																							
Pérdidas de la vida Humana:	1e-5	4,99E-05	+ 1,92E-05	= 6,92E-05																							
Pérdidas del servicio Público:	1e-3	5,09E-05	+ 1,91E-03	= 1,96E-03																							
Pérdida de la Herencia Cultural:	0	0	+ 0	= 0																							
Pérdidas Económicas:	1e-3	2,49E-04	+ 2,68E-03	= 2,93E-03																							
El riesgo calculado es mayor al riesgo Tolerable. se requiere Protección contra descar			Tipo 3 pérdida de la herencia cultural pérdida de la herencia cultural debido al fuego= <input type="text" value="Comt..."/> Tipo 4 Pérdidas económicas Peligros Económicos especiales= <input type="text" value="Colegios, Hoteles, O..."/> Pérdidas económicas debido a fuego= <input type="text" value="Museo, Colegio, ..."/> Pérdida de animales= <input type="text" value="Si"/>																								

“EL RIESGO CALCULADO ES MAYOR AL RIESGO TOLERABLE, SE REQUIERE PROTECCIÓN CONTRA DESCARGAS ATMOSFÉRICAS”.

Código Documento:

PROYECTO I.E. LA MERCED

Rev. 0

Pág. 31 de 31

Fecha: 05-09-2016

RESULTADOS DE LA EVALUACIÓN DEL NIVEL DE RIESGO	

IE La Merced	

Información de la Estructura	
Largo(m)	33
Ancho(m)	10
Altura(m)	11

Colección de Áreas de estructura y línea	
Colección Área Estructura(Ad, m2)	5541,78
Colección de Área Línea(AI, m2)	-199,4

Número Anual de eventos peligrosos esperados	
Número eventos para la estructura(Nd)	49,88E-03
Número eventos cerca de la estructura(NM)	