

ANEXOS

Diseño de una estación de grabado en el Centro de Tecnologías Avanzadas de Manufactura (CETAM) – PUCP

Cristian Ágreda Álvarez Pontificia Universidad Católica del Perú



Índice

Anexo 1: Cálculos para selección de actuadores y accesorios	3
Anexo 2: Selección de tipo de material	21
Anexo 3: Cálculos de estructuras mecánicas	25
Anexo 4: Selección de controladores y módulos de comunicación:	39
Anexo 5: Selección de fuentes eléctricas y protección eléctrica	45
Anexo 6: Sistema de manufactura flexible en el CETAM-PUCP	47
Anexo 7: Acerca del proceso de grabado	51
Anexo 8: Hoja de datos y planos de actuadores eléctricos y neumáticos de	
fabricantes	52
Anexo 9: Lista de planos de ensamble y despiece de la estación de grabado	80
Anexo 10: Pruebas con el analizador de redes WireShark	81
Anexo 11: Proformas de venta	83



Anexo 1: Cálculos para selección de actuadores y accesorios

El presente sistema mecatrónico se divide en subsistema de movimiento y grabado que tendrán sus respectivos actuadores y accesorios; para justificar la selección de estos se tendrán sus correspondientes cálculos.

A1.1 Selección de actuadores y accesorios para el subsistema de grabado:

A1.1.1 Cálculo para la selección de cilindro neumático DSGB:

Para elegir adecuadamente el cilindro neumático se escoge el área de la superficie sobre la que va a trabajar el cilindro. Se halla el esfuerzo mecánico, a partir del cálculo de la fuerza de impacto y el área de trabajo en la placa de aluminio.

$$\sigma_{Mec} = \frac{F_1}{A_{trab}} \tag{A1.1}$$

Donde:

 σ_{Mec} : Esfuerzo de mecanizado de la placa de aluminio. (MPa)

F₁: Fuerza del cilindro neumático sobre la placa. (N)

A_{trab}: Área sobre la que actuará el cilindro neumático (mm²)

De acuerdo a información del modelado (Inventor) se tiene el área de la placa punzón (A_{trab}=188.5 mm²). En esta área se mecanizará la placa de metal, se usa como material a mecanizar el aluminio de serie 1100 de norma ASTM B289 [28] cuyas principales propiedades se encuentran descritas en el anexo 2.

A continuación se tiene el esfuerzo de fluencia del aluminio cuyo valor se justifica en el anexo A2.1:

$$\sigma_{Mec} = \sigma_{Fluencia} = 51MPa$$

Reemplazando los datos correspondientes en la ecuación A1.1.

$$51\text{MPa} = \frac{F_{Final}}{188.5 \text{ mm}^2}$$

Se resuelve:

$$F_{final} = 9613.5 \text{ N}$$



De acuerdo a la información técnica proveniente del catálogo Festo [11] se considera una fuerza de rozamiento del 10% de la fuerza teórica para un cilindro neumático, la cual se visualiza en la figura A1.1.

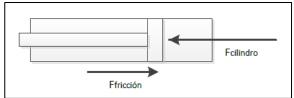


Figura A1.1: Diagrama de cuerpo libre de cilindro neumático Fuente: Elaboración propia

A partir de la figura A1.1 se obtendran las siguientes ecuaciones con las que se quiere despejar el área del embolo del cilindro neumático.

$$F_{\text{final}} = F_{\text{cilindro}} - F_{\text{fricción}}$$
 (A1.2)

$$F_{cilindro} = A_{emb} P$$
 (A1.3)

$$F_{\text{fricción}} = F_{\text{cilindro}}^* 10\%$$
 (A1.4)

Donde:

A_{emb}: Área del embolo

F_{fricción}: Fuerza de Fricción

P: Presión Neumática (0.6 MPa)

De acuerdo al anexo A6.1, el compresor del CETAM provee de una presión de 6 bar (0.6 MPa) a todas las estaciones que requieran aire presurizado, cada una de estas adaptará la presión necesaria para sus necesidades.

Reemplazando A1.3 y A1.4 en A1.2:

$$9613.5 \text{ N} = \text{A}^{*}0.6 - \text{A}^{*}0.1^{*}0.6$$

9613.5 N=
$$A^*(0.6)^*(0.9)$$

$$A_{emb} = 17802.78 \text{ mm}^2$$

Entonces:

$$A_{emb} = \frac{\pi}{4} D_1^2$$

Donde:

D₁: Diámetro del émbolo del cilindro neumático

Se obtiene:



 $D_1 = 150.56 \text{ mm}$

En consecuencia, se selecciona el diámetro estandarizado de 160 mm, así como una carrera mínima de 244 mm para evitar colisión entre el subsistema de movimiento y el subsistema de grabado (Fig. A1.2). Finalmente se escoge del catálogo Festo [8] el cilindro neumático DSGB-160-250-P-A cuyas principales características se encuentran en la tabla A1.1

Tabla A1.1: Datos técnicos de cilindro DSBG 160-250-P-A Fuente: Festo [11]

Fuerza teórica con 6 bar, avance	12064 N		
Fuerza teórica con 6 bar, retroceso	11310 N		
Energía máx. de impacto en las posiciones finales			
DSBG	3,3 J		

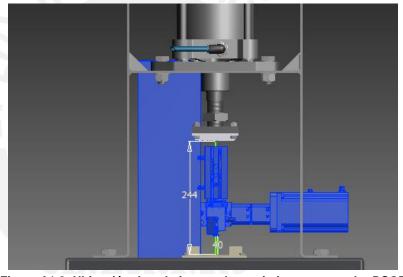


Figura A1.2: Ubicación de subsistema de movimiento y actuador DSGB

A1.1.2. Cálculo de la carga máxima que sostendrá el actuador DSGB:

Se calcula la fuerza aproximada (F_T) del cilindro neumático DSBG-160-250-P-A para verificar que puede sostener la masa sujeta a su extremo. Los componentes de esta masa se detallan en la tabla A1.3

Tabla A1.2: Masa del punzón y sus accesorios. Fuente: Elaboración propia

Elementos	Cantidad	Tipo	Modelo	Material	Masa Unitaria (gramos)	Masa (gramos)	Subtotal Masa M1 (gramos)
	1	Placa Punzon	Acero Inoxidable AlSI304	Acero Inoxidable austenitico	817	817	
	1	Punzón	Acero Inoxidable AlSI304	Acero Inoxidable austenitico	557	557	
Punzon	4	Tornillos de sujeción para brida de fijación	ISO 4017 M8x30	Acero inoxidable 8.8	17	68	1474
	4	Arandelas para tornillo de sujeción	ISO 7090 M8 140 HV	Acero inoxidable	2	8	
	4	Tuercas para tornillo de sujeción	ISO 4032 M8	Acero inoxidable	6	24	



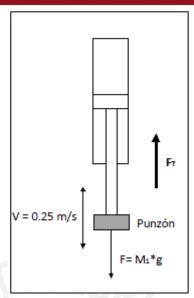


Figura A1.3: Diagrama de Fuerzas sobre el vástago de cilindro neumático DSGB
Fuente: Elaboración propia

Donde:

M₁: Masa de la matriz punzón incluido accesorios de sujeción (Tabla A1.2).

V₁: Velocidad del vástago del cilindro neumático.

Entonces de la figura A1.3:

$$F_2 = M_1 * g = 1.474 \ kg * 9.8 \frac{m}{s^2} = 14.44 \ N$$

La fuerza F_2 se reemplaza en la siguiente ecuación dada por el fabricante Festo:

$$F_T = \frac{F_2}{\gamma \mu} \tag{A1.5}$$

Donde:

 γ : Factor de Carga para velocidades normales (V₁ =0.25 m/s) γ = 0.7

 μ : Rendimiento interno del cilindro por rozamiento $\mu = 0.9$

Reemplazando las constantes anteriores en la ecuación A1.5:

$$F_T = \frac{14.44}{0.7*0.9} = 22.93 \text{ N}$$

De acuerdo a la tabla A1.1 la fuerza teórica en el retroceso es de 11310N, fuerza superior a la hallada de 22.93 N.



A1.1.3. Cálculo de sección mínima de sección circular en caso de pandeo:

Se analizará el fallo de estabilidad por pandeo en el caso de elementos estructurales sometidos a compresión, como lo es el vástago del actuador neumático DSGB, el cual será sometido a una compresión en dirección vertical (Fig. A1.4).

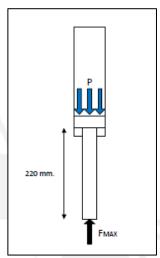


Figura A1.4: Diagrama de fuerzas del cilindro DSGB – Análisis de Pandeo Fuente: Elaboración propia

Se hallará el momento de inercia mínimo a partir de la fórmula de Euler A1.6, para determinar el diámetro mínimo del vástago del cilindro.

$$F_{max} = \frac{\pi^2 E I_{min}}{L_k^2} \tag{A 1.6}$$

Donde:

E: Módulo elástico del acero aleado del vástago del cilindro neumático.

$$(E=210*10^9 \frac{N}{m^2})$$

I_{min}: Momento de inercia mínimo de la sección circular del vástago.

 L_k : Longitud para el caso de columna empotrada con una carga vertical en su extremo libre. (L = 220 mm. = 0.22 m.)

$$L_k = 2L \tag{A 1.7}$$

$$I_{min} = \frac{\pi D^4}{64}$$
 (A 1.8)

Reemplazando A1.7 y A1.8 en A1.6:



$$I_{min} = \frac{F_{max} * (2L)^2}{\pi^2 E} = \frac{10857.34 N * (0.44 m)^2}{\pi^2 * 210 * 10^9 \frac{N}{m^2}} = 1.0142 * 10^{-9} m^4$$

Reemplazando con la fórmula del momento de inercia para una sección circular:

$$I = \frac{\pi (D_{min})^4}{64}$$

$$D_{min} = \sqrt[4]{\frac{64 * I}{\pi}}$$

$$D_{min} \ge \sqrt[4]{\frac{64 * 4.0566 * 10^{-9} m^4}{\pi}} = 0.012mm.$$

El diámetro del cilindro DSGB es de 40 mm. Dado que el diámetro mínimo del vástago debe ser superior a 0.012 mm. se concluye que no habrá falla por pandeo.

A1.1.4. Selección de accesorios de conexión el cilindro neumático DSGB:

De acuerdo a la tabla A1.3, para la conexión neumática se conectara a un racor adaptador de rosca $G_{3/4}$ a $G_{1/2}$, NPFC-R-G34-G12-MF (Ver tabla A8.4). Este se conecta al racor estándar QS de rosca $G_{1/2}$, QSL-G1/2-12 (Ver tabla A8.5). Luego este se conectará al tubo flexible de poliuretano PUN-12X2-BL (Ver Tabla A1.4). Dicho cableado neumático se conectará con la electroválvula del cilindro neumático DSGB.

Tabla A1.3: Tipo de conexiones en el cilindro neumático Fuente: Festo [11]

Diámetro del émbolo	160 mm.
Forma constructiva	Émbolo/Vástago/Camisa del cilindro
Funcionamiento	Doble efecto
Conexión neumática	G¾
Rango de carrera	1 2700 mm.

Tabla A1.4: Tubo flexible azul para conexión neumática Fuente: Festo [12]

Diámetro	Diámetro	Radio de curvatura			
exterior	interior	mínima	Peso	Color	Tipo
12 mm.	8 mm.	33 mm.	0.0767 kg/m	Azul	PUN-12x2-BL



A1.1.5. Selección de electroválvula para el cilindro neumático DSGB:

Se escogerá una electroválvula que cumpla con las siguientes características:

- -Control sobre la válvula de 5 vías y 2 posiciones desde un PLC.
- -Tensión de funcionamiento de 24 VDC.
- -Presión de funcionamiento de 6 bar.
- -Conexión de racor de 12 mm tanto para la entrada como salida de aire.

Se concluye que la electroválvula CPE24-M1H-5J-QS-12 cumple con las características anteriormente descritas, en la tabla A1.5 se tiene sus principales características.

Tabla A1.5: Electroválvula CPE24-M1H-5J-QS-12 Fuente: Festo [27]

Tipo de válvula	5/2
Comportamiento	Biestable
Tipo de accionamiento	Eléctrico
Tipo de mando	Servopilotaje
Caudal Nominal	1650 l/min
Tensión de funcionamiento	24 VDC
Presión de funcionamiento	2.5 – 10 bar

A1.2. Selección de actuadores y accesorios para el subsistema de movimiento:

A1.2.1. Cálculo para la selección de la ventosa de sujeción.

Para la sujeción de la placa de aluminio se hará uso de una ventosa plana recomendada por Festo [22] para sujetar superficies planas como lo es la placa de aluminio. A continuación se calcula la masa de la placa de aluminio:

$$m_1 = \rho^* V = 2.71 \text{ g/cm}^{3*} 8 \text{ cm}^3 = 21.68 \text{ g}.$$

Donde:

ρ: Densidad del aluminio (2.71 g/cm³)

V: Volumen de placa de aluminio (100*80*2 mm³ = 8cm³)

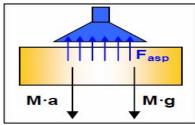


Fig. A1.5 Diagrama de cuerpo libre de ventosa (Movimiento Vertical)
Fuente: Festo [22]



Se halla la fuerza de aspiración sobre la placa de aluminio en su caso más crítico es decir en el descenso del actuador neumático. A partir de la figura A1.5 se llega a la siguiente ecuación dada por Festo:

$$F_{ASP} = m_1 * (g + a_1) * S \tag{A1.9}$$

Dónde:

F_{ASP}: Fuerza de aspiración de la ventosa (N)

m₁: Masa (21.68 g.= 0.02168 kg.)

g: Aceleración de gravedad (9,81 m/s²)

a₁: Aceleración del vástago del cilindro neumático (a= 30 m/s²)

S: Factor de seguridad (S=1,5 para movimiento lineal)

μ: Coeficiente de fricción

Reemplazando los datos anteriores en la ecuación A1.9 se tiene:

$$F_{ASP} = 21.68 \times 10^{-3} \text{ kg} \times (9.8 + 30) \text{ m/s}^2 \times 1.5 = 1.294 \text{ N} \approx 1.30 \text{ N}$$

De acuerdo al resultado anterior se necesita una fuerza de aspiración superior a 1.3 N para sostener la placa de aluminio. De la tabla A1.6; se escoge el modelo VAS-15-1/8-NBR el cual tiene una fuerza de aspiración máxima de 7.9 N, fuerza superior a la mínima necesaria para realizar la sujeción.

Tabla A1.5: Datos técnicos de la ventosa Fuente: Festo [28]

Diámetro de ventosa	15 mm.
Conexión de vacío	G 1/8
Fuerza de sujeción con presión nominal (-0.7 bar)	7.9 N
Presión nominal de aspiración	-0.7 bar
Peso	11 g.

A1.2.2. Accesorios para la ventosa de sujeción:

Los accesorios de la ventosa se determinaran en las tablas A1.6 y A1.7 donde se describe al racor de modelo LJK-1/8-I/I y al racor de modelo QS-G1/8-6 respectivamente.

De acuerdo a la tabla A1.6, este racor se conectará a la ventosa dado que ambos tienen una conexión G 1/8.



Tabla A1.6: Racor LJK-1/8-I/I Fuente: Festo [13]

Presión de funcionamiento	-0.95 - 8 bar
Fluido	Aire Comprimido
Peso	25 g.
Fijación de la ventosa	G1/8
Conexión de vacío	G1/8

De acuerdo a la tabla A1.7, el racor QS-G1/8-6 se conectará al anterior racor LJK-1/8-I/I y a su vez con un tubo flexible por el cual recibirá el aire con presión negativa.

Tabla A1.7: Racor QS-G1/8-6 Fuente: Festo [13]

Presión de funcionamiento	-0.95 - 8 bar
Fluido	Aire Comprimido
Conexión Neumática 1	G1/8
Conexión Neumática 2	6 mm.
Peso	9.1 g.

A1.2.3. Selección de tubo flexible para la ventosa de sujeción:

De acuerdo a las recomendaciones del fabricante (Tabla A1.8) el racor QS seleccionado anteriormente irá acoplado a un tubo flexible tipo PUN.

Tabla A1.8 Tipos de combinaciones recomendadas Fuente: Festo [13]



A partir de la tabla A1.9 se escogerá un tubo de material sintético PUN-6X1-SI de color plateado para la tubería que viene del generador de vacío y de color plateado para el tubo flexible que transporta aire presurizado a -0.7 bar.

Tabla A1.9 Dimensiones de Tubo Flexible PUN Fuente: Festo [12]

Diámetro	Diámetro	Radio de curvatura			
exterior	interior	mínima	Peso	Color	Tipo
6 mm.	4 mm.	16 mm.	0.0192 kg/m	Plateado	PUN-6x1-SI



A1.2.4. Cálculo para la selección del generador de vacío:

Dentro de las diferentes opciones que Festo ofrece, se escoge una tobera de aspiración tipo VADMI, ya que posee un montaje sencillo y con varias funciones integradas en una sola unidad. El dispositivo VADMI cuenta con dos electroválvulas una para el impulso de vacío y la otra para la conexión/desconexión del vacío.

Se determina una electroválvula de vacío VADMI-95. Los datos generales de la electroválvula se encontraran en la tabla A1.10 y los datos eléctricos se encuentran en la tabla A1.11.

Tabla A1.10: Datos generales del generador de vacío VADMI-95 Fuente: Festo [24]

_ 1	(F)
Construcción	En forma de T
Característica de conexión	G1/8 - G1/8
Diámetro Tobera Laval	0.95 mm.
Peso	240 g.
Tiempo de expulsión del vacío	0.24 s
Presión de salida	-0.95 - 0 bar
Presión de entrada	6 bar

Tabla A1.11: Datos eléctricos del generador de vacío VADMI-95 Fuente: Festo [24]

Tensión de funcionamiento	24 VDC
Consumo de potencia	1.5 W
Consumo interno máximo	25 mA
Corriente en la salida de	4
conexión	130 mA

A1.2.5. Cálculo para la selección del actuador neumático DPZ:

Para la elección del actuador neumático vertical este deberá tener bloqueada la posibilidad de giro del vástago, por ello se escoge un actuador con doble embolo, siendo el modelo DPZ el seleccionado de acuerdo al catálogo Festo [10].

A continuación se observa la lista de materiales (tabla A1.12) que se encuentran sujetos por el actuador neumático DPZ que dan como masa total, m₂=142.74 g.



Tabla A1.12: Masa de elementos de ventosas y accesorios Fuente: Elaboración propia

Elementos	Cantidad	Tipo	Modelo	Masa Unitaria (gramos)	Masa (gramos)	Subtotal Masa (gramos)
	1	Placa de Aluminio	-	21.68	21.68	
	1	Ventosa VAS 30 G1/8 NBR	VAS-30-1/8-NBR	11	11	
	1	Racor Intermedio LJK-1/8-I/I	LJK-1/8-I/I	25	25	
	1	Racor QSL-G1/8-4	QSL-G1/8-4	9.1	9.1	
	2	Tornillos de sujeción	ISO 1207 M5x8	2	4	
	1	Tornillos de sujeción	ISO 4032 M10	10	10	
Ventosa y	2	Tornillos de sujeción	ISO 1207 M5x6	2	4	
Accesorios	1	Accesorio de sujeción DPZ/ventosa		20	20	142.74
Accesorios	2	Tornillos de sujeción sensor optico/DPZ	ISO 4017 M4x16	2	4	
	2	Tuercas para tornillo sensor optico/DPZ	ISO 4032 M4	1	2	
	2	Arandela para tornillo de sujecion Sensor optico/DPZ	ISO 7090 M4 140 HV	0.5	1	
	1	Accesorio de sujeción Sensor optico/DPZ		10	10	
	1	Sensor Optico	BGS-DL25TN	20	20	
	5	Tubo Flexible azul	PUN-6X1-BL	0.096	0.48	
	5	Tubo Flexible plateado	PUN-6X1-SI	0.096	0.48	

De acuerdo a la figura A1.6 la extensión del vástago del cilindro neumático retraído será de 40 mm.

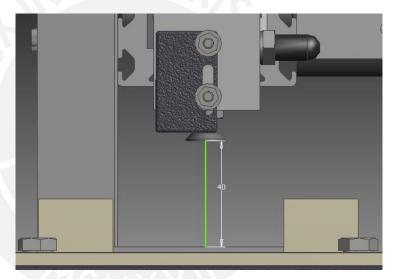


Fig. A1.6: Distancia entre ventosa y placa. Fuente: Elaboración propia

Para definir el diámetro del embolo del cilindro neumático, se debe verificar el peso que tendrá que sostener en el extremo de sus vástago el actuador. A partir de la ecuación A1.10 y sus datos correspondientes se halla:

$$F_2 = S * (g+a_1)*m_2$$
 (A1.10)
$$F_2 = 1.5 * (9.8 +30) \text{ m/s}^2 * 142.74 *10^{-3} \text{ kg} = 8.48 \text{ N} \approx 9 \text{ N}$$

De acuerdo a la tabla A1.13 se tiene que la fuerza teórica en avance del actuador DPZ es de 94 N, que resulta superior al resultado hallado; se concluye que el diámetro del embolo será de 10 mm.



Tabla A1.13: Relación entre diámetro de émbolo y fuerza teórica de avance. Fuente: Festo [10]

Diámetro del émbolo		10
Fuerza teórica con 6 har		9.4
en avance	S2/S20, DPZJ	60
Fuerza teórica con 6 bar		60
en retroceso	S2/S20, DPZJ	60

Finalmente se tiene el modelo del actuador neumático será DPZ-10-40-P-A (Ver tabla A1.14), sus características completas se encuentran en su respectivo catalogo Festo [10].

Tabla A1.14: Cilindro neumático DPZ-10-40-P-A. Fuente: Festo [10]

Diámetro del embolo	10 mm.
Presión de funcionamiento	2,5 10
Conexión neumática	M5
Construcción	Embolo y vástago en paralelo
Fuerza teórica de avance (6 bar)	94 N

A1.2.5. Selección de electroválvula para cilindro neumático DPZ-10-40-P-A

Se escogerá la electroválvula CPE14-M1BH-5J-1/8, dentro de sus principales características (Tabla A1.15), se encuentra la conexión neumática G1/8.

Tabla A1.15: Electroválvula CPE14-M1BH-5J-1/8 Fuente: Festo [27]

Tipo de Válvula	5/2		
Comportamiento	Biestable		
Conexión Neumática	G1/8		
Caudal Nominal	800I/min		
Tipo de accionamiento	Eléctrico		
Tipo de mando	Servopilotaje		

A1.2.6. Selección de accesorios de electroválvula CPE14-M1BH-5J-1/8

Se selecciona la electroválvula CPE14-M1BH-5J-1/8 para el suministro de aire al cilindro neumático DPZ-10-40-P-A, por medio del tubo flexible PUN-6x1BL, cuyas características se describen en la tabla A1.16.



Tabla A1.16: Tubo flexible PUN-6x1-BL Fuente: Festo [12]

Diámetro	Diámetro	Radio de curvatura			
exterior	interior	mínima	Peso	Color	Tipo
6 mm.	4 mm.	16 mm.	0.0192 kg/m	Azul	PUN-6x1-BL

El tubo flexible se conectará al racor QSML-B-M5-6-20 (tabla A1.17), este se conectará al actuador neumático DPZ.

Tabla A1.17: Racor QSML-B-M5-6-20 Fuente: Festo [12]

Diámetro nominal	2.1 mm.
Presión de funcionamiento	-0.95 - 10 bar
Conexión Neumática 1	Roca Exterior M5
Conexión Neumática 2	Diámetro exterior de 6 mm.
Masa	4.5 g.

A1.2.7. Cálculo para la selección el actuador eléctrico lineal DGEA:

De acuerdo a la tabla A1.18 se tiene la masa del actuador DPZ y sus accesorios ($m_3 = 480.88 \text{ g}$).

Tabla A1.18: Masa de elementos del actuador neumático DPZ Fuente: Elaboración propia

Elementos	Cantidad	Tipo	Modelo	Masa Unitaria (gramos)	Masa (gramos)	Subtotal Masa (gramos)
	2	Racor QSM-B-M5-4-20	QSML-B-M5-4-20	18.2	36.4	
		Actuador neumatico DPZ	DPZ 10-40-P-A	325	325	
		Accesorio sujeción de DPZ/DGEA		100	100	
DPZ	DPZ 5 Tubo Flexible Azul		PUN-4x0,75-BL	0.096	0.48	480.88
	2	Tornillos de sujeción para accesorio DPZ/DGEA	ISO 4017 M5x40	8	16	
	2	Tuercas para tornillo para accesorio DPZ/DGEA	ISO 4032	1	2	
	2	Arandela para tornillo para accesorio DPZ/DGEA	ISO 7090	0.5	1	

Entonces la masa total (m₄) que sostendrá el actuador eléctrico DGEA en su extremo será:

$$m_4 = m_3 + m_2 = 480.88 \text{ g.} + 142.74 \text{ g.} = 623.62 \text{ g.}$$

Donde:

m₃: Actuador neumático DPZ y accesorios.

m₂: Masa la ventosa y accesorios.

A continuación se muestra en la tabla A1.19 los datos técnicos generales características del actuador lineal DGEA entre varias opciones, y se escoge la de tamaño 18, dado que puede movilizar como carga útil horizontal, 6 kg ,cifra superior a la masa que se acoplara en uno de sus extremos que tiene el valor de 0.62362 kg.



Tabla A1.19: Datos técnicos generales DGEA Fuente: Festo [17]

Datos técnicos generales		
Tamaño	18	
Construcción	Eje en voladizo, de accionamiento e	
Guía		Guías con rodamiento de bolas
Posición de montaje		Indistinta
Carrera útil máxima ¹⁾	[mm]	1 800
Carga útil máx., horizontal ²⁾	[kg]	6
Carga útil máxima, en vertical	[kg]	10
Fuerza máx. de avance F _x	[N]	230
Velocidad máxima	[m/s]	3
Aceleración máxima ³⁾	[m/s ²]	50
Precisión de repetición	[mm]	<±0,05
Ejecución básica		
Par motor máximo	[Nm]	3
Momento de impulsión máximo en reposo ⁴⁾	[Nm]	0,4
Revoluciones máximas del motor	[1/min]	2222

Dada las dimensiones de la mesa de trabajo (Fig. A1.7), la carrera necesaria para realizar los movimientos en las zonas de trabajo, será de 700 mm. Entonces el modelo del actuador será DGEA-18-700-ZR-WH-KH.

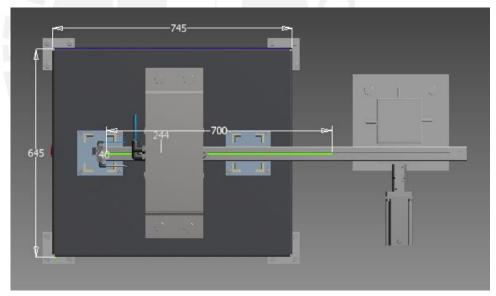


Fig. A1.7: Carrera del actuador eléctrico DGEA Fuente: Elaboración propia

De acuerdo a la tabla A1.20 se tiene la masa (m_5 = 8330 g.) del actuador lineal eléctrico DGEA y sus accesorios. Además el actuador eléctrico tiene una masa sujeta en su extremo (m_4). Entonces hallando la masa total (m_6) del subsistema de movimiento:

$$m_6 = m_4 + m_5$$

$$m_6 = 8330 \text{ g.} + 623.62 \text{ g.} = 8953.32$$



Tabla A1.20: Masa de elementos del actuador neumático DGEA Fuente: Elaboración Propia

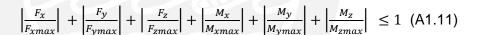
Elementos	Cantidad	Tipo	Modelo	Masa Unitaria (gramos)	Masa (gramos)	Subtotal Masa (gramos)
1		Eje Actuador Lineal Eléctrico DGEA	DGEA-18-700-ZR-WH-KH	5250	5250	
	1	Motor paso a paso	EMMS-ST-87-S-SEB-G2	2500	2500	
DGEA	1	Conjunto de accesorios de motor	EAMM-A-F28-87A	450	450	8330
	1	Cable Encoder	NEBM-M12G8-E-5-S1G9	50	50	6330
	1	Cable del motor	NEBM-S1G15-E-5-LE6	50	50	
	6	Tornillos de Sujeción Vertical DGEA/Soporte Vertical	ISO 1207 M4x40	5	30	

A1.2.8. Cálculo de la deflexión del actuador eléctrico DGEA según el fabricante:

Se calculara la deflexión del actuador eléctrico producido por el peso que sostiene en su extremo. Se hará uso de las ecuaciones dadas por el fabricante y se comprobaran los resultados hallados.

Tabla A1.21: Fuerzas y Momentos máximos Fuente: Elaboración Propia

Tamaño	18
Fxmáx. [N]	6000
Fymáx. [N]	2240
Fzmáx. [N]	2240
Mxmáx. [Nm]	30
Mymáx. [Nm]	125
Mzmáx. [Nm]	185



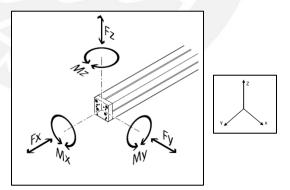


Fig. A1.8: Diagrama de Fuerzas en el extremo del actuador Fuente: Festo [17]

Se reemplaza los valores de la tabla A1.21 en la ecuación A1.10, dada por el fabricante, que tiene como variables las fuerzas y momentos en el extremo del manipulador, las cuales se visualizan en la figura A1.8.

La fuerza en la dirección X e Y es igual cero; así como el momento en los ejes X y Z.



Se halla la fuerza vertical en el eje Z (Fz):

$$F_z$$
= 0.62362 kg x 9.8m/s² = 6.12 N

El momento producido en el eje Y debido a la fuerza F_z será:

$$M_y$$
= (2*81+700) mm x 6.12 N
 M_y =5.13 Nm

Reemplazando los datos hallados en la ecuación A1.8:

$$\left| \frac{0}{6000} \right| + \left| \frac{0}{2240} \right| + \left| \frac{6.12}{2240} \right| + \left| \frac{0}{30} \right| + \left| \frac{5.13}{125} \right| + \left| \frac{0}{185} \right| \le 1$$

$$\frac{6.12 \, N}{2240 \, N} + \frac{5.13 \, Nm}{125 \, Nm} \le 1$$

$$0.043 \le 1$$

Entonces se concluye que las fuerzas y momentos en el extremo del actuador no supera los límites permisibles.

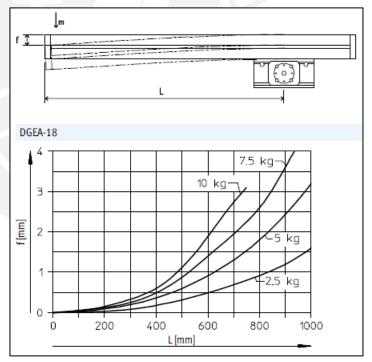


Fig. A1.9: Flexión f del perfil en función de la distancia L y de la carga útil m Fuente: Festo [17]

A continuación se tiene la figura A1.9 dada por el fabricante que analiza el efecto de la deflexión para una carrera de 700 mm. Para una masa de alrededor de 2.5 kg hay una deflexión de 0.6 mm., para una masa de 0.623 kg se tendría una deflexión de 0.10 mm.



Verificación de deflexión del actuador eléctrico DGEA:

De acuerdo a la figura A1.10 se tiene discretizado el actuador eléctrico DGEA a una viga en voladizo, empotrada en un extremo y libre en el otro.

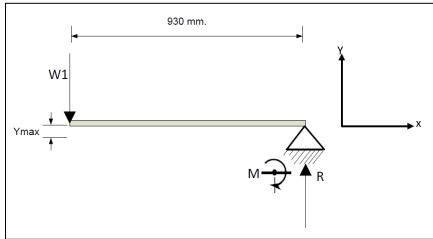


Fig. A1.10: Diagrama de cuerpo libre de actuador eléctrico DGEA Fuente: Elaboración Propia

A partir del diagrama de fuerzas de la tabla A1.8. En la tabla A1.22 se describe en que ejes (X, Y y Z) hay presencia de fuerza o momento:

Tabla A1.22: Tabla de fuerzas y momentos Fuente: Elaboración Propia

	Fuerzas	511	N	/lomento:	S
X	Υ	Z	Χ	Υ	Z
NO	SI	NO	NO	NO	SI

De acuerdo a la ecuación A1.11 de deflexión se reemplaza los valores correspondientes para hallar la distancia máxima en que variará el extremo del actuador con la fuerza aplicada.

$$Y_{MAX} = \frac{W_1 L^3}{3EL}$$
 (A1.11)

Donde:

W1: Fuerza en el extremo de la viga (6.12 N)

L : Longitud desde el punto de apoyo al extremo libre (0.93 m)

E : Módulo de elasticidad (200 GPa)

I : Momento de inercia de la sección del actuador (173 * 10³ mm⁴)

El valor de momento de inercia fue extraída del anexo 8 de hoja de datos, así como el material del actuador eléctrico; el cual define su módulo elástico.



Reemplazando calculamos la distancia que se deflexiona:

$$Y_{MAX} = \frac{6.12 N (0.930 m)^3}{3 * 200 * 10^3 \frac{N}{mm^2} * 173 * 10^3 mm^4}$$
$$Y_{MAX} = 0.04742 mm$$

La distancia de deflexión en su punto más crítico es de 0.04742 mm. mucho menor a la aproximación de 0.1 mm de acuerdo a la figura A1.9. Por lo que no hay problema en el posicionamiento del actuador neumático DPZ cuando se extienda para sostener o dejar la placa de aluminio.

A continuación se determina el motor paso a paso adecuado para el actuador lineal DGEA-18, el cual será el modelo EMMS-ST-87-S-SEB-G2 y su conjunto para montaje axial EAMF-A-44A/B-87A. La tabla de combinaciones para seleccionar el motor y sus accesorios de sujeción se encuentra en el anexo 8. Las especificaciones técnicas del motor paso a paso EMMS-ST-87-S-SEB-G2 se encuentran en la tabla A1.23, este motor paso a paso tendrá su correspondiente controlador CMMS-ST-C8-7-G2, el cuál será descrito en el anexo 4.

Tabla A1.23: Datos generales del motor paso a paso EMMS-ST-87-S-SEB-G2
Fuente: Festo [20]

Tamaño	87-S
Tensión Nominal	48 VDC
Corriente Nominal	9.5 A
Momento de sujeción	2.5 Nm
Velocidad de giro	2130 rev/min
Carga radial en el eje	200 N
Carga axial en el eje	65 N
Transmisor de	Óptico
posición del rotor	Incremental
Peso	2500 g.



Anexo 2: Selección de tipo de material

A2.1. Selección de materiales para el proceso de grabado.

De acuerdo a James Shackelford: "Aunque se está centrando la atención en el comportamiento de los metales bajo cargas de tracción, el aparato de ensayo (...) se emplea también para realizar ensayos de compresión. En realidad el módulo elástico tiende a ser el mismo cuando se ensaya una aleación metálica bien a tracción, bien a compresión" (Shackelford 2007: 183). De esto se concluye que la información de límite de fluencia (límite de esfuerzo antes que el material se deforme de manera permanente) que aparecen en los ensayos de tracción, son válidos tanto si el metal está siendo sometido a tracción como a compresión. Esta conclusión también aplica al aluminio serie de 1100, aleación al 99% de aluminio que se va a usar en las placas que serán mecanizadas en la estación de grabado. Cabe añadir que el aluminio escogido es una aleación comercial de uso en aplicaciones donde se requiere realizar grandes deformaciones.

De acuerdo con la norma ASTM B209: Standard Specification for Aluminum and Aluminum Alloy Sheet and Plate, la norma para el acero AISI 1045 y el acero estructural de uso genérico ASTM A36 galvanizado se tiene la tabla A2.1.

Tabla A2.1: Propiedades Mecánicas de Materiales Fuente: [32] [33] [34]

	Aluminio 1100		ASTM A36
Propiedades	O1 (Recocido)	Acero AISI 1045	Galvanizado
Resistencia a la	TOMV		
tracción	90 MPa	585 MPa	400 MPa
Resistencia a la			
fluencia	34 MPa	505 MPa	250 MPa
Dureza	23HB	170 HB	
	Al 99%,	C0.43%,Mn0.60%,	C 0.26%,Mn1.20%,
Composición	Cu 0.12%	P 0.04%, S 0.05%	Si 0.40%, P 0.04 %

El $\sigma_{Fluencia}$ es el esfuerzo mínimo para deformar el aluminio, el $\sigma_{M\acute{a}ximo}$ significa que al superar ese esfuerzo se estaría cortando el aluminio.

$$\sigma_{Fluencia} < \sigma_{Mecanizado} < \sigma_{Máximo}$$

Para el acero y aluminio, metales dúctiles, según Faires [6] propone considerar como factor de seguridad 1.5 para el esfuerzo límite de fluencia. Este valor se



multiplica al valor de fluencia del aluminio. El esfuerzo de mecanizado queda definido por el siguiente valor.

$$\sigma_{mec} = 1.5 * 34Mpa = 51 Mpa$$

A2.2 Selección de material para la base de las zonas de trabajo:

Se escoge como material de base, el ABS (Acrilonitrilo butadieno estireno), dado que es un plástico muy resistente de uso común en la industria se verificará si puede soportar el impacto del actuador DSGB en la zona de grabado. De acuerdo a la tabla A2.2 se tiene como límite de fluencia 6030 psi del material ABS (Figura A2.1). El área sobre la cual se va a calcular el esfuerzo mecánico de la placa ABS es la mismo que ocupa la placa de aluminio.

$$\sigma_{fluencia-ABS} = 6030 \ psi = 6030 * 6.894 \ kPa = 41570.82 \ kPa = 41.57 \ MPa$$

$$Area_{placa-ABS} = 100 \ mm. * 80 \ mm. = 8000 \ mm^2$$

La fuerza del vástago del cilindro DSBG-160-250-PPV-A

$$F_{cilindro} = F_{teorica} - F_{fricción}$$

$$F_{cilindro} = 12064 \text{ N *} (1 - 0.1) = 10857.6 \text{ N}$$

$$\sigma_{placa-ABS} = \frac{10857.6 \text{ N}}{8000 \text{ } mm^2} = 1.3572 \text{ Pa} \approx 1.36 \text{ MPa}$$

Comparando el esfuerzo sobre la placa ABS es de 1.36 MPa, la cual es menor que el esfuerzo de fluencia de ABS 41.57 MPa calculado anteriormente. Así que no habría ningún problema en la elección del material.

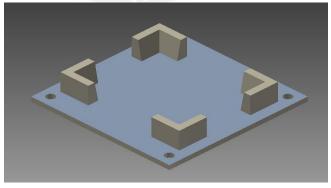


Figura A2.1 Base ABS Fuente: Elaboración propia



Tabla. A2.2 Propiedades mecánicas del plástico ABS Fuente: [1]

Prop. mecánicas	Valor Tipico Unidad	Método de Ensayo
Módulo de tensión		
73°F	246000 a 410000 psi	ASTM D638
73°F	251000 a 400000 psi	ISO 527-2
(m)	311000 psi	ISO 527-2 ²
Tensión		
Punto de Fluencia, 73°F	4940 a 7420 psi	ASTM D638
Punto de Fluencia, 73°F	5200 a 9210 psi	ISO 527-2
Punto de Fluencia	6030 psi	ISO 527-2 ²
Rotura, 73°F	3830 a 7260 psi	ASTM D638
Rotura, 73°F	4190 a 6080 psi	ISO 527-2
73°F	4660 a 7750 psi	ASTM D638
73°F	5800 a 7030 psi	ISO 527-2

A2.3 Selección del material de la plancha metálica para la mesa:

Dado que la fuerza R₁ del cilindro neumático sobre la base ABS es la misma que sobre la plancha metálica. Concluyo que el esfuerzo sobre la base ABS será el mismo sobre la plancha metálica que la sostiene; como se observa en la figura A2.2.;

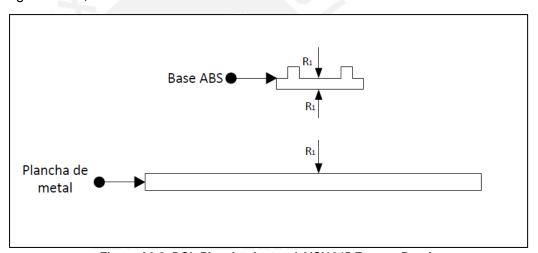


Figura A2.2 DCL Plancha de metal AlSI1045 Fuente: Propia

Entonces de acuerdo a la tabla A2.1 la resistencia a la fluencia es 505 MPa del acero AlSI1045, la fuerza R_1 genera un esfuerzo de 1.36 MPa que es menor al de la plancha de metal.

A2.4 Cálculo de esfuerzo alternante sobre la mesa de trabajo (AISI 1045):

De acuerdo a la tabla A2.3 se calcula la resistencia a la fatiga dado que la plancha de metal que conforma la mesa de trabajo, será sometida a una carga alternante de compresión. Debido a que tiene que impactar repetidamente sobre placas de metal como consecuencia del proceso de grabado



RESISTENCIAS A LA FATIGA (VALORES ESTIMADOS) $S_e' \approx \begin{cases} 0.5 \ S_u, & \text{si } S_u < 1380 \ \text{MPa} \ (200 \ \text{ksi}) \\ 690 \ \text{MPa} = 100 \ \text{ksi}, & \text{si } S_u \geq 1380 \ \text{MPa} \ (200 \ \text{ksi}) \end{cases} \quad \text{Aceros}$ $S_f' \underset{@}{}_{0.5 \times 10^8} \approx \begin{cases} 0.4 \ S_u, & \text{si } S_u < 330 \ \text{MPa} \ (48 \ \text{ksi}) \\ 132 \ \text{MPa} = 19 \ \text{ksi}, & \text{si } S_u \geq 330 \ \text{MPa} \ (48 \ \text{ksi}) \end{cases} \quad \text{Aleaciones de aluminio}$ $S_e' \approx 0.4 \ S_u, & \text{Acero fundido} & S_e' \approx 0.4 \ S_u, & \text{Hierro fundido nodular} \\ S_e' \approx 0.35 \ S_u, & \text{Hierro fundido gris} & S_e' \approx 0.33 \ S_u, & \text{Hierro fundido nodular normalizado} \end{cases}$

Figura A2.3 Cálculo de resistencia a la fatiga (Estimados)
Fuente: [6]

Dónde:

S_u: Límite de fluencia del acero AISI 1045 (S_u=505 MPa)

S_{e'}: Limite de resistencia a la fatiga

Calculando:

$$S_e$$
= 0.5* S_u
 S_e = 505 MPa*0.5
 S_e =252.5 MPa

Dado que la mesa es sometida a un esfuerzo de 1.36 MPa alternante, el límite para que se falla por fatiga es de 252.5 MPa, cifra mucho mayor que el esfuerzo que va a soportar. Se descarta falla por fatiga y se concluye que el acero estructural AISI 1045 cumple con las características mecánicas para ser la plancha metálica en la mesa de trabajo.



Anexo 3: Cálculos de estructuras mecánicas

A3.1 Mesa de trabajo de la estación de grabado.

Tabla. A3.1 Lista de materiales del subsistema de grabado Fuente: Elaboración propia

Elementos	Cantidad	Tipo	Modelo	Masa Unitaria (gramos)	Masa (gramos)	Subtotal Masa M1 (gramos)	Total (Kg)
	1	Cilindro Neumatico DSGB	DSGB-160-250-P-A	19376	19376		
	2	Racor adaptador 3/4 a 1/2	NPFC-R-G34-G12-MF	39.3	78.6		
	2	Racor 1/2	QSL-G1/2-12	70	140]	
	1	Tubo Flexible Azul	PUN-12X2-BL	0.0767	0.0767		
DSGB	1	Brida de Fijación	FNG-160 355		3550	04040 40	
	2	Sensor Magnetoresistivo	SMT-8M-A-PS-24V-E-2,5-OE	8.9	17.8	24242.48	
	2	Elemento de sujecion de sensor Reed	SMBR-8-8/100-S6	100 200			
	4	Tornillos de sujeción para brida de Fijación	ISO 4017 M18x50	153	612		
	4	Arandelas para tornillo de sujeción de brida de Fijación	ISO 7090 M18 140 HV	14 56			44 51
	4	Tuercas para tornillo de sujeción de brida de Fijación	ISO 4032 M18	53	212		44.51
Soporte Metálico	4	Apoyo rigido	Acero ASTM A36	25 100			
	1	Soporte de cilindro neumatico DSGB	Acero ASTM A36	2444	2444	18795	
	1	Soporte Metálico principal	Acero ASTM A36	16251	16251		
Punzon	1	Placa Punzon	Acero ASTM A36	817	817 557		
	1	Punzón	Acero ASTM A36	557			
	4	Tornillos de sujeción para brida de fijación	ISO 4017 M8x30	17	68	1474	
	4	Arandelas para tornillo de sujeción	ISO 7090 M8 140 HV	2	8		
	4	Tuercas para tornillo de sujeción	ISO 4032 M8	6	24	24	

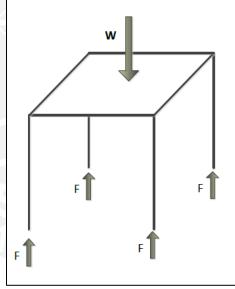


Fig. A3.1 Diagrama de cuerpo libre de mesa de trabajo. Fuente: Propia

La masa que tendrá que soportar la mesa es de $m_2 = 44.511$ Kg. De acuerdo a la tabla 3.1; a partir de la figura 3.1, se realizará un análisis estático para hallar las fuerzas de soportaran las soportes verticales de la mesa de trabajo.

$$W = 4 * F$$

Donde: W: Peso que soporta la mesa de trabajo

F: Fuerza de reacción repartida en los 4 soportes de la mesa de trabajo.

$$W = m_2 * g = 44.51 * 9.8 = 4 * F$$



$$F = 112.48 N$$

Se hallará el momento de inercia de área del perfil cuadrado hueco. Se reemplazan los valores de la figura A3.2 en las las variables que aparece en la fórmula momento de inercia de sección cuadrada de la tabla A3.2, serán los siguientes:

$$B = H = 30 \, mm$$
.

$$Espesor = 3 mm.$$

$$r_o = 6 mm$$
. $r_i = 3 mm$.

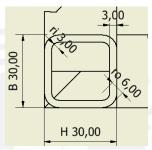


Fig. A3.2 Perfil Cuadrado hueco Fuente: Elaboración propia

Tabla. A3.2 Formula de momento de inercia de perfil cuadrado hueco Fuente: Departamento de Construcción y Vías Rurales - UPM

Momento de inercia de flexión:		Eje y-y $I_y = \frac{1}{10^4} \left[\frac{B \cdot H^3}{12} - \frac{(B \cdot H^3)^2}{12} \right]$		$\frac{B - 2 \cdot T) \cdot (H - 2 \cdot T)^{3}}{12} - 4 \cdot (I_{zz} + A_{z} \cdot h_{z}^{2}) + 4 \cdot (I_{\xi\xi} + A_{\xi} \cdot h_{\xi}^{2})$		
		Eje z-z	$I_{z} = \frac{1}{10^{4}} \left[\frac{H \cdot B^{3}}{12} - \frac{(H - 2 \cdot T) \cdot (B - 2 \cdot T)^{3}}{12} - 4 \cdot (I_{zz} + A_{z} \cdot h_{z}^{2}) + 4 \cdot (I_{\xi\xi} + A_{\xi} h_{\xi}^{2}) \right]$			
Donde:		$A_z = \left(1 - \frac{\pi}{4}\right) \cdot r_0^2$ $A_{\xi} = \left(1 - \frac{\pi}{4}\right) \cdot r_i^2$		$h_{\xi} = \frac{H - 2 \cdot T}{2} - \left(\frac{10 - 3\pi}{12 - 3\pi}\right) \cdot r_{i}$ $I_{zz} = \left(\frac{1}{3} - \frac{\pi}{16} - \frac{1}{3 \cdot (12 - 3\pi)}\right) \cdot r_{0}^{2}$		
	$h_z = \frac{H}{2} - \left(\frac{10 - 3\pi}{12 - 3\pi}\right) \cdot r_0$		$\left(\frac{-3\pi}{-3\pi}\right) \cdot r_0$	$I_{\xi\xi} = \left(\frac{1}{3} - \frac{\pi}{16} - \frac{1}{3 \cdot (12 - 3\pi)}\right) \cdot r_i^2$		

Se tiene como momento de inercia de perfil cuadrado el siguiente valor:

$$I_{sec.cuad.} = 3.53 * 10^4 mm^4$$

Se hace uso de la fórmula de Euler para verificar si hay pandeo:

$$F_{max} = \frac{\pi^2 EI}{L_k^2}$$

Se reemplaza el momento de inercia, el modulo elástico y la longitud de pandeo:

$$E = 200 \, Gpa = 200 * 10^9 \, \frac{N}{m^2}$$



$$L_k = 2L = 2 * 900 mm. = 1.8 m$$

Reemplazando:

$$F_{\text{max}} = \frac{\pi^2 * 200 * 10^3 \frac{N}{mm^2} * 3.53 * 10^4 mm^4}{(1.8\text{m})^2} = 21.5 \text{ kN} = 21500 \text{ N}$$

Para una fuerza superior a 21 500 N se produciría la falla por pandeo, la fuerza que recibe el soporte de la mesa es de 112.48 N, cifra mucho menor que la anterior por lo cual no se produciría falla por pandeo.

A3.2 Calculo de resistencia de fuerza cortante de los tornillos de sujeción del actuador eléctrico lineal DGEA con el soporte vertical:

De acuerdo a la figura A3.3 se tiene los seis tornillos que unen el elemento vertical con el subsistema de movimiento que contiene al actuador eléctrico lineal DGEA, el actuador neumático DPZ, la ventosa de vacío y sus correspondientes accesorios.

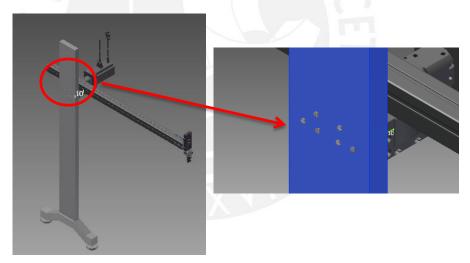


Figura A3.3 Tornillos de sujeción de subsistema de movimiento Fuente: Elaboración Propia



Tabla. A3.3 Masa de elementos del subsistema de movimiento
Fuente: Elaboración propia

Elementos	Cantidad	Tipo	Modelo	Material	Masa Unitaria (gramos)	Masa (gramos)	Subtotal Masa (gramos)	Total (Kg)
-	1	Placa de Aluminio	-	1100	21.68	21.68	1 1	
	1	Ventosa VAS 30 G1/8 NBR	VAS-30-1/8-NBR	NBR	11	11		
	1	Racor Intermedio LJK-1/8-I/I	LJK-1/8-VI	Laton Niquelado	25	25		i I
	1	Racor QSL-G1/8-4	QSL-G1/8-4	Laton Niquelado	9.1	9.1		
	2	Tornillos de sujeción	ISO 1207 M5x8	Acero Inoxidable 440C	2	4		
	1	Tornillos de sujeción	ISO 4032 M10	Acero Inoxidable 440C	10	10		9.07
Ventena	2	Tornillos de sujeción	ISO 1207 M5x6	Acero Inoxidable 440C	2	4		
Ventosa y Accesorios	1	Accesorio de sujeción DPZ/ventosa		Acero Inoxidable 440C	20	20	142.74	
Accesorios	2	Tornillos de sujeción sensor optico/DPZ	ISO 4017 M4x16	Acero Inoxidable 440C	2	4	1	
	2	Tuercas para tornillo sensor optico/DPZ	ISO 4032 M4	Acero Inoxidable 440C	1	2		
	2	Arandela para tornillo de sujecion Sensor optico/DPZ	ISO 7090 M4 140 HV	Acero Inoxidable 440C	0.5	1		
	1	Accesorio de sujeción Sensor optico/DPZ			10	10]	
	1	Sensor Optico	BGS-DL25TN	Acrilonitrilo butadieno estireno (ABS)	20	20		
	5	Tubo Flexible azul	PUN-6X1-BL	Poliuretano	0.096	0.48		
	5	Tubo Flexible plateado	PUN-6X1-SI	Poliuretano	0.096	0.48		
	2	Racor QSM-B-M5-4-20	QSML-B-M5-4-20		18.2	36.4		
	1	Actuador neumatico DPZ	DPZ 10-40-P-A		325	325	1	
	2	Sensor Reed	SME-8M-DS-24V-K-5,0-OE		58.3	116.6	1	
DP7	1	Accesorio sujeción de DPZ/DGEA	-	Acero Inoxidable 440C	100	100	597.48	
DPZ	5	Tubo Flexible Azul	PUN-4x0,75-BL	Plástico sintético	0.096	0.48		
	2	Tornillos de sujeción para accesorio DPZ/DGEA	ISO 4017 M5x40	Acero Inoxidable 440C	8	16		
	2	Tuercas para tornillo para accesorio DPZ/DGEA	ISO 4032	Acero Inoxidable 440C	1	2	1	
	2	Arandela para tornillo para accesorio DPZ/DGEA	ISO 7090	Acero Inoxidable 440C	0.5	1	1	
DGEA	1	Eje Actuador Lineal Eléctrico DGEA	DGEA-18-700-ZR-WH-KH	Aluminio anodizado	5250	5250		
	1	Motor paso a paso	EMMS-ST-87-S-SEB-G2	Aluminio anodizado	2500	2500	1	
	1	Conjunto de accesorios de motor	EAMM-A-F28-87A		450	450	8330	
	1	Cable Encoder	NEBM-M12G8-E-5-S1G9		50	50	0330	
	1	Cable del motor	NEBM-S1G15-E-5-LE6		50	50	1	
	6	Tornillos de Sujeción Vertical DGEA/Soporte Vertical	ISO 1207 M4x40	Acero Inoxidable 440C	5	30	1	

De acuerdo a la tabla A3.3 la masa total que tendrán que soportar los 6 tornillos será de 9.07 Kg. Para calcular la fuerza que soportara cada tornillo, se realiza del diagrama de fuerzas que se observa en la figura A3.4

$$F_{TOTAL} = 9.07kg * 9.8 \frac{m}{s^2} = 88.886 N$$

$$F_{CORTANTE} = \frac{F_{TOTAL}}{\#Total\ del\ tornillos} = \frac{88.886}{6} = 14.81N$$

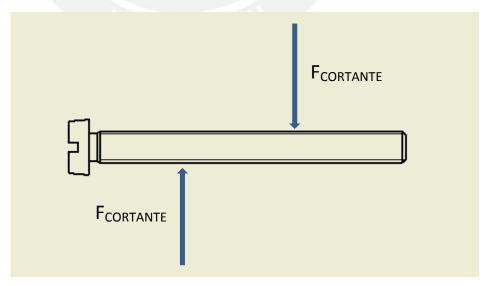


Figura A3.4 Diagrama de fuerzas de tornillo M4 ISO1207 Fuente: Elaboración propia



Haciendo uso de la siguiente fórmula A3.1 hallaremos la fuerza cortante máxima sobre el tornillo, que no debe ser superada sobre la fuerza que actualmente soporta cada uno de los 6 tornillos que sostienen al subsistema de movimiento.

$$F_{cortante_maxima} = \frac{0.6*f_{ub}*A_S}{\gamma}$$
 (A3.1)

Donde: A_s: Área de sección del vástago del tornillo ISO1207-M4x40

fub: Tensión última a tracción del tornillo ISO1207 A2-70

γ : coeficiente de seguridad recomendado [39]

Reemplazando en A3.1:

$$F_{cortante_maxima} = \frac{0.5 * f_{ub} * A_s}{\gamma} = \frac{0.5 * 700 \frac{N}{mm^2} * \pi \frac{(4 mm)^2}{4}}{1.25}$$

$$F_{cortante_maxima} = 3518.58 \text{ N}$$

En conclusión para que se produzca falla por fuerza cortante esta tendría que superar los 3518.58 N, cosa que no sucede ya que la fuerza cortante por tornillo es de 14.81 N.

A3.3 Calculo para selección del soporte vertical del subsistema de movimiento:

A continuación se evaluara el pandeo con carga excentrica en el soporte vertical, como se observa en la figura A3.5, se tiene que calcular la distancia máxima (y_m) que se produce con la carga F_v . Luego se calcula el esfuerzo máximo (σ_m) y se compara con el esfuerzo de fluencia del perfil cuadrado hueco que actuará como soporte vertical de material ASTM A36.

$$y_m = e * \left(\sec \left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{F_v}{F_{CR}}} \right) - 1 \right) \dots (A3.2)$$

Donde:

Hallando y_m:

e:Distancia del eje axial al punto excentrico (e=67.5 mm.)

F_{CR}: Fuerza crítica

F_v: 88.88 N (Carga excentrica)



La fuerza crítica se calcula a partir de la formula de Euler (A1.6):

$$F_{CR} = \frac{\pi^2 E \, I_{perfil}}{L_k^2}$$

Donde:

I_{perfil}=449.8*10⁴ mm⁴ (Inercia de perfil cuadrado hueco)

L= 990 mm.(Longitud efectiva de pandeo)

L_k=2*L=2*990=1980 mm.

$$F_{CR} = \frac{\frac{\pi^2 200 * 10^3 N}{mm^2} * 449.8 * 10^4 mm^4}{(1980 mm)^2}$$
$$F_{CR} = 2 264742 N$$

Reemplazando F_{CR} en la ecuación A3.2:

$$y_m = 67.5 \text{ mm. } * \left(\sec \left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{88.88 \text{ N}}{2 \cdot 264742 \text{ N}}} \right) - 1 \right)$$

 $y_m = 3.27 * 10^{-3} \text{ mm.}$

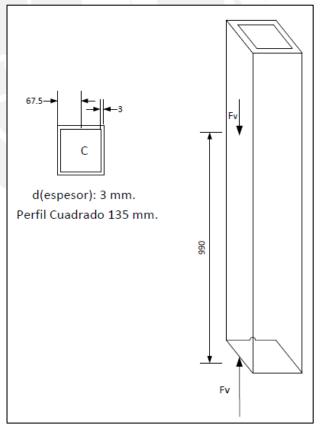


Figura A3.5 DCL de soporte vertical de subsistema de movimiento Fuente: Elaboración propia



Se tiene como deflexión máxima una milesima parte de un milimetro, se concluye que el elemento vertical se mantendrá rígido.

A continuación se calcula el esfuerzo máximo que se produce por la carga excentrica a partir de la siguiente fórmula:

$$\sigma_{max} = \frac{F_V}{A} * \left(1 + \frac{ec}{r^2} \sec\left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{F_V}{F_{CR}}}\right)\right) \dots (A3.3)$$

Donde:

e: 67.5 mm (Distancia del eje simetrico al punto excéntrico)

c: 67.5 mm.(Distancia del eje neutro al extremo del perfil cuadrado)

r: 52.73 mm. (radio de giro de area)

A: 1560.82 mm² (Area de sección de perfil cuadrado hueco)

$$\sigma_{max} = \frac{88.88 \, N}{1560.82 \, mm^2} * \left(1 + \left(\frac{67.5 \, mm.}{2 * 52.73 mm.} \right)^2 * \sec \left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{88.88 \, N}{2 \; 264742 \, N}} \right) \right)$$

$$\sigma_{max} = 0.08 \text{ MPa}$$

Verificando que el esfuerzo máximo en la columna sea menor que el esfuerzo de fluencia del acero estructural ASTM A36 galvanizado.

$$\sigma_{max} < \sigma_{fluencia}$$
 $0.08 \text{MPa} < 250 \text{MPa}$

Se concluye que el esfuerzo producto de la carga excentrica no afecta al soporte vertical que sostendra al actuador eléctrico lineal DGEA.

A3.4. Calculo de cordones de soldadura:

A3.4.1 Calculo de soldadura de 45° de soporte de cilindro neumático DSGB:

Para el caso de la estructura que soporta al actuador DSGB y sus accesorios tienen una masa en conjunto de 44.51 kg. A partir de esto se calcula la fuerza (Fv) que ejerce:

$$Fv=44.51 \text{ kg. } 9.8 \text{ m/s}^2$$

A continuación hallamos el área sobre la cual actúa el cordón de soldadura:

$$A_s=a_1*I=a_1*(L-2a_1)$$



Donde:

a₁: Espesor del cordón de soldadura

L Longitud del cordón de soldadura

I: Longitud efectiva del cordón de soldadura (Si la costura del cordón esta interrumpida I=L-2a, en caso sea continua I=L)

$$A_s=5$$
 mm. (180mm. $-2*5$ mm.)

$$A_s = 850 \text{ mm}^2$$

Se tiene que probar que el esfuerzo cortante que hay en el cordón de soldadura unión en T es menor al esfuerzo admisible:

$$\sigma_{sol} \leq \sigma_{adm}$$

$$\sigma_{\text{sol}} = \frac{F_1}{As} \le \sigma_{\text{adm}} = \nu * \nu_2 * \sigma_{\text{fl}}....(A3.4)$$

Donde:

ν Factor para el caso que el cordón sea en ángulo.

ν₂ Factor de forma o de concentración de esfuerzos efectivo

 σ_{fl} : Esfuerzo de fluencia del cordón de soldadura de acero galvanizado ASTM A36

F₁: Fuerza sobre el cordón de soldadura

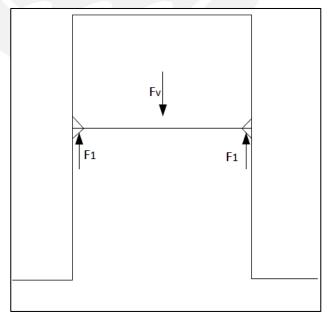


Figura A3.6 DCL de soporte vertical de subsistema de movimiento Fuente: Elaboración propia



Se calcula la fuerza F₁, a partir del DCL de la figura A3.6:

$$\sum_{y} F_{y} = 0$$

$$F_{v}-2*F_{1}=0$$

$$F_{v}=2*F_{1}$$

$$249.9=2*F_{1}$$

$$F_{1}=124.95 \text{ N}$$

$$\frac{F_{1}}{A_{0}} = v * v_{2} * \sigma_{f1}$$

Reemplazando valores:

$$\frac{124.95}{850 \ mm^2} \le 0.35 * .8 * 350 MPa$$
$$0.147 \ \text{MPa} \le 98 \ \text{MPa}$$

Se comprueba que el esfuerzo que alcanza el cordón de soldadura es menor al esfuerzo admisible que puede alcanzar antes de fallar. Se concluye que puede sostener al actuador neumático DSGB y sus accesorios.

A3.4.2 Calculo de soldadura de ángulo de 45° de soporte de elementos verticales

A continuación se calculará el esfuerzo del cordón más crítico del soporte vertical del subsistema de movimiento. Se observa que sobre el cordón de soldadura actuará un momento flector producto de la carga excéntrica sobre el elemento vertical, como se señala en la figura A3.7, y se verificara que no exceda el esfuerzo admisible del cordón de soldadura.

Se tiene el esfuerzo calculado ($\sigma_{max} = 0.08$ MPa) a partir de la formula A3.3 a este se agrega el formado para el caso de una fuerza externa (F_{ext}) a la que podría ser sometida el soporte vertical de la Fig. A3.3. La fuerza externa que una persona podría ejercer horizontalmente sobre el soporte vertical de acuerdo a tablas de ergonomía es de 225 N [41].

$$\sigma_{total} = \sigma_{max} + \sigma_{ext} = 0.08 \, MPa + \frac{F_{ext} * d_1 * c}{I_{perfil}}$$



Donde:

 $I_{perfil}:Inercia\ de\ perfil\ cuadrado\ hueco$

c : Distancia del eje neutro al extremo del perfil

$$\sigma_{total} = 0.08 MPa + \frac{225N*1000*67.5 \text{ mm}^2}{449.8*10^4 \text{ mm}^4}$$

$$\sigma_{total} = 3.45 \text{ MPa}$$

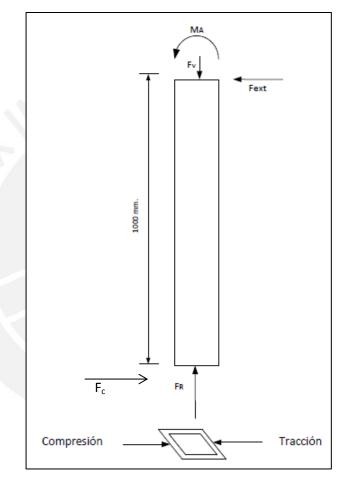


Figura A3.7 DCL de fuerzas y momentos en el cordón de soldadura Fuente: Elaboración propia

A continuación se calcula el esfuerzo cortante sobre el cordón

$$\tau = \frac{F_{ext}}{A_{corte}} = \frac{F_{ext}}{a*L}$$

$$\tau = \frac{225N}{2*135*5 mm^2} = .16 MPa$$

Dado que se tiene un esfuerzo cortante y un esfuerzo normal se hace uso de la fórmula de esfuerzo equivalente:

$$\sigma_{equi} = \sqrt{{\sigma_{total}}^2 + 1.8\tau^2}.....(A3.5)$$



Reemplazando los datos anteriormente calculados en A3.5:

$$\sigma_{equi} = \sqrt{(3.45 \text{ MPa})^2 + 1.8(0.16 \text{ MPa})^2}$$

$$\sigma_{equi} = 3.46 \text{ MPa}$$

Se debe probar que el esfuerzo máximo en el cordón de soldadura sea menor al admisible:

$$\sigma_{equi} < \sigma_{admisible}$$

$$3.46 \ MPa \leq 0.22 *.8 * 250 MPa$$

$$3.46 \ MPa \leq 44 \ MPa$$

Entonces se comprueba que el esfuerzo equivalente que actúa sobre el cordón de soldadura es menor al esfuerzo admisible, para el caso crítico que se tenga una fuerza externa sobre el soporte vertical.

A3.5 Calculo de los pernos de anclaje y la base cuadrado

A3.5.1 Soporte de subsistema de movimiento:

De acuerdo con la tabla A8.42 ubicada en el anexo 8, se escoge como perno de anclaje marca Hilti al modelo Kwik bolt 3 de tamaño 3/8 x 1 5/8 pulg. Se compara la tensión de tracción/compresión calculada anteriormente con la tensión máxima del tornillo de anclaje.

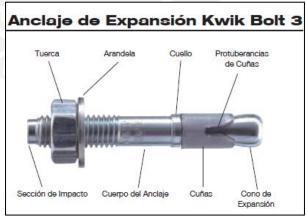


Figura A3.8 Tornillo de anclaje de expansión Kwik Bolt 3 Fuente: Hilti [30]

$$F_{total} \leq F_{tornillo}$$

$$\sigma_{total1*A_1} \leq F_{tornillo}$$



Donde:

 σ_{total1} : Esfuerzo en un tornillo

 A_1 : Área de sección transversal del tornillo.

Reemplazando:

$$(3.45 MPa) * \pi * \frac{9.53^2 mm^2}{4} \le 2.7kN = 2700 N$$

 $245.8 N \le 2700 N$

Se concluye que el esfuerzo de tracción/compresión máximo es mucho menor a la tensión máxima que puede alcanzar el tornillo antes de fallar.

De acuerdo a la figura A3.9 se tiene una fuerza externa que se puede ejercer sobre el elemento vertical de soporte del subsistema de movimiento de la estación de trabajo de grabado.

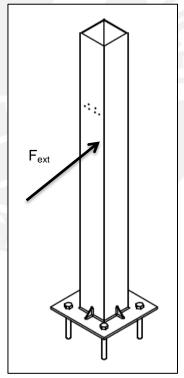


Figura A3.9 Tornillo de anclaje de expansión Kwik Bolt 3 Fuente: Elaboración propia

Comparando la máxima fuerza cortante (F_{ext}) que ejerce una persona de acuerdo con manual de ergonomía [8], con la máxima fuerza cortante admisible (F_{adm}) en cada tornillo de anclaje se tiene:



$$F_{ext} \leq F_{adm}$$

$$\frac{F_{ext}}{4} \le F_{adm}$$

$$56.25 N \le 3900 N$$

La fuerza cortante no representa problema para el tornillo de anclaje, el valor de 56.25 N es el máximo que una persona puede ejercer con sus brazos, dado que de acuerdo al catálogo.

3.5.2 Mesa de trabajo:

A partir de las tablas A8.42 y A8.43 se tiene que se usa el tornillo de anclaje de adhesión de marca Hilti y modelo Kwik bolt 3 de tamaño 1/4 x 11/8 pulg. Se verificará que la fuerza exterior que provoca una fuerza cortante en los pernos de anclaje de la mesa de trabajo (Fig. A3.8). no superé el límite admisible según las tablas anteriores ubicadas en el anexo 8.

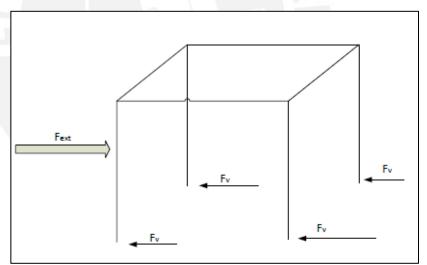


Fig. A3.10 DCL de fuerzas y momentos en los extremos de la mesa de trabajo Fuente: Elaboración propia

Se tiene como F_{ext} =225 N, fuerza máxima que puede ejercer una persona estándar para empujar, entonces por equilibrio estático:

$$\sum F_y = 0$$

$$F_{ext} = 4 * F_v$$



$$F_v = 56.25 N$$

A partir del dato anterior se halla la fuerza cortante sobre cada los 4 tornillos $(F_{tornillo})$ que sujetan la base sobre la que se apoya la pata de la mesa (Fig. A3.9).

$$F_{tornillo} = \frac{F_v}{4} = \frac{56.25 \, N}{4} = 14.07 \, N$$

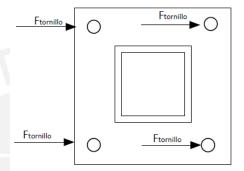


Fig. A3.11 DCL de fuerza cortante en los tornillos de anclaje Hilti Fuente: Elaboración propia

A continuación a partir de los datos de la tabla para fuerza cortante (F_{corte}) del tornillo de anclaje se tiene:

$$F_{tornillo} = \frac{F_v}{4} \le F_{corte}$$

$$\frac{56.25}{4} N \le 2600 N$$

$$14.07 N \le 2600 N$$

Se concluye que no hay falla por fuerza cortante sobre el tornillo de anclaje de la mesa de trabajo.



Anexo 4: Selección de controladores y módulos de comunicación:

4.1 PLC Twido

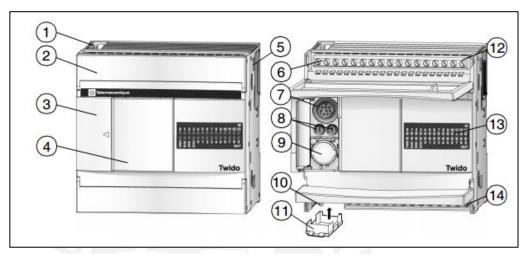


Fig. A4.1 Principales elementos del PLC Twido Compacto Modelo: TWDLCDA24DRF Fuente: Schneider [36]

En la siguiente tabla se describirá la ubicación de los diferentes elementos de conexión que componen el controlador PLC Twido TWDLCDA24DRF:

1	Orificio de montaje
2	Cubierta de terminal
3	Tapa con bisagra
4	Cubierta extraíble del conector de monitor de operación
5	Conector de ampliación (en ambos controladores base de las series 24DRF y 40DRF)
6	Terminales de potencia del sensor
7	Puerto serie 1
8	Potenciómetros analógicos (No será utilizado en este caso)
9	Conector de puerto serie 2
10	Terminales de fuente de alimentación de 100 a 240 V CA en la serie TWDLCA
11	Terminales de fuente de alimentación de 24 V CC en la serie TWDLCD
12	Conector de cartuchos (ubicado en la parte inferior de la base)
13	Terminales de entradas
14	Indicador luminoso
15	Terminales de salidas



De acuerdo a la tabla A4.1 se tiene las siguientes características eléctricas, tiene una tensión de 24 VDC, cuenta con 14 entradas discretas y 10 salidas discretas. Dado que se usan 6 salidas discretas y 4 entradas discretas, el modelo TWDLCDA24DRF cubre las necesidades requeridas. Las características principales del PLC se encuentran en la tabla A4.1. Cabe añadir que de acuerdo a la figura A4.1 se tiene en la posición 5 el conector de ampliación que se acoplará, dado que es un sistema modular, al módulo de comunicación TWNDCO1M.

Tabla A4.1: Características eléctricas principales Fuente: Schneider [36]

Panga of product	Twido
Range of product	
Product or component type	Compact base controller
Discrete I/O number	24
Discrete input number	14
Discrete input voltage	24 V
Discrete input voltage type	DC
Discrete output number	10 relay
Number of I/O expansion module	4
[Us] rated supply volt- age	24 V DC
Use of slot	Memory cartridge or realtime clock cartridge
Data backed up	Internal RAM lithium 30 days 10 hrs 10 yr
Integrated connection type	Non isolated serial link mini DIN Modbus/character mode master/slave RTU/ASCII RS485 half duplex 38,4 kbit/s Power supply Serial link interface adaptor RS232C/RS485
Complementary func- tion	PID Event processing



4.2. Módulo de Comunicación - Twido CANopen TWDNCO1M:

El Twido CANopen modulo maestro TWDNCO1M será usado con el PLC TWDLCDA24DRF, este permitirá la comunicación con esclavos CANopen como lo es el controlador de velocidad CMMM-ST que controla la velocidad del motor paso a paso EMMS-ST-87-S-SEB-G2 del actuador lineal eléctrico DGEA-18-700-ZR-WH-KH. Las partes que conforman el módulo de comunicación se describen en la figura A4.3.

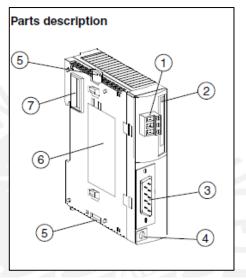


Figura A4.3: Descripción de partes del TWDNCO1M Fuente: Schneider [7]

- (1) Fuente de alimentación del conector extraíble
- (2) LED indicador de estado CANopen
- (3) D-Sub (DB9) masculino (Conexión esclavo)
- (4) tornillo de puesta a tierra PE
- (4) tornillo de puesta a tierra PE
- (5) botones de cierre (arriba y abajo)
- (6) Nombre del módulo
- (7) Conector de expansión (a un PLC)

De acuerdo a la figura el conector de expansión se conecta de la figura A4.3 se acopla al PLC Twido para que haya comunicación entre ambos. Se tiene un puerto DB9 macho, para conectarse mediante al controlador de velocidad del actuador eléctrico.



El cable conector DB9 hembra - DB9 macho será usado para la conexión entre el módulo de comunicación TWDNCO1M (Maestro) y el controlador de motor (esclavo) por medio del protocolo de comunicación CANopen. Las especificaciones de las terminales se presentan en las imágenes A4.4.

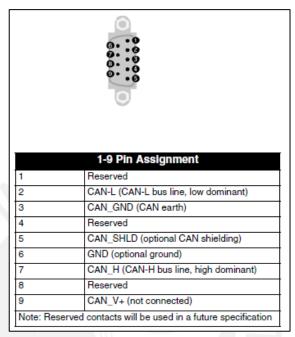


Fig. A4.4: Conector DB9 – CANopen Fuente: Schneider

4.3. Controlador CMMS-ST-C8-7-G2:

Tanto las tablas de datos generales como eléctricos se encuentran en los anexos 8. A continuación el controlador CMMS-ST-C8-7-G2 y sus accesorios en las tablas A4.4 y A4.5.EN la tabla A4.3 se tiene las características del cable que conecta del controlador al motor. En la figura A4.7 se tiene la interface Can-Bus que se vincula que recibe el cable del módulo TWDNCO1M. Los diferentes puertos del controlador se encuentran descritos en las figuras A4.6 y A4.7.

Tabla A4.2: Datos técnicos de la conexión de bus de campo CMMS-ST-C8-7-G2

Datos técnicos: conexión de bus de campo								
Interfaces		1/0		CANopen				
Perfil de comunicación		-		DS301; FHPP				
		-		DS301; DSP402				
Velocidad máxima de transmisión	[Mbit/s]	-		1				
de datos a través de bus de campo								
Conexión	Integrado							
	Opcional		-	-				



Tabla A4.3: Cable de mando recomendado por el fabricante CMMS-ST Fuente: Festo

Referencias – Conexiones p	osibles entre la interfaz E/S y la unidad de control			
	Descripción	Longitud del cable [m]	N° art.	Tipo
Cable de mando				
	 Para conexión de E/S a cualquier unidad de control Recomendable en caso de señales analógicas, considerando que el cable está apantallado 	2,5	552254	NEBC-S1G25-K-2.5-N-LE26

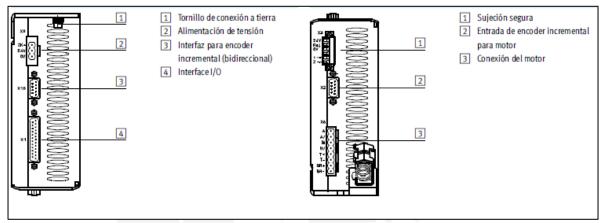


Fig. A4.6 Diagrama de puertos de entrada y salida de Controlador CMMS-ST (Plano Superior e inferior)

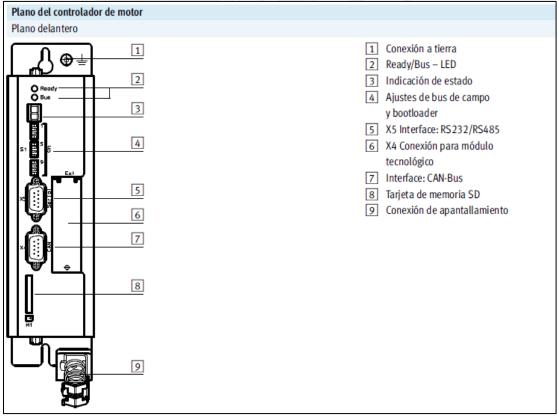


Fig. A4.7 Diagrama de puertos de entrada y salida de Controlador CMMS-ST (Plano Delantero)



Características de generales de la computadora:

En la tabla A4.4 se tienen las características principales de hardware y software para la instalación del software del PLC Twido como del controlador de motor CMMS-ST.

Tabla A4.4: Características de computadora Fuente: Propia

MARCA	ADVANCE
MODELO	VISSION OPEN VO7378
PROCESADOR (GHZ)	INTEL CORE I5-4460 (3.20 GHz, 6 MB CACHÉ L3)
CHIPSET	INTEL H81 EXPRESS
MEMORIA (MB)	8 GB DDR3
ALMACENAMIENTO	1 TB SATA / 7200 RPM
SISTEMA OPERATIVO	WINDOWS 7





Anexo 5: Selección de fuentes eléctricas y protección eléctrica

De acuerdo a la tabla A5.1 se tiene el consumo de corriente del dispositivo electrónico que requiere una alimentación de 48 VDC el cual corresponde al motor paso a paso EMMS-ST-87-S-SEB-G2 que consume una corriente de 9.5 A. Para la protección termomagnética se escogerá el interruptor Schneider de corriente nominal de 10 A, de modelo C60N Curva B 10, los datos específicos del mismo se encuentran en el anexo A8.2.

Para la fuente de voltaje 220 VAC – 48 VDC le corresponde el modelo Festo CACN-3A-7-10, que cubre un amperaje de 10A.

Tabla. A5.1 Consumo de corriente –Voltaje 48 VDC Fuente: Elaboración Propia

Actuadores y controladores	Voltaje (VDC)	Corriente (A)
EMMS-ST-87-S-SEB-G2	48	9.5
Total		9.5

De acuerdo a la tabla A5.2 se tiene el consumo total de corriente de todos los dispositivos eléctricos (electroválvulas, sensores y PLC) que usan 24 VDC como tensión. El total de corriente es 978.33 mA. Entonces el interruptor termomagnético que le corresponde C60CTRL Curva Z 1 A, el cual tiene una corriente nominal de 1 A que cubre el amperaje total de corriente. La información técnica del mismo se encuentra en el anexo A8.2. La fuente eléctrica de 220 VAC – 24 VDC le corresponde el modelo CACN-3A-1-5. Cabe señalar de acuerdo al diagrama unifilar del gabinete eléctrico de la memoria (Fig. 3.4.2), antes de cada fuente se ubicara su correspondiente interruptor termomagnético.

Tabla. A5.2 Consumo de corriente –Voltaje 24 VDC Fuente: Elaboración Propia

Actuadores , sensores y controladores	Voltaje (VDC)	Corriente (mA)
CPE24-M1H-5J-QS-12	24	53.33
CPE14-M1BH-5J-1/8	24	62.5
VADMI-95-N	24	130
BGS-DL25TN	24	27
TWIDO TWDLCDA24DRF	24	55
TWDNCO1M	24	50.5
SMT-8M-A-PS-24V-E-5-OE	24	200
CMMS-ST-C8-7-G2	24	200
SMT-8M-A-PS-24V-E-5-OE	24	200
Total		978.33



Se escogerá el interruptor diferencial IDsi-30mA-40A, el cual pertenece al tipo super inmunizado que evita las desconexiones intempestivas por corrientes de alta frecuencia producidas por circuitos electrónicos, la información se encuentra en el anexo A8.2.

El interruptor diferencial se encuentra ubicado antes que los interruptores termomagnéticos; con el fin de dar protección a todos los componentes en caso haya algún contacto directo o indirecto. La máxima corriente que soporta es de 40 A, la cual cubre el consumo de corriente de los equipos de tensión de 24 VDC y 48 VDC, que en total sería 10.48 A.





Anexo 6: Sistema de manufactura flexible en el CETAM-PUCP

El centro de manufactura integrada por computadora (CIM) en el laboratorio del CETAM-PUCP es un sistema de manufactura flexible (FMS). De acuerdo a Groover [26], "un FMS consiste en un grupo de estaciones de procesamiento (máquinas CNC), interconectadas por medio de un sistema de manejo y recuperación de material automático".

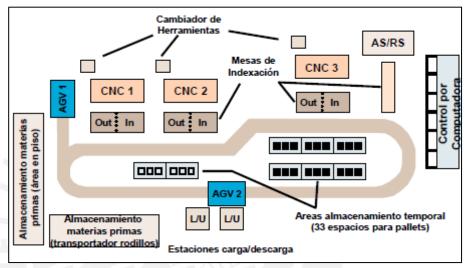


Fig. A6.1 Sistema de manufactura flexible. Fuente: [35]

En la figura A6.1, se tiene la configuración de un sistema de manufactura flexible que cuenta con un área destinada al almacenamiento de materias primas, estaciones de trabajo CNC (control numérico computarizado).



A continuación se presenta los elementos del FMS en el CETAM-PUCP, información adaptada de la página web: http://cetam.pucp.edu.pe/sala_manuf.htm.

1. Estaciones de Trabajo:

Se encontrará compuesto por lo general por un manipulador, una máquina y una computadora que reciba órdenes del administrador central. por ejemplo en la siguiente figura se observa, la estación de torno y fresa CNC, la cual recibe material para el mecanizado por parte del manipulador que traslada el material a la zona de trabajo, o una vez finalizado el proceso lo devuelve a la zona de faja transportadora.



Fig. A6.2 Torno y Fresadora CNC CETAM-PUCP Fuente: [31]

2. Sistema de Transporte:

El transporte de los materiales se realiza utilizando unas bandejas, llamadas conveyor, que se transportaran a lo largo de la faja, que los aproximará a las diferentes estaciones de trabajo en el sistema flexible de manufactura.



Fig. A6.3 Faja transportadora CETAM-PUCP Fuente: [31]



3. Sistema de almacenamiento y manejo de materiales.

El almacenamiento de materiales está formado por un sistema automático donde se cargan y descargan la materia prima para elaboración de productos. En el CETAM-PUCP se tiene un sistema AS/RS (Automatic Storage and Retrieval System). Donde se tiene un robot cartesiano (Fig. A6.4) que se encarga de trasladar las piezas o materia prima. Además de almacenar la materia prima sirve como un sistema de almacenaje de piezas ya procesadas.



Fig. A6.4. Almacenamiento y manejo de materiales CETAM-PUCP Fuente: [31]

4. Sistema de control computarizado

El administrador central es el encargado de realizar el control y supervisión del funcionamiento de las estaciones del sistema. La comunicación entre el administrador y cada una de las estaciones de trabajo se realiza por medio de un protocolo de comunicación, en el caso del CETAM-PUCP es a través de la red LAN.

En la figura A6.5 se puede observar el centro de control computarizado del CETAM-PUCP, cuenta con el software OpenCIM encargado de la integración de las estaciones de trabajo con una computadora central, esta no solo se encarga de controlar la manufactura en las diferentes estaciones de trabajo, puede compartir su información con otras áreas, como logística o finanzas. Además de que se puede visualizar una simulación a tiempo real del comportamiento de las máquinas.





Fig. A6.5 Sistema de control computarizado CETAM-PUCP Fuente: [31]

A continuación se presenta la tabla con los datos técnicos generales del compresor de aire del CETAM, extraído de la tabla A8.30, el cual proveerá de aire presurizado a la estación de grabado; así como lo hace con el resto de estaciones de trabajo.

Tabla A6.1 Compresor de aíre CETAM-PUCP Fuente: Tabla A8.30

Modelo	PB4-200-3
Potencia	5.5 hp
Capacidad del tanque	200 litros
Presión generada	6 bar
Tensión de funcionamiento	380 VAC
Amperaje	48 A
Tipo de lubricación	Aceite



Anexo 7: Acerca del proceso de grabado

El grabado es una técnica de impresión que en nuestro caso consistirá en crear indentaciones en una lámina de metal, estas tendrán formas de letras, números o imágenes. Por medio de presión de un punzón sobre la placa de aluminio se ejecutará un grabado en bajo relieve como se observa en la figura A7.1. En la figura A7.2. se observa el proceso manual de grabado por medio de una prensa, el cual será automatizado con la estación de trabajo diseñada.

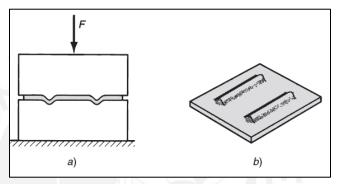


Fig. A7.1 Proceso de grabado en lámina de metal Fuente: [29] pag. 460

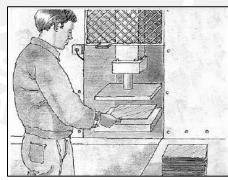


Fig. A7.2 Proceso de grabado manual de placas de metal Fuente: [29]



Anexo 8: Hoja de datos y planos de actuadores eléctricos y neumáticos de fabricantes

A8.1 FESTO:

Actuador Neumático DSGB

Fuerzas [N] y energía del impacto [J]								
Diámetro del émbolo	160	200	250	320				
Fuerza teórica con 6 bar, avance	12064	18850	29452	48255				
Fuerza teórica con 6 bar, retroceso	11310	18096	28274	46385				
Energía máx. de impacto en las posiciones final	es		•					
DSBG	3,3	4,8	7,2	12,6				
DSBGT1/-T4	2,3	4	4,2	6				

Fig. A8.1 Sistema de control computarizado CETAM-PUCP Fuente: Festo [11]

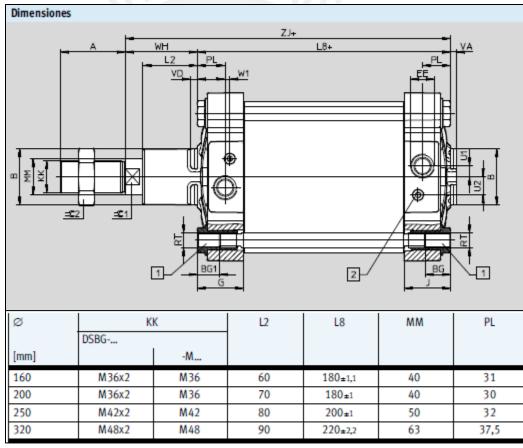


Tabla A8.2 Dimensionamientos de cilindro DSGB-160-250-P-A Fuente: Festo [11]



Datos técnicos generales	i .										
Función de válvula			3/2 5/		5/2	5/2		5/3			
Posición normal			G1)	02)	-	-	G1)	B2)	E3)		
Comportamiento			Monoestabl	e		Biestable	Monoesta	ible			
Recuperación por muelle	Sí			-	No						
Recuperación por muelle	No			-	Sí						
Construcción			Válvula de o	orredera		•	•				
Tipo de junta			Por junta de	material sint	ético						
Tipo de accionamiento			Eléctrico								
Tipo de mando			Servopilotaj	e							
Alimentación del aire de pilotaje			Interna o ex	terna							
Sentido del flujo			-			on alimentación e	xterna del aire	e de pilotaje			
Función de escape			-	- Con estrangulación							
Accionamiento manual a	Con pulsador; con accesorio, enclavado										
Tipo de fijación			Mediante taladros								
Posición de montaje			Indistinta								
Con exión neu mática	1, 2, 4	Con exión roscada: G¾s, conexión QS: Ø 10 ó Ø 12 mm									
	3,5	Conexión roscada: G3/8									
	12, 14	12, 14			Conexión roscada: M5, conexión QS: Ø 6						
	82, 84		Conexión roscada: M5								
Diámetro nominal		[mm]	11								
Caudal nominal	G3/8	[l/min]	2 500		3 200		3 000	2 600	2 650		
	QS10	[l/min]	1 250								
	QS12	[l/min]	1 650	1 650 1 600				1 600			
Tiempo de	con exión/	[ms]	50/33		40/50	-	25/55				
	desconexión										
conmutación [ms]			- 25 -								
Tiempo de utilización [%]			100								
Tamaño		[mm]	24								
Clase de resistencia a la	corrosión	CRC	24)								

Tabla A8.3 Dimensionamientos de cilindro DSGB-160-250-P-A Fuente: Festo [11]

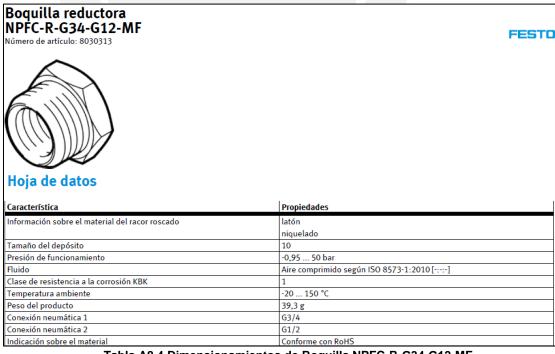


Tabla A8.4 Dimensionamientos de Boquilla NPFC-R-G34-G12-MF



Datos técnicos							
Diámetro del émbolo		160	200	250	320		
Forma constructiva		Émbolo / Vástag	o / Camisa del cilindro				
Funcionamiento		Doble efecto					
Conexión neumática		G3/4	G3/4	G1	G1		
Carrera ¹⁾					•		
DSBG	[mm]	1 2700		1 2250			
DSBGE	[mm]	1 2000	1 2000				
DSBGL	[mm]	1 2000					
Amortiguación		•					
DSBGP		Amortiguación p	or topes elásticos/placa a a	ambos lados			
DSBGPPV		Amortiguación n	neumática regulable en amb	os lados			
Carrera de amortiguación	[mm]	48		55	65		
Detección de la posición		Para sensores d	e proximidad	•	•		
Tipo de fijación		Con rosca interio	or/accesorios				
Posición de montaje		Indistinta					

Tabla A8.5 Datos técnicos generales DSGB Fuente: Festo [11]

Electroválvula neumática DPZ:

Datos técnicos generales										
Función de válvula			3/2 5/2			5/3				
Posición normal			G ¹⁾	02)	-	-	G1)	B2)	E3)	
Comportamiento	Comportamiento Monoestable Biestable Monoestable									
Recuperación por muelle nec	ımático		Sí			-	No			
Recuperación por muelle mecánico			No			-	Sí			
Construcción			Válvula de	corredera						
Tipo de junta			Por junta o	de material sint	ético					
Tipo de accionamiento			Eléctrico							
Tipo de mando			Servopilotaje							
Alimentación del aire de pilo	Alimentación del aire de pilotaje			Interna o externa						
Sentido del flujo			-		Reversible con	alimentación ex	terna del air	e de pilotaje		
Función de escape			- Con estrangulación							
Accionamiento manual auxil	iar		Con pulsa	dor; con acceso	rio, enclavado					
Tipo de fijación			Mediante	ta ladros						
Posición de montaje			Indistinta							
Con exión neumática	1, 2, 4		Conexión roscada: G⅓s, conexión QS: Ø 6 ó Ø 8 mm							
	3,5		Conexión roscada: G1/8							
12, 14 82, 84			Conexión roscada: M3, conexión QS: Ø 3							
			Conexión roscada: M3							
Diámetro nominal [mm]			6							
Caudal nominal	G1/8	[l/min]	900		800		750		700	

Tabla A8.6 Datos técnicos generales DPZ Fuente: Festo [11]



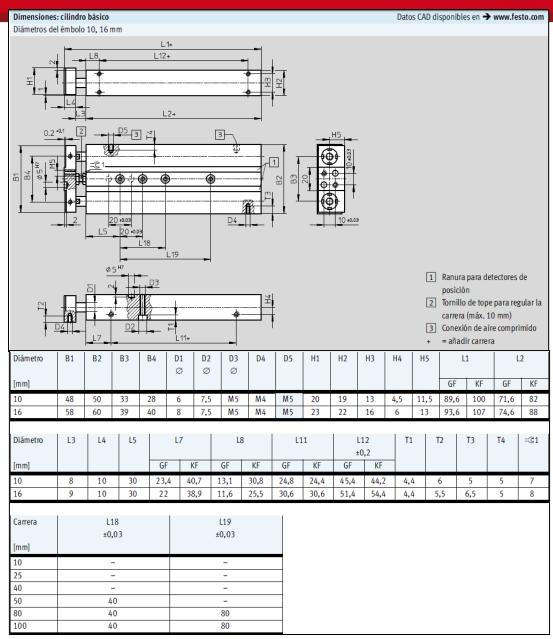


Tabla A8.7 Plano mecánico de actuador neumático DPZ
Fuente: Festo [10]

DPZ con gu	DPZ con guía de deslizamiento GF									
Carrera	Diámetro del émbolo [mm]									
[mm]	10	16	20	25	32					
Pesos [g]	Pesos [g]									
0	234	389	568	838	1 389					
10	257	416	607	891	1 473					
25	291	456	666	971	1 598					
40	325	496	725	1 052	1 723					
50	348	523	764	1 105	1 806					
80	417	603	882	1 265	2 057					
100	463	657	960	1 372	2 223					

Tabla A8.8 Masa de actuador neumático DPZ Fuente: Festo [10]



Racor Neumático para actuador neumático DPZ:

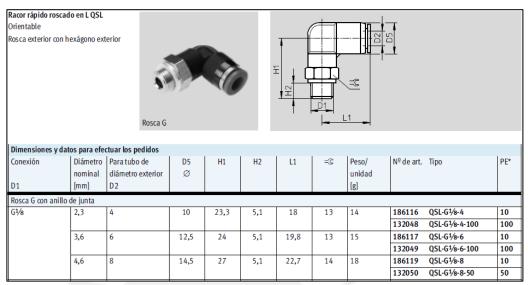


Tabla A8.9 Masa de actuador neumático DPZ Fuente: [10]

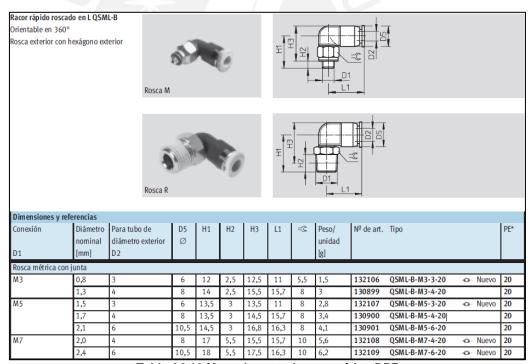


Tabla A8.10 Masa de actuador neumático DPZ Fuente: Festo [10]



Electroválvula de vacío VADMI-95

Datos técnicos generales												
Datos neumáticos												
Margen de presión máx.	[bar]	00.	05									
Punto de conmutación	[bar]		(ajustabl	۵)								
Histéresis	[bar]		,5 (ajusta									
	[Dar]					16-\						
Influencia de la temperatura		≤±5 MI	oar/10K (e	n el punto d	e conmut	acion)						
Datos eléctricos												
Tensión de funcionamiento	[V DC]	24 (15	20)									
			,	te-V								
Caída de tensión Corriente en la salida de	[V]	7 5	a sauda de	conexión)								
	[mA]	130										
conexión												
Consumo interno máx.	[mA]	25										
Retardo máx, de conmutación	[ms]	5										
Conexión		Con polo	s in confur	idibles								
Datos mecánicos		T										
Función		Vacuosta	ato piezom	esistivo con	punto de	e conmutación	n e histére	sis ajustabl	es			
Condiciones ambientales												
Clase de protección		IP65										
Datos técnicos generales												
Diámetro nominal		45		70		95	1	40	200)	300	
Construcción		En forma	deT									
Posición de montaje		Indistint	3									
Característica del expulsor		Alto vací)									
Tipo de fijación		Indistint	amente cor	n rosca inter	rior, con t	aladro pasan	te					
Conexión neumática 1/2		M5/M5						G1/4/G3/8				
Diámetro nominal de la tobera	[mm]	0.45		0.7		0.95		.4	2,0	,	3,0	• / •
Laval	[]	0,43		0,7		0,77	1	, ,	2,0		,,,	
Tiempo de utilzación	[%]	100										
Consumo	[W]	1,4				1,5 servopil	otada					
	[W]	_				1,5 Selvopii	OldUd					
Clase de protección		IP65										
Datos técnicos generales	[mm]	La	Le	0	110	145	lac	140	Lee	175	100	1125
Diámetro de la ventosa	[mm]	2	5	8	10	15	30	40	55	75	100	125
Conexión de vacío		M3	M5	M5	M5	G1/8	G1/8	G1/4	G1/4	G1/4	G1/4	G3/8
Posición de la conexión	, ,	Arriba	1	-	-	-	-	1.	1.	1.	1.	
Diámetro nominal	[mm]	1	1,5	2	2	3	3	4	4	4	4	7
Forma de la ventosa		Redonda	, plana e conexión	da								
Tipo de fijación				ue vacio								
Posición de montaje	fleral.	Indistint	3									
Presión nominal	[bar]	-0,7										
de funcionamiento	[N]	0,14	0,9	1.6	4.5	7.0	34	56	106	197	397	606
Fuerza de sujeción con	[N]	0,14	0,9	1,6	4,5	7,9	34	56	106	197	397	606
presión nominal –0,7 bar	[mm]	1,6	4	5,5	8	12	25	32	44	60	85	105
Diámetro de aspiración	[mm]	1,6	4	5,5	8	12	25	32	44	60	85	105
oficer												1
Valumen de las venteses	[cm3]	0.02	0.03	0.005	0.13	0.220	1 20	2 4 7	0.04	10.2	22.5	70.4
eficaz Volumen de las ventosas Compensación de altura	[cm ³]	0,03	0,03	0,095	0,12	0,328	1,29	3,47	8,01	18,3	33,5 3,5	79 , 1

Tabla A8.11 Datos técnicos generales de electroválvula VADMI-95 Fuente: Festo [24]

Pesos [g]										
Diámetro nominal	45	70	95	140	200	300				
VADM	60	140	210	290	320	340				
VADMP/-N	65	145	220	300	330	350				
VADMI	85	170	240	320	350	370				
VADMIP/-N/-LS-P	90	180	250	330	360	380				

Tabla A8.12 Masas de electroválvula VADMI-95 Fuente: Festo [24]



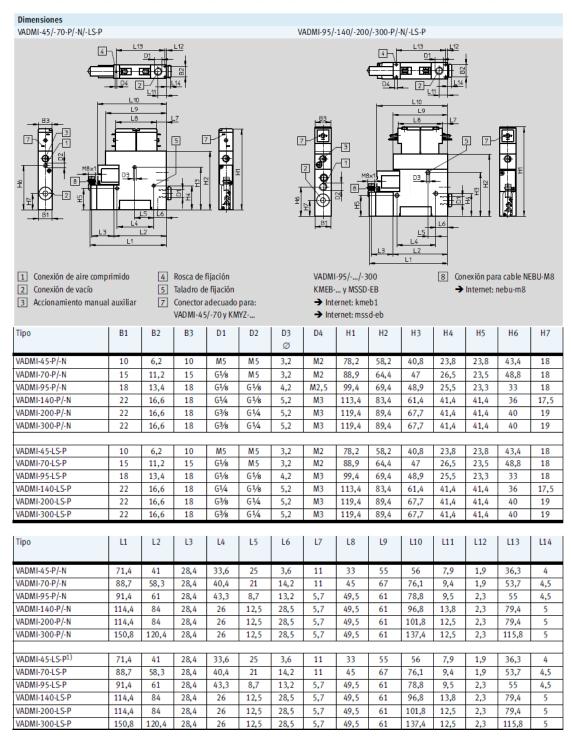


Tabla A8.13 Planos y medidas del actuador de vacío VADMI-95 Fuente: Festo [24]



Actuador eléctrico DGEA

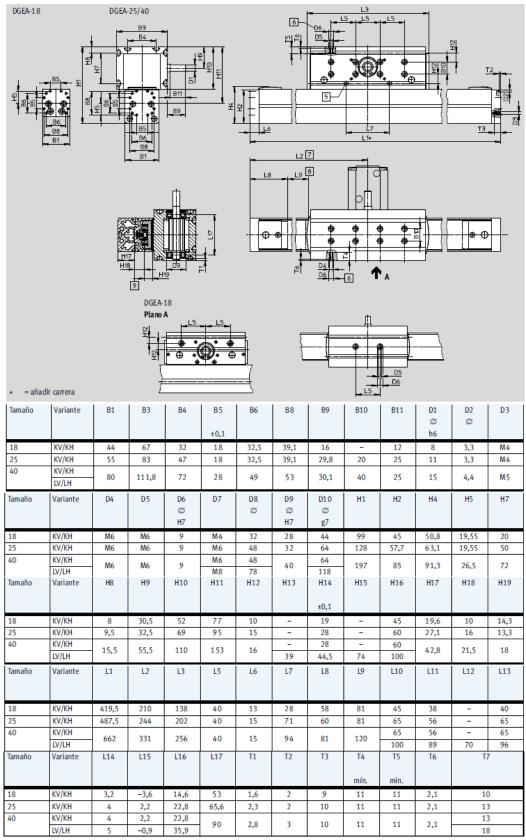


Tabla A8.14 Planos y medidas del actuador eléctrico DGEA Fuente: Festo [17]



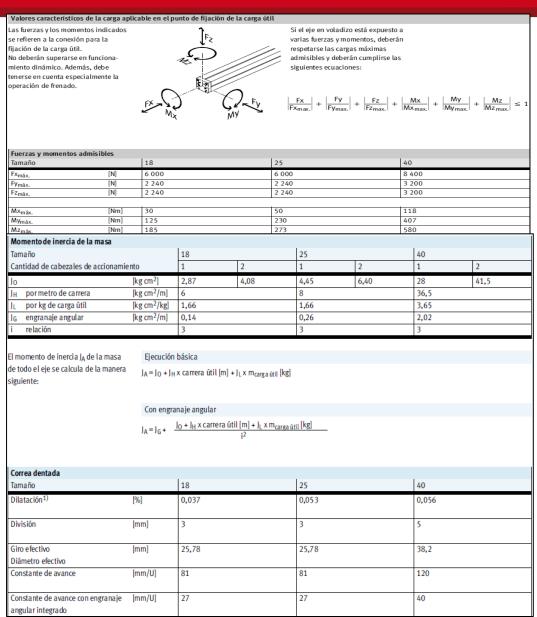


Tabla A8.15 Momentos y fuerzas del actuador DGEA Fuente: Festo [17]

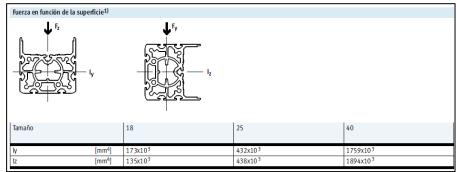
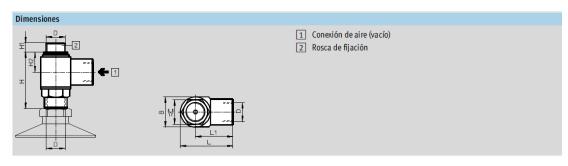


Tabla A8.16 Momento de inercia de masa del actuador DGEA Fuente: Festo [17]



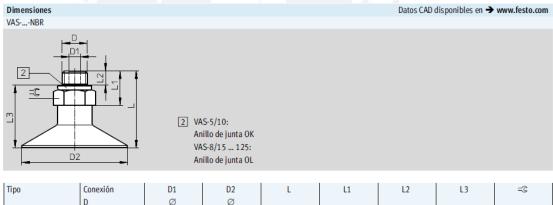
Ventosas y Accesorios:



Conexión de vacío	Ancho	D	Alto	H1	H2	L	L1	≈
M5	10	M5	20,3	3,8	7,5	17,5	12,5	8
G1/8	16	G1/8	30	5	10,6	28	20	13
G1/4	20	G1/4	39	8	13,5	36	26,5	17

Referencias	
Conexión de vacío	N° art. Tipo
M5	151 783 LJK-M5-I/I
G1/8	151 784 LJK-1/8-1/I
G1/4	151 785 LJK-1⁄4-I/I

Tabla A8.17 Accesorio de ventosas Fuente: Festo [28]



Tipo	Conexión D	D1 Ø	D2 Ø	L	L1	L2	L3	֩
VAS-2NBR ¹⁾	M3	1	2	9,4	5,8	4	5,8	4,5
VAS-5NBR	M5	1,5	5	16,5	10	4,5	12	8
VAS-8NBR	M5	2	8	19	11,3	2,85	16,15	8
VAS-10NBR	M5	2	10	19,2	11,5	4,5	14,7	8
VAS-15NBR	G1/8	3	15	20,2	12	4,7	15,5	13
VAS-30NBR	G1/8	3	30	21,5	12	4,7	16,8	13
VAS-40NBR	G1/4	4	40	30,9	17,4	5,8	25,1	17
VAS-55NBR	G1/4	4	55	33,9	17,4	5,8	28,1	17
VAS-75NBR	G1/4	4	75	28	17	5,8	22,2	17
VAS-100NBR	G1/4	4	100	28	17	5,8	22,2	17
VAS-125NBR	G ³ /8	7	125	36	20	6,05	29,95	19

Tabla A8.18 Ventosa tipo VAS Fuente: Festo [28]



Referencias				
Diámetro	Conexión de vacío	Peso	N° art.	Tipo
de la ventosa				
[mm]		[g]		
2	M3	1	173438	VAS-2-M3-NBR
5	M5	2	173439	VAS-5-M5-NBR
8	M5	4	34588	VAS-8-M5-NBR
10	M5	3	173440	VAS-10-M5-NBR
15	G1/8	11	36142	VAS-15-1/8-NBR
30	G1/8	13	34587	VAS-30-1/8-NBR

Tabla A8.19 Ventosa tipo VAS Fuente: Festo [28]

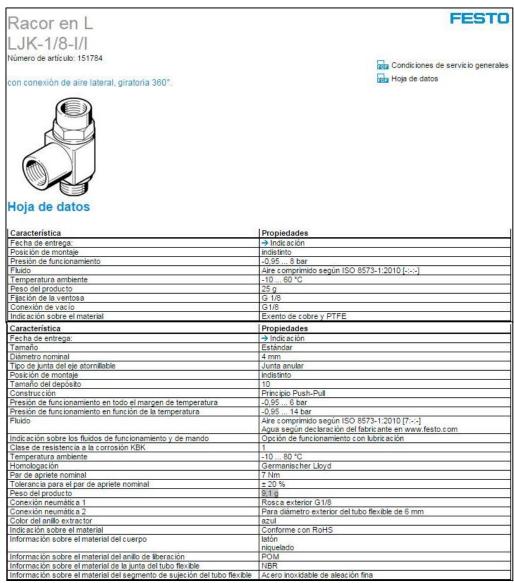


Tabla A8.20 Accesorios de ventosa tipo VAS Fuente: Festo [28]



Tubos flexibles PUN para aire presurizado:

Tubos de m Hoja de datos	naterial sint	tético PUN						FEST	ГО
Dimensiones y refe	erencias								
Diámetro exterior	Diámetro interior	Radio de curvatura mín.	Radio de curva- tura relevante	Peso	Color	Nº de artículo	Tipo	PI	E ¹⁾
[mm]	[mm]	[mm]	para el caudal [mm]	[kg/m]				[n	m]
12,0	8,0	33	62	0,0767	Plateado	152589	PUN-12x2-SI	5	0
					Plateado	525743	PUN-12x2-SI-2	00 2	00
					Azul	159670	PUN-12x2-BL	5	0
					Azul	525750	PUN-12x2-BL-2	00 2	00
					Negro	159671	PUN-12x2-SW	5	0
					Negro	553941	PUN-12x2-SW-		00
					Amarillo	178421	PUN-12x2-GE		0
					Verde	178428	PUN-12x2-GN		0
					Rojo	178414	PUN-12x2-RT		0
Dimensiones y refe	erenciae				,				Ė
Diámetro exterior	Diámetro interior	Radio de	Radio de curva-	Peso	Color	Nº de	Tipo	1)	PE1)
		curvatura mín.	tura relevante para el caudal			artículo			
[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[kg/m]				. 1	[m]
6,0	4,0	16	26,5	0,0192	Plateado	152586	PUN-6x1-SI		50
-,-	,,,,		120,5	0,0252	Plateado	525740	PUN-6x1-SI-50		500
					Azul	159664	PUN-6x1-BL		50
					Azul	525747	PUN-6x1-BL-5	00 5	500
					Negro	159665	PUN-6x1-SW		50
					Negro	553938	PUN-6x1-SW-5	00 5	500
					Amarillo	178418	PUN-6x1-GE		50
					Verde	178425	PUN-6x1-GN		50
					Rojo	178411	PUN-6x1-RT		50
Posibles combinad	iones de racores rá	pidos enchufables	y tubos flexibles	_					
Tipo	Rosca	Diámetro exter	ior del tubo flexible	[m m]					
		3	4	6	8	10	12	16	
Mini	M3	**		-	-	-	-	_	
QSM	M5	+	++	+	-	_	_	_	
D	M6	-	++	_	 _	 _	_	_	_
	M7	-	+	++	-	-	-	-	
	M8	_	-	++	-	_	_	_	
	R1/8	_			-	_	_	_	_
	G ¹ /8	-	+	++	- -	-	-	-	
	G-78	_	+	++	_	_	-	_	
Fotfados	lur.								
Estándar	M5	-	++	+	-	-	-	-	
QS	R1/8	-	+	++	+	+	-	-	
	R1/4	-	+	+	+	+	+	-	
	R3/8	-	-	+	+	++	+	+	
	R1/2	-	-	-	-		++		
	G ¹ /8	-	+	++	+	-	-	-	
	G1/4	-	-	+	**	+	+	-	
	G3/8	-	-	-	+	++	+	+	
	G1/2	-	-	-	-	-	++	+	

Tabla A8.21 Tubos flexibles PUN – Características Fuente:Festo [12]



Sensor magnetorresisistivo:

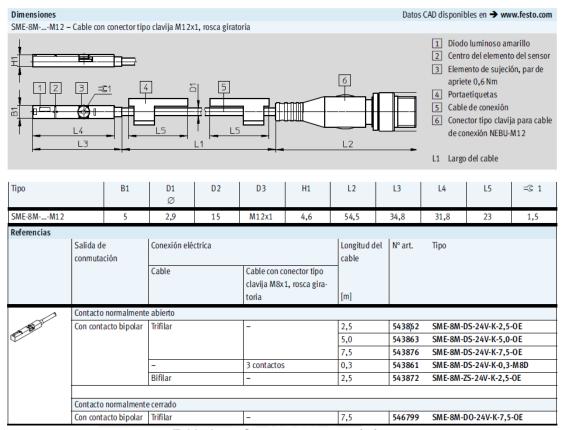


Tabla A8.22 Sensor magnetorresistivo Fuente: Festo [23]



Electroválvulas CPE24-M1H-5J-QS-12 - CPE14-M1BH-5J-1/8 y Accesorios:

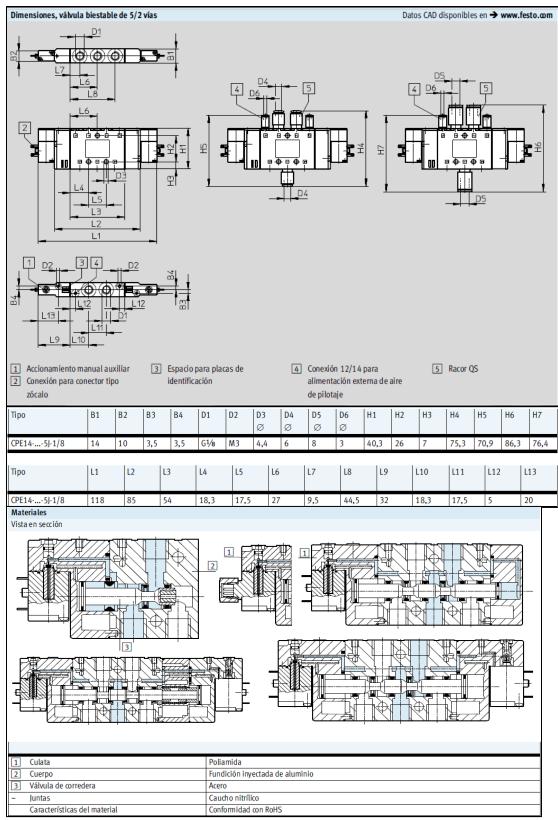


Tabla A8.23 Electroválvula CPE14-M1BH-5J-1/8 Fuente: Festo [27]



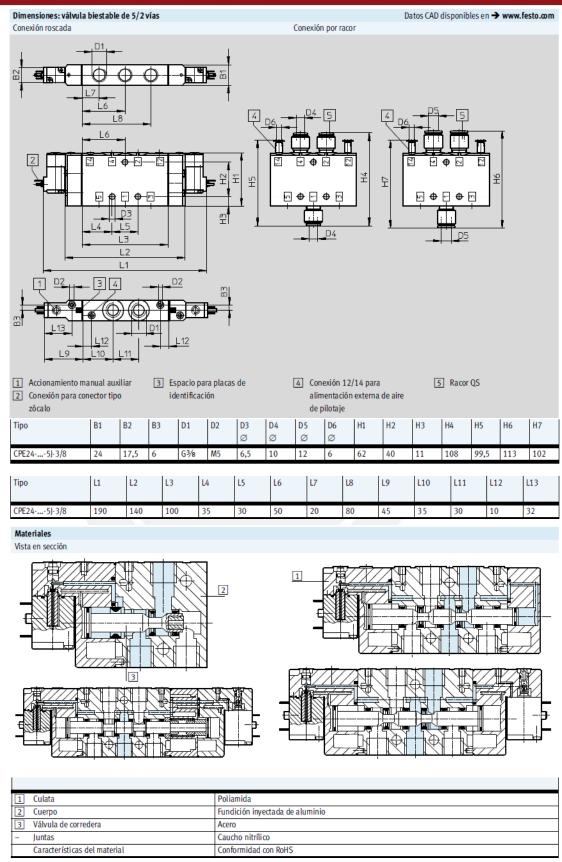


Tabla A8.24 Electroválvula CPE24-M1H-5J-QS-12 Fuente: Festo [27]



Controlador CMMS-ST-C8-7-G2 y Accesorios

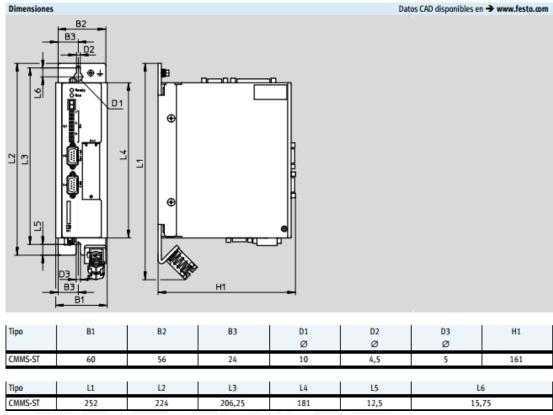


Tabla A8.25 Controlador CMMS-ST-C8-7-G2 Fuente: Festo [15]

Datos técnicos generales		
Tipo de fijación		Atomillado en placa de montaje
Modo de funcionamiento		Paso final PWM-MOSFET
Accionamiento del motor		Intensidad sinusoide
Frecuencia	[kHz]	Constante 50
Transmisor de la posición del rotor		Encoder
Indicador		Visualizador de siete segmentos
Interface de parametrización		RS232 (9 600 115 000 bits/s)
Interface del encoder, entrada		En funcionamiento sincronizado, como valor nominal de revoluciones/posiciones del actuador tipo slave
		RS422
Interface del encoder, salida		Valor nominal para el actuador slave conectado detrás
Resistencia de freno, integrada	[Ω]	17
Rendimiento del impulso	[kVA]	0,5
de la resistencia de frenado		
Resistencia del terminal de bus		Integrado
Impedancia de la entrada del valor nominal	[kΩ]	20
Cantidad de salidas analógicas		1
Margen de funcionamiento	[V]	±10
de las salidas analógicas		
Propiedades de las salidas lógicas digitales		En parte, configuración libre
Cantidad de entradas analógicas		1
Margen de funcionamiento	[V]	±10
de las entradas analógicas		
Filtro de red		Integrado
Peso del producto	[g]	900

Tabla A8.26: Datos técnicos generales CMMS-ST-C8-7-G2 Fuente: Festo [15]



Tabla A8.27: Características Eléctricas Controlador CMMS-ST-C8-7-G2 Fuente: Festo [15]

Datos eléctricos					
En general					
Regulación de la intensidad nominal		Mediante software			
Duración máx. de la corriente máx.	[s]	2			
Tensión máxima entre circuitos	[V DC]	48			
Alimentación de carga					
Tensión nominal	[V DC]	24 48			
Corriente nominal	[A]	8			
Pico de corriente	[A]	12			
Alimentación de la parte lógica					
Tensión nominal	[V DC]	24±20%			
Corriente nominal	[A]	0,3			
Intensidad máx., salidas lógicas digitales	[mA]	100			
Condiciones de funcionamiento y del ento	rno				
Salidas digitales		Sin separación galvánica			
Entradas digitales		Con separación galvánica			
Clase de protección		IP20			
Función de protección		Control I ² t			
		Control de la corriente			
		Detección de interrupción de la tensión			
		Detección de errores de seguimiento			
		Control de temperatura			
Temperatura ambiente	[°C]	0 +50			
Temperatura de almacenamiento	[°C]	-25 +70			
Humedad relativa	[%]	0 90 (sin condensación)			
Símbolo CE (consultar declaración de confo	rmidad)	Según directiva de máquinas UE CEM1)			
-		Según directiva de máquinas UE			
Certificación		c UL us - Listed (OL)			
		C-Tick			
		BIA			
Organismo que extiende el certificado		BG MFS 09031			
Función de seguridad		Safe Torque off (STO)			
Safety Integrity Level (SIL)		Safe Torque off (STO) / SIL 2			
Performance Level (PL)		Safe Torque off (STO) / categoría 3, nivel de rendimiento d			
Características del material		Conformidad con RoHS			



Motor paso a paso y Accesorios:

Tabla A8.28 Motor paso a paso EMMS-ST-87-S-SEB-G2 y accesorios Fuente: Festo [20]

Especificaciones técnicas generales	5	i						
Tamaño		87-S		87 M			87-L	
Motor								
Tensión nominal	[V DC]	48						
Corriente nominal	[A]	9,5						
Velocidad de giro máxima ¹⁾	[1/min]	2130		550			430	
Momento de sujeción	[Nm]	2,5		5,9			9,3	
Ángulo de paso	[°]	1,8 ±5%					•	
Resistencia de la bobina	[Ω]	0,1 ±10%		0,23	±10%		0,23 ±10%	
Inductancia de la bobina	[mH]	0,45		2,6			2,7	
Momento de inercia de salida	[kg cm ²]	1/1,072)		1,9/1	,97 ²⁾		3/3,07 ²⁾	
Carga radial en el eje	[N]	200					•	
Carga axial en el eje	[N]	65						
Momento de inercia del rotor	[kgcm ²]	1		1,9			3	
Freno				•				
Tensión de funcionamiento	[V DC]	24 ±10%						
Potencia	[W]	11						
Momento de sujeción	[Nm]	2						
Momento de inercia de la masa	[kgcm ²]	0,07						
Tiempo de respuesta	[ms]	2/6		2/6			2/6	
Tiempo de separación	[ms]	25					•	
Datos técnicos: encoder								
Transmisor de la posición del rotor		Incremental						
Transmisor de posición del rotor,		óptico						
principio de medición								
Impulsos/Revoluciones	[1/rev]	500						
Interfaz		RS422, TTL, ca	nal AB, índice	cero				
Tensión de alimentación	[V DC]	5						
Pesos [g]								
Tamaño		28	42	57-S	57 M	87-S	87 M	87-L
Peso del producto		320	360	870	1100	1950	3050	4200
Conencoder		380	450	970	1200	2100	3200	4350
Confreno		320	540	1090	1320	2350	3450	4600
Conencoder y freno		380	600	1150	1380	2500	3600	5000

Collettodel y ffello	360	600 1150	1380 2300	3600 5000		
Combinaciones admisibles con	montaje axial – Ejecución básica	sin reductor		Hojas de datos → Internet: eamm-a		
Motor	Conjunto para montaje axial	El conjunto para montaje axia	al incluye:			
		Brida de motor	Acoplamiento	Caja de acoplamiento		
Tipo	N° art.	N° art.	N° art.	N° art.		
	Tipo	Tipo	Tipo	Tipo		
DGEA-18						
Con motor paso a paso						
EMMS-ST-57	550956	530081	530088	530468		
	EAMM-A-F28-57A	EAMF-A-44A/B-57A	EAMC-30-35-6.35-8	EAMK-A-F28-44A		
EMMS-ST-87	550958	530082	123042	530468		

EAMF-A-44A/B-87A

EAMC-30-35-8-11

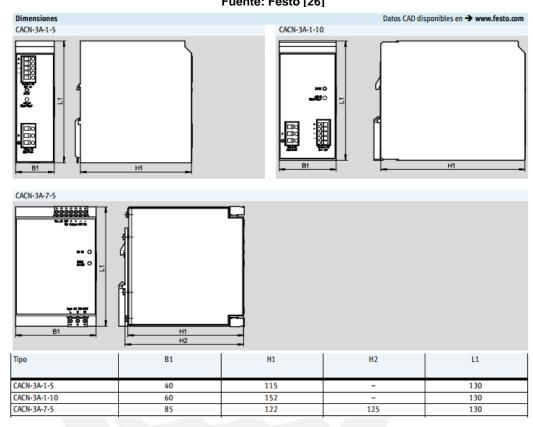
EAMM-A-F28-87A

EAMK-A-F28-44A



Fuentes de Alimentación:

Tabla A8.29 Unidades de alimentación CACN Fuente: Festo [26]



COMPRESOR INGERSOLL T30 Modelo: PB4-200-3

Tabla A8.30: Compresor INGERSOLL T30

Model	Motor		Pressure Max		Receiver	Electrics	Starter	Piston Displacement		Dimensions mm			Weight
	kW	hp	bar g	psig	Litres	50 Hz		I/min	cfm	Width	Length	Height	Kg
Direct Drive Porta	ıble Re	ceiver U	nits										
PD1.1-24-1	1.1	1.5	8	116	24	230/1	P/Switch	190	6.7	280	580	590	23
PD1.1-50-1	1.1	1.5	8	116	50	230/1	P/Switch	190	6.7	370	750	670	32
PD1.5-24-1	1.5	2.0	8	116	24	230/1	P/Switch	230	8.1	280	580	590	23
PD1.5-50-1	1.5	2.0	8	116	50	230/1	P/Switch	230	8.1	370	750	670	32
PD1.5-100-1	1.5	2.0	8	116	100	230/1	P/Switch	230	8.1	440	960	760	45
Belt Drive Portab	le Rece	iver Uni	ts										
PB1.5-50-1	1.5	2.0	10	145	50	230/1	P/Switch	250	8.8	410	1060	690	50
PB1.5-50-3	1.5	2.0	10	145	50	400/3	P/Switch	250	8.8	410	1060	690	50
PB1.5-100-1	1.5	2.0	10	145	100	230/1	P/Switch	250	8.8	440	1000	830	62
PB1.5-100-3-230	1.5	2.0	10	145	100	230/3	P/Switch	250	8.8	440	1000	830	62
PB1.5-100-3	1.5	2.0	10	145	100	400/3	P/Switch	250	8.8	440	1000	830	62
PB2.2-100-1	2.2	3.0	10	145	100	230/1	P/Switch	350	12.4	440	1000	830	64
PB2.2-200-1	2.2	3.0	10	145	200	230/1	P/Switch	350	12.4	450	1460	900	102
PB2.2-200-3	2.2	3.0	10	145	200	400/3	P/Switch	350	12.4	450	1460	900	102
PB3-200-3	3.0	4.0	10	145	200	400/3	P/Switch	400	14.1	450	1460	900	102
PB3-270-3	3.0	4.0	10	145	270	400/3	P/Switch	400	14.1	500	1500	970	146
Belt Drive Fixed F	Receive	Units											
PB4-200-3	4.0	5.5	10	145	200	400/3	DOL	600	21.2	450	1460	960	135
PB4-270-3-230	4.0	5.5	10	145	270	230/3	DOL	600	21.2	500	1500	1100	145
PB4-270-3	4.0	5.5	10	145	270	400/3	DOL	600	21.2	500	1500	1100	145
PB4-500-3	4.0	5.5	10	145	500	400/3	DOL	600	21.2	590	1970	1300	240
PB5.5-270-3	5.5	7.5	10	145	270	400/3	DOL	830	29.3	500	1500	1100	152
PB5.5-500-3	5.5	7.5	10	145	500	400/3	DOL	830	29.3	590	1970	1300	255
PB7.5-500-3	7.5	10.0	10	145	500	400/3	DOL	912	32.2	590	1970	1300	260

70



A8.2. SCHNEIDER

PLC TWIDO

Tabla A8.31: Características Adicionales Fuente: Schneider [36]

Power consumption	≤ 8.7 W				
Insulation resistance	> 10 MOhm at 500 V, between supply and earth terminals > 10 MOhm at 500 V, between I/O and earth terminals				
Program memory	3000 instructions				
Exact time for 1 K instruction	1 ms				
System overhead	0.5 ms				
Memory description	Internal RAM 256 internal bits, no floating, no trigonometrical Internal RAM 3000 internal words, no floating, no trigonometrical Internal RAM 128 timers, no floating, no trigonometrical Internal RAM 128 counters, no floating, no trigonometrical Internal RAM double words, no floating, no trigonometrical				
Free slots	1				
Realtime clock	Without				
Counting input number	1 20000 Hz 32 bits 3 5000 Hz 16 bits				
Analogue adjustment points	1 point adjustable from 01023 1 point adjustable from 0 to 511 points				
Marking	CE				
Status LED	1 LED green PWR 1 LED green RUN 1 LED red module error (ERR) 1 LED user pilot light (STAT) 1 LED per channel green I/O status				
Product weight	0.305 kg				
Environment					
Immunity to microbreaks	10 ms				
Dielectric strength	500 V for 1 minute, between supply and earth terminals 1500 V for 1 minute, between I/O and earth terminals				
Product certifications	CSA UL				
Ambient air temperature for operation	055 °C				
Ambient air temperature for storage	-2570 °C				
Relative humidity	3095 % without condensation				
IP degree of protection	IP20				
Operating altitude	02000 m				
Storage altitude	03000 m				
Vibration resistance	0.075 mm 1057 Hz 35 mm symmetrical DIN rail 1 gn 57150 Hz 35 mm symmetrical DIN rail 1.6 mm 225 Hz plate or panel with fixing kit 4 gn 25100 Hz plate or panel with fixing kit				



Interruptores Termomagnéticos:

Tabla A8.32: Interruptores C60N Fuente: Schneider [37]

interruptores automáticos termomagnéticos

Interruptores C60N

Referencias	tipo	In (A)	referenc	ancho en		
		(1-4)	В	С	D	de 9 mm
	1P	0,5		24067	-	2
1 Table 10		1	24045	24395	24625	
		2	24046	24396	24626	
T. Millerton	100	3	24047	24397	24627	
Name of Street	I W	4	24048	24398	24628	
100	. ↓	6	24049	24399	24629	
2	/^	10	24050	24401	24630	
The second secon	Ц.	16	24051	24403	24632	
100	7	20	24052	24404	24633	
1000	2	25	24053	24405	24634	
	20	32	24054	24406	24635	
	4 1	40	24055	24407	24636	
24051	1 polo	50	24056	24408	24637	
	protegido	63	24057	24409	24638	
7.0	2P	0,5	-	24068	-	4
CENTRE 1		1	24071	24331	24653	
1 (2)		3	24072	24332	24654	
No. of Concession, Name of Street, or other Persons, Name of Street, or ot	1⊠ 3⊠	3	24073	24333	24655	
T married	1 1	6	24074	24334	24656	
11. 22. 42	\ ``\	10	24075	24335	24657	
N 2 33))	16	24076 24077	24336 24337	24658 24660	
9 2 35	$\supset \supset$	20	24077	24337	24661	
No. of Contract of	>>		24078	24338	24662	
200000000000000000000000000000000000000	2⊠ 4⊠	25 32	24079	24339	24663	
	211 111	40	24080	24340	24664	
	2 polos	50	24081	24341	24665	
24077	protegidos	63	24082	24342	24666	
	protegidos	00	24003	24343	24000	
	3P	0,5		24069		6
		1	24084	24344	24667	
and a finding of the last		2	24085	24345	24668	

Funciones

Principales aplicaciones

Mando y protección contra las sobrecargas y cortocircuitos en:

Instalaciones domésticas.

- Distribución terminal, terciario e industrial.

Descripción

Características

- Calibre In: 0,5 a 63A.
- Temperatura de referencia: 30°C (curvas B y C), 40° C (curva D).
 Tensión de empleo: 240/440 V CA.
- Tensión de impulso Uimp: 6 kV.
- Tensión de aislación Ui: 500 V.
 Poder de corte: según IEC 60898.

tipo	tensión	PdC (Icn)	
	(V) CA	(A)	
1P	230	6000	
2,3,4P	400	6000	

■ Poder de corte: según IEC 60947-2

иро	tension	Pac (Icu)	
	(V) CA	(kA)	
1P	130	20	
	230/240	10	
2,3,4P	230/240	20	
	400/415	10	
	440	6	

Ics = 75 % de Icu



Tabla A8.33: Interruptores diferenciales IDsi Fuente: Schneider [37]

protección de las personas y bienes protección diferencial

Interruptores diferenciales IDsi "superinmunizado"

Funciones

Ventajas tecnológicas del diferencial «si»

La gama «si» incorpora en los bloques de detección de corrientes de fuga filtros electrónicos para altas frecuencias y circuitos de acumulación de energia para los transitorios lo que le permite discriminar y dar orden de disparo sólo si existe una falla real.

Descripción



Gama IDsi clase A

- "superinmunizados" particularmente adaptada para asegurar la óptima protección y continuidad de servicio en instalaciones que presenten:
- Riesgo de disparos intempestivos provocados por:
- □ Fugas permanentes a 60Hz
- ☐ Fugas transitorias de alta frecuencia ■ Riesgo de no disparo del dispositivo
- diferencial convencional en presencia de defecto por cegado debido a:

 □ Presencia de armónicos y altas frecuencias.
- ☐ Presencia de componentes continuas (diodos, tiristores, triacs, etc.). ☐ Bajas temperaturas.
- Para uso en el sector terciario e industrial:

□ Circuitos de alimentación de computadoras □ Alumbrado fluorecente con balastos electrónicos y con variación de intensidad luminosa electrónica (dimmers).

- □ Variadores de velocidad electrónicos (para motores).
- Inmunidad a disparos intempestivos: nivel de inmunidad de 3kA de cresta para los instantáneos y 5kA de cresta para los selectivos, ambos según onda periódica 8/20 us.
- Temperatura ambiente minima de utilización de –25°C.
- Sensibilidad recomendada para protección de personas: 30mA.
- A ser instalados con interruptores termomagnéticos K60 ó C60 (en función al poder de corte necesario).



16234

N° de polos	tensión	sensibilid ad	calibre	referencias IDsi
	V	(mA)	(A)	clase A superinmunizados
instantáneos				
2 polos	230	30	25	16234
		30	40	16237
N 1	8	30	63	16240
地工会会				



Tabla A8.34: Interruptores C60CTRL Fuente: Schneider [37]

Circuit protection devices Circuit breakers

C60CTRL for the protection of control circuits (curve C, Z)







Country approval pictograms







IEC/EN 60947-2.

- "C60CTRL circuit breakers for the protection of control circuits" protect and isolate:

 control circuits for industrial equipment with contactor coils, transformers, small
- \blacksquare programmable controllers (PLCs), voltage presence indicators, measuring and monitoring instruments, etc.
- single-phase auxiliary circuits such as solenoid valves, battery chargers, etc.
- C60CTRL circuit breakers combine the following features:

 □ protection of circuits against short-circuit and overload currents,
- □ breaking and isolation capability in the industrial sector to IEC/EN 60947-2.
- The presence of the green strip guarantees that the contacts open physically and allows work to be carried out safely on the downstream circuit.
- The service life of the products is improved by:
- □ good overvoltage withstand capacity,
 □ fast closure, independent of handle operating speed.
- They can be connected upstream and downstream.

Alternating	g current (AC)	50/60 Hz		
Breaking ca	pacity (Icu) to II	EC/EN 60947-	2	Service breaking
		Voltage (U	e)	capacity (lcs)
Ph/Ph (2P)		240 V	415 V	
Ph/N (1P)		-	240 V	
Rating (In)	1 to 4 A	100 kA	100 kA	50 % of Icu

Direct current (DC)			
Breaking capacity (Icu) to IEO	C/EN 60947-2		Service breaking
	Voltage (Ue)		capacity (lcs)
Between +/-	60 V	125 V	
Number of poles	1P	2P	
Rating (In) 1 to 4 A	25 kA	30 kA	100 % of Icu



Accesorios externos de gabinete eléctrico: Tabla A8.35: Pulsador rojo XB4BW34B5 Fuente: Schneider [38]

Product data sheet Characteristics

XB4BW34B5

red flush complete illum pushbutton Ø22 spring

return 1NO+1NC 24V



Range of product	Harmony XB4
Product or component type	Complete illuminated push-button
Device short name	XB4
Bezel material	Chromium plated metal
Fixing collar material	Zamak
Mounting diameter	22 mm
Sale per indivisible quantity	1
Shape of signaling unit head	Round
Type of operator	Spring return
Operator profile	Red flush
Operator additional in- formation	With plain lens
Contacts type and com- position	1 NO + 1 NC
Contacts operation	Slow-break
Connections - terminals	Screw clamp terminals: 1 x 0.222 x 2.5 mm² without cable end conforming to EN/IEC 60947-1 Screw clamp terminals: <= 2 x 1.5 mm² with cable end conforming to EN/IEC 60947-1
Light source	Protected LED
Bulb base	Integral LED
[Us] rated supply volt-	24 V AC/DC, 50/60 Hz

Tabla A8.36: Pulsador verde XB4BW33B5 Fuente: Schneider [38]

Product data sheet Characteristics

XB4BW33B5

green flush complete illum pushbutton Ø22 spring return 1NO+1NC 24V



Range of product	Harmony XB4
Product or component type	Complete illuminated push-button
Device short name	XB4
Bezel material	Chromium plated metal
Fixing collar material	Zamak
Mounting diameter	22 mm
Sale per indivisible quantity	1
Shape of signaling unit head	Round
Type of operator	Spring return
Operator profile	Green flush
Operator additional in- formation	With plain lens
Contacts type and com- position	1 NO + 1 NC
Contacts operation	Slow-break
Connections - terminals	Screw clamp terminals: 1 x 0.222 x 2.5 mm² with out cable end conforming to EN/IEC 60947-1 Screw clamp terminals: <= 2 x 1.5 mm² with cable end conforming to EN/IEC 60947-1
Light source	Protected LED
Bulb base	Integral LED
[Us] rated supply volt- age	24 V AC/DC, 50/60 Hz



Tabla A8.37: Pulsador parada de emergencia XB4BT845 Fuente: Schneider [38]

Ficha de producto Características

XB4BT845

pulsador parada de emergencia rojo \varnothing 22 - cabeza redonda \varnothing 40 - pulsar-tirar



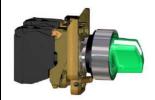
Gama de producto	Harmony XB4
Tipo de producto o componente	Pulsador de parada de emergencia completo
Nombre de gama	XB4
Material del bisel	Metal cromado
Diámetro de montaje	22 mm
Venta por cantidad indi- visible	1
Grado de protección IP	IP66 de acuerdo con IEC 60529
Forma del cabezal de unidad de	Redondo
Tipo de operario	Acción de activación y enganche mecánico
Reset	Pulsar-tirar
Perfil de operador	Rojo redondo Ø 40
Tipo de contactos y composición	1 NA + 1 NC
Funcionamiento de contacto	Rupt. lenta
Intensidad asignada de empleo (le)	0.1 A en 600 V DC-13 , Q600 de acuerdo con EN/ IEC 60947-5-1 0.27 A en 250 V DC-13 , Q600 de acuerdo con EN/ IEC 60947-5-1 0.55 A en 125 V DC-13 , Q600 de acuerdo con EN/ IEC 60947-5-1 1.2 A en 600 V AC-15 , A600 de acuerdo con EN/ IEC 60947-5-1 6 A en 120 V AC-15 , A600 de acuerdo con EN/IEC 60947-5-1

Tabla A8.38: Selector verde XB4BK123M5 Fuente: Schneider [38]

Product data sheet Characteristics

XB4BK123M5

green complete illuminated selector switch Ø22 2-position stay put 1NO+1NC 230V



Range of product	Harmony XB4
Product or component type	Complete illuminated selector switch
Device short name	XB4
Bezel material	Chromium plated metal
Fixing collar material	Zamak
Mounting diameter	22 mm
Sale per indivisible quantity	1
Shape of signaling unit head	Round
Type of operator	Stay put
Operator profile	Green standard handle
Operator position infor- mation	2 positions 90°
Contacts type and com- position	1 NO + 1 NC
Contacts operation	Slow-break
Connections - terminals	Screw clamp terminals : >= 1 x 0.22 mm² without ca- ble end conforming to EN/IEC 60947-1 Screw clamp terminals : <= 2 x 1.5 mm² with cable end conforming to EN/IEC 60947-1
Light source	Protected LED
Bulb base	Integral LED
[Us] rated supply voltage	230240 V AC, 50/60 Hz



A8.3. Sensor Óptico Optek: Serie D

Figura A8.1 Sensor óptico Optek: Serie D Fuente: Optek [40]

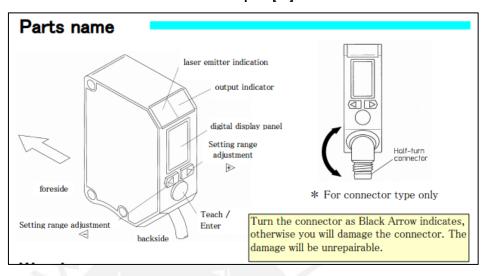


Tabla A8.39 Sensor óptico – Especificaciones Fuente: Optek [40]

Specification		
Туре	Accurate type	Longer type
Cable type	BGS-DL10T(N,P)-(E)	BGS-DL25T(N,P)-(E)
M8 connector type	BGS-DL10TC(N,P)-(E)	BGS-DL25TC(N,P)-(E)
Setting range *1	40~100mm	100∼250mm
Supply voltage	DC10 \sim 30V includir	ng 10% ripple (P-P)
Current consumption	40mA max. (12V) ,	27mA max (24V)
Response time	1.5ms max. (fixed	sensitivity)
Repeat accuracy *2	0.3mm/100mm	0.4mm/200mm
Timer	Off delay / On delay / One shot delay (1msec in	ncrement :0-999msec, 1sec increment for 1-10sec)
Light source	Red laser diode (wave:650nn	n Max. 1mW class2)
Indicator	Output indicator (Orange LED), La	ser emitter indication(Green LED)
Digital indicator	7 segment, 3 digits Red LED (function	n indicator, 0~999 distance index)
Control output	NPN/PNP open collector	DC30V 100mA max.
Operation mode	Light ON/ Dark O	N selectable
Scanning range adjustment	Teaching /Ma	
Ambient temp/ humid	-10∼40°C /	35~85%
Protection category/ material	IEC standard IP67 housing : heat-resistant AB	S(antibacterial) lens : PC button : Ti
Weight	cable type: about 68g / c	connector type: about 20g

*1 100x100mm gray paper (reflectance 90%)

*2 in the direction of optical ax...



Figura A8.2 Sensor óptico – Ajuste de color BGS Fuente: Optek [40]

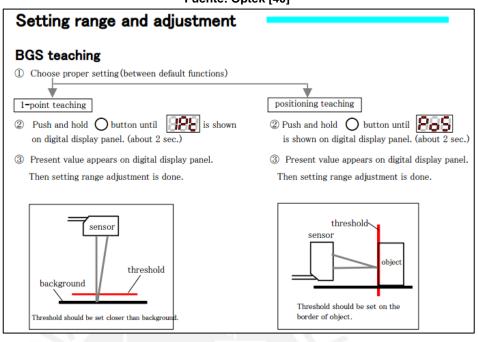
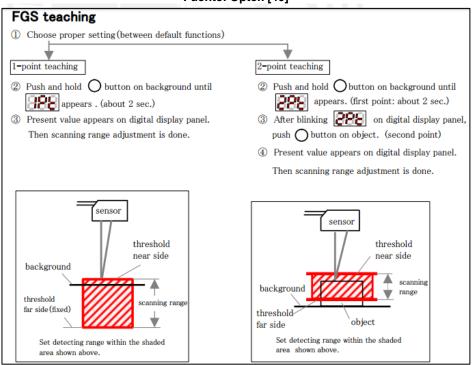


Figura A8.3 Sensor óptico – Ajuste de color FGS Fuente: Optek [40]





A8.4. Tablas de tornillo de anclaje mecánico

Marca: Hilti Modelo: Kwik Bolt 3 – Tamaño: 1/4 x 11/8 pulg. y 3/8 x 1 5/8 pulg.:

Tabla A8.40 Tornillos de anclaje Fuente: Hilti [30]

						111 1301						
TABLAS DE E	ESPECIFICAC	CIONES KWI	K BOLT	3 '								
Detalles	Diámetro	o del anclaje	in (mm)		1/4 (6.4)			3/8 (9.5)			1/2 (12.7)	
d _{bit} diámetro	nominal de la l	oroca ²	in		1/4			3/8			1/2	
profundidad d min/estandar	e empotramien / máximo	to	in (mm)	1 1/8 (29)	2 (51)	3 (76)	1 5/8 (41)	2 1/2 (64)	3 1/2 (89)	2 1/4 (57)	3 1/2 (89)	4 3/4 (121)
h o min/estand profundidad d			in (mm)	1 3/8 (35)	2 1/4 (57)	3 1/4 (83)	2 (51)	2 7/8 (73)	3 7/8 (98)	2 3/4 (70)	4 (102)	5 1/4 (133)
d _h diámetro de	el barreno en la	placa	in (mm)		5/16 (8)			7/16 (11)			9/16 (14)	
T _{ins}	Concreto regular	Acero al carbón Zinc-HDG	ft-lb (Nm)		4 (5)			20 (27)			40 (54)	
torque de apriete	y ligero	Acero inoxidable	ft-lb (Nm)		6 (8)			20 (27)			40 (54)	
recomendado	Block relieno de concreto	Acero al carbón	ft-lb (Nm)		4 (5)			15 (20)			25 (34)	
h espesor mín	imo del materia	al base	in			3 " (76	mm) ó 1.3	3 h _{nom} , e	l que sea	mayor		

Tabla A8.41 Tornillos de anclaje Fuente: Hilti [30]

Diámetro del	Prof. del	f'c = 2000 p	si (13.8 MPa)	f'c = 3000 ps	si (20.7 MPa)	f'c = 4000 p	si (27.6 MPa)	f'c = 6000 ps	i (41.4 MP
anclaje	empotramiento	Tensión	Corte ²	Tensión	Corte ²	Tensión	Corte ²	Tensión	Corte ²
pulg. (mm)	pulg. (mm)	lb (kN)	lb (kN)	lb (kN)	lb (kN)	lb (kN)	lb (kN)	lb (kN)	lb (kN)
	1 1/8	260	595	320		380	725	470	
	(29)	(1.2)	(2.6)	(1.4)		(1.7)	(3.2)	(2.1)	
1/4	2	540		625	675	705			805
(6.4)	(51)	(2.4)	675	(2.8)	(3.0)	(3.1)	805	910	(3.6)
	3	685	(3.0)	750	1	810	(3.6)	(4.0)	
	(76)	(3)		(3.3)		(3.6)			
	1 5/8	605	880	670	1110	730	1345	950	1690
	(41)	(2.7)	(3.9)	(3.0)	(4.9)	(3.2)	(6.0)	(4.2)	(7.5)
3/8	2 1/2	1285		1430		1575		1940	
(9.5)	(64)	(5.7)	1655 ³	(6.4)	1655 ³	(7.0)	1870 ⁴	(8.6)	18704
	3 1/2	1620	(7.4)	1755	(7.4)	1885	(8.3)	2035	(8.3)
	(89)	(7.2)		(7.8)		(8.4)		(9.1)	



Anexo 9: Lista de planos de ensamble y despiece de la estación de grabado

A continuación, se presenta el listado de los planos de despiece y ensamble con su respectivo código y nombre.

N°	Código	Tipo	Nombre
1	E0-P1-A2	ENSAMBLE	ESTACIÓN DE GRABADO
2	E1-P1-A3	ENSAMBLE	MESA DE TRABAJO
3	E1-P1.1-A3	DESPIECE	TAPA DE MESA
4	E1-P1.2-A3	DESPIECE	ESTRUCTURA
5	E1-P1.3-A4	DESPIECE	BASE ABS
6	E2-P1-A3	ENSAMBLE	SUBSISTEMA DE GRABADO
7	E2-P2-A3	ENSAMBLE	CILINDRO NEUMATICO DE GRABADO
8	E2-P2.1-A3	DESPIECE	PLACA DE SUJECIÓN DE PUNZON
9	E2-P2.2-A3	DESPIECE	PUNZON
	6		SOPORTE DE CILINDRO NEUMATICO DE
10	E2-P3-A3	ENSAMBLE	GRABADO
11	E2-P3.1-A3	DESPIECE	SOPORTE 1
12	E2-P3.2-A3	DESPIECE	SOPORTE 2
13	E2-P3.3-A3	DESPIECE	SOPORTE RIGIDO DE SOLDADURA
14	E3-P1-A2	ENSAMBLE	SUBSISTEMA DE MOVIMIENTO
15	E3-P1.1-A3	DESPIECE	UNIÓN DE ACTUADORES DPZ y DGEA
16	E3-P2-A2	ENSAMBLE	SISTEMA DE SUJECIÓN DE PLACA DPZ
17	E3-P2.1-A4	DESPIECE	UNIÓN VENTOSA - DPZ
18	E3-P2.2-A4	DESPIECE	UNIÓN SENSOR - DPZ
19	E3-P3-A3	ENSAMBLE	SOPORTE DEL ACTUADOR ELÉCTRICO
20	E3-P3.1-A3	DESPIECE	BASE DE SOPORTE CUADRADO
21	E3-P3.2-A3	DESPIECE	TORRETA VERTICAL
22	E4-P1-A2	ENSAMBLE	GABINETE ELÉCTRICO
23	E4-P1.1-A3	DESPIECE	CAJA DE GABINETE ELÉCTRICO
24	E4-P1.2-A3	DESPIECE	TAPA DE GABINETE ELÉCTRICO
25	E4-P1.3-A3	DESPIECE	SEPARADOR DE GABINETE ELÉCTRICO
26	E4-P1.4-A3	DESPIECE	SOPORTE DE ELECTROVALVULAS
27	E4-P1.5-A3	DESPIECE	SOPORTE DE ELECTROVALVULA DE VACÍO



Anexo 10: Pruebas con el analizador de redes WireShark

El software Wireshark Versión: 1.10.3 es un analizador de protocolos que realiza análisis en redes de comunicaciones, en la prueba que se realizó en el CETAM, se hizo uso de este software, instalándolo en la computadora (Fig. A10.1) que controla la estación de trabajo de ensamble y control de calidad.



Fig. A10.1. Pantalla inicial de la computadora de la estación de trabajo.

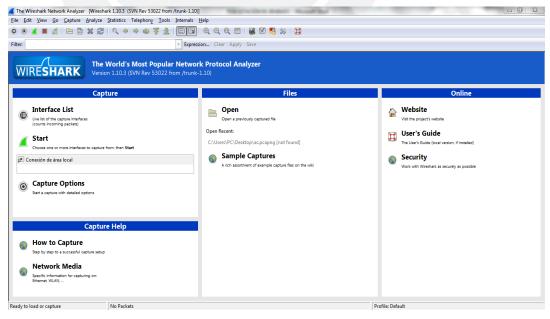


Fig. A10.2 Programa Wireshark ejecutado



En la figura A10.3 se filtra en la sección filter, el protocolo de comunicación TCP/IP (Protocolo de Control de Transmisión), por medio de el tiene acceso a la red LAN(Red de Areá Local) en el CETAM-PUCP.Luego se ejecuta una orden desde el software OpenCIM (computadora central) a la estación de trabajo de ensamblaje. Con la intención de capturar el paquete de datos, código que ejecuta el OpenCIM para comunicarse con la estación de trabajo. Si se tiene este código se podrá integrar facilmente la nueva estación de trabajo.

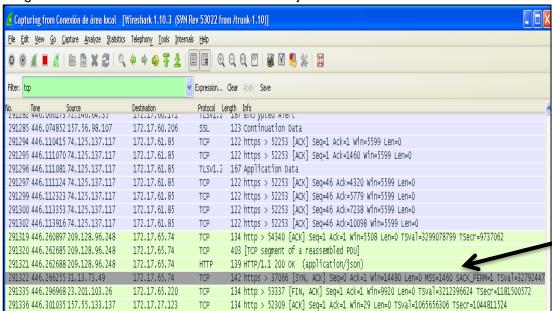


Fig. A10.3: Filtro de protocolo de comunicación TCP/IP

Como resultado de interceptar la comunicación, en la figura A10.4 se nota la aparición de alerta de encriptaciones, lo que significa que la comunicación entre el OpenCIM y sus estaciones no se encuentra accesible a la captura de datos. Por ello en el presente proyecto nos limitaremos al diseño de una estación de trabajo (Grabado), pero se deja la posibilidad de la integración en el diagrama del programa de control. Ya que en el caso de la estación de grabado se tiene una máxima utilidad cuando está integrada al OpenCIM, y puede recepcionar y enviar piezas a través de la faja transportadora.

```
5842 10.7822090 174.35.22.53
                                       172.17.51.151
                                                                       134 http > 56458 [FIN, ACK] Seq=1 Ack=1 W1n=1013 Len=0 TSval=2811506780 TSecr=168870
                                                                      128 http > 51127 [FIN, ACK] Seq=1 Ack=1 win=661 Len=0
134 http > 56456 [FIN, ACK] Seq=1 Ack=1 win=1013 Len=0 TSval=2811506789 TSecr=168862
 5843 10.7841090 74.125.229.162
                                       172.17.49.251
                                                             TCP
 5846 10.7911330 174.35.22.53
                                       172.17.51.151
                                                            TCP
 5878 10.7969610 174.35.22.53
                                       172.17.51.151
                                                            TCP
                                                                       134 http > 56454 [FIN, ACK] Seq=1 Ack=1 win=1013 Len=0 TSval=2811506792 TSecr=168860
 5882 10.7979390 174.35.22.53
                                       172.17.51.151
                                                                      134 http > 56452 [FIN, ACK] Seq=1 Ack=1 Win=1013 Len=0 TSval=2811506793 TSecr=168861
 5894 10.8045080 173.194.74.188
                                       172.17.49.158
                                                                     1127 hpvroom > 34402 [PSH, ACK] Seq=1 Ack=1 Win=1002 Len=993 TSval=1234129238 TSecr=4459972
                                                                      128 http > isdc [FIN, ACK] Seq=1 Ack=1 win=32 Len=0
134 http > 56469 [FIN, ACK] Seq=1 Ack=1 win=1013 Len=0 TSval=2811506800 TSecr=168865
 5899 10.8107650 199.27.76.130
                                       172.17.50.254
                                                            TCP
 5900 10.8130130 174.35.22.53
                                       172.17.51.151
  5902 10.8160710173.194.37.118
5903 10.8186930 192.150.3.160
                                       172.17.49.224
                                                            TCP
                                                                      128 https > 62780 [ACK] Seq=1 Ack=1 Win=7269 Len=0
```

Fig. A10.4: Captura de datos mientras se recibe órdenes del OpenCIM



Anexo 11: Proformas de venta

Tabla A11.1 Presupuesto Productos Festo

PONTIFICIA UNIVERSIDAD CATOLICA DEL AV. UNIVERSITARIA Nº 1801URB. PANDO LIMA - Peru RUC 20155945860

Orden de Compra:	Cristian Agreda	A 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10		
RUC: 20155945860	Teléfono Fax: 6262000-4841 6262461			
Forma de entrega: Condición general	Condición de pago: 30 días después fe	cha factura		

Cotización parte 1.



Busca ahorrar tiempo y costos?

Eche un vistazo a nuestra Tienda Virtual Festo!

Esta cotización se encuentra disponible en la tienda virtual. Simplemente haga clic en el link que aparece a continuación, regístrese con su usuario y contraseña para ordenar sus productos.

https://www.festo.com/quote-es-pe/0016379713

Si no se encuentra registrado para acceder a nuestro portal, haga clic en el siguiente link para aprender más de él.

http://www.festo.com/es-pe/signup

Descripción	Material	Precio Unitario	Cantidad	Total
ttem 1 VENTOSA DE SUJE VAS- 15-1/8-NBR	***36142	40.59	1 PZ	40.59
Plazo de Entrega:17 Días hábiles				
PIEZA EN "L"	***151784	107.15	1	107.15
LJK-1/8-I/I		100000000000000000000000000000000000000	PZ	Contractor.
Plazo de Entrega:17 Días hábiles				



Tabla A11.2: Presupuesto Productos Festo

Descripción	Material	Precio Unitario	Cantidad	Total
Item 3 CONEXIÓN RÁPIDA QSL-G1/8-6	***186117	20.03	10 P7	200.30
Plazo de Entrega:17 Días hábiles				
Item 4	00000000000	2000000	201	01345400
TUBO FLEXIBLE PUN- 6X1 BL	159664	6.75	5 M	33.75
Plazo de Entrega: 1 Día hábil			M	
Item 5	*********	6.75		22.75
TUBO FLEXIBLE PUN- 6X1	***152586	6.75	5 M	33.75
Plazo de Entrega:17 Días hábiles				
Item 6		999.20	19200	
RAC.RÁP.ROS.L QSML-B-M5-4-20	***130900	19.24	20 P7	384.80
Plazo de Entrega:17 Días hábiles			FZ	
Item 7	W 1000 C 1000 C 1000 C 1000 C	0.000.000.000.000.000		New Joseph Control
CILINDRO DOBLE	***32683	2,332.89	1	2,332.89
DPZ- 10- 40-P-A Plazo de Entrega:17 Días hábiles			PZ	
item 8				
DET. PROX.	***543863	198.43	2	396.86
SME-8M-DS-24V-K-5,0-OE Plazo de Entrega:17 Días hábiles			PZ	
Item 9	g-ta-steroom*		MOS.	Agentinoeno
TUBO FLEXIBLE A	159662	4.66	5	23.30
PUN- 4X0,75 BL Plazo de Entrega: 1 Día hábil			М	
riazo de Elitiega: 1 Dia liabil	-31		0. 3	



Tabla A11.3 Presupuesto Productos Festo

Descripción	Material	Precio Unitario	Cantidad Tot	al
bem 10 EJE CANTILEVER DGEA-18-700-ZR-WH-KH DGEA-18-700-ZR-WH-KH Plazo de Entrega:20 Días hábiles	***195611	10,254.68	1 PZ	10,254.68
htem 11 MOTOR P.A.P. EMMS-ST-87-M-SEB-G2 Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***1370489	3,651.12	1 PZ	3,651.12
_{Item 12} Conj.suj.axial EAMM-A-F28-87A Plazo de Entrega:19 Días hábiles	***550958	1,589.78	1 PZ	1,589.78
_{Item13} Cable encoder NEBM-M12G8-E-5-S1G9 Plazo de Entrega: 1 Día hábil	550748	589.20	1 PZ	589.20
_{Item14} CABLE MOT PASOS NEBM-S1G15-E-5-LE6 Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***550744	687.41	1 PZ	687.41
item 15 CIL. NORMALIZ. DSBG-160-250-PPVA-N3 Plazo de Entrega:13 Días hábiles	***2029470	5,617.19	1 PZ	5,617.19
Item 16 BOQU. REDUCTORA NPFC-R-G34-G12-MF	***8030313	16.70	10 PZ	167.00
_{tom 17} RACOR RAPIDO QSL-1/2-12 Plazo de Entrega: 1 Día hábil	153054	48.93	2 PZ	97.86
_{tom 18} TUBO FLEXIBLE A PUN-12X2 BL Plazo de Entrega: 1 Día hábil	159670	20.34	5 M	101.70
_{tem 19} BRIDA PARA CILI FNG-160 Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***34478	766.87	1 PZ	766.87
tem 20 DET. PROX. SMT-8 M-A-PS-24V-E-0,3-M8D	***574334	261.89	2 PZ	523.78



Tabla A11.4 Presupuesto Productos Festo

Descripción	Material	Precio Unitario	Cantidad	Total
Item 1 CONECT.INDIVID. KMEB-2-24-2,5-LED Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***174844	113.52	2 PZ	227.04
Item 2 SILENCIADOR UC -1/8 Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***161419	29.90	2 PZ	59.80
Item 3 Cable.conexión NEBV-M8W4L-E-2.5-LE2 Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***562471	110.86	2 PZ	221.72
ttem 4 CONECT.INDIVID. KMEB-2-24-2,5-LED Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***174844	113.52	2 PZ	227.04
Item 5 CABLE CONEXION NEBU-M8G4-K-2.5-LE4-30v Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***541342	76.97	1 PZ	76.97
Item 6 CONTR. MOTOR CMMS-ST-C8-7-G2 Plazo de Entrega: 1 Día hábil	572211	4,348.60	1 PZ	4,348.60
_{Item 7} UNIDAD ALIM. CACN-3A-1-5 Plazo de Entrega: 1 Día hábil	2247681	761.75	1 PZ	761.75
_{Item 8} UNIDAD ALIM. CACN-3A-7-10 Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***2247684	2,298.87	1 PZ	2,298.87
PERFIL H NRH-35-2000 Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***35430	192.13	1 PZ	192.13
Total Valores en Soles, no incluye IGV.	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			8,413.92



Tabla A11.5 Presupuesto Productos Festo

Descripción	Material	Precio Unitario	Cantidad	Total
Item 1 TOB.C/EXPUL.Y V VADMI- 95-N Plazo de Entrega:17 Días hábiles	***162529	3,002.42	1 PZ	3,002.42
Item 2 ELECTROVÁLVULA CPE14-M1BH-5J-1/8 Plazo de Entrega:22 Días hábiles	***196939	858.67	1 PZ	858.67
Item 3 ELECTROVÁLVULA CPE14-M1BH-5J-QS8 Plazo de Entrega:22 Días hábiles	***196908	914.33	1 PZ	914.33
Total Valores en Soles, no incluye IGV.				4,775.42







Fig. A11.1 Presupuesto Botón ON/OFF



Fig. A11.2 Presupuesto Botón Parada de Emergencia



Fig. A11.3 Presupuesto Sensor óptico difuso



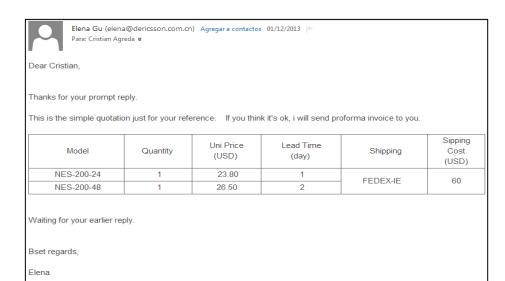


Fig. A11.4 : Presupuesto Fuentes de alimentación

Hi, dear Mr. Cristian Agreda,

Good day to you,

This is Sara's greeting from Indulane Technology, it's so nice to hear from you, and wish you all are best in working and life.

Thanks for your inquiry, please kindly refer to the price as below:

Model	Q'ty	Price/per USD	Condition	Weight	Shipping cost by DHL
TWDLCDA24DRF	1unit	\$203.50	New/Original/stock		
TWDNCO1M	1unit	\$186.70	New/Original/stock	2.5KG	\$80.00
TSXCRJMD25	1unit	\$22.30	New/Original/stock		

- 1. Warranty: one year
- 2. Payment Term: T/T, Paypal, Western Union,Bank transfer
- 3. Price validate: 15days
- 4. Shipping terms: DHL/Fedex/TNT
- 5. Weight: 2.5KG

As a professional electronic components company, I would avail myself this opportunity to introduce our products to you and offer you a quote.

We are mainly selling Integrated Circuits, Capacitors, Resistors, Inductors, Sensors, Switches, LED, Potentiometers, Relays, Fuses, Power Supplies, Modules, Terminal Blocks, Connectors, Sockets, Programmers, Adapters, Electromagnetism Valves, Inverters, Programmable Controller PLC, Level Gauges, Transmitters, Importation Mold Pieces, Soft Starters, DC Governors, Hydraulic Parts, Pneumatic Parts, Industrial Instruments, Low-Voltage Parts, etc.

Fig. A11.5: Presupuesto PLC, cable de comunicación y módulo de comunicación





COTIZACION № GRC-739-16

Lima, 30 de Agosto del 2016

Señores: Pontificia Universidad Católica del Perú

Presente.

Atención:

Sr. Cristian Ágreda Alvarez Bachiller Ingeniería Meca trónica

Referencia: Fabricación de Piezas diversas

Estimado Cristian:

La presente es para saludarlo y hacerle llegar nuestra cotización por lo siguiente:

ITEM	DESCRIPCION	CANT.	PRECIO UNIT.	PRECIO TOTAL
1	Unión de Actuadores DP2 Y DGEA	1	\$/. 45.00	\$/. 45.00
2	Placa de Sujeción de Punzón	1	\$/. 76.00	\$/. 76.00
3	Punzón	1	\$/. 1,350.00	S/. 1,350.00
4	Unión Sensor DP2	1	\$/. 10.00	\$/. 10.00
5	Soporte Rígido de Soldadura	1	S/. 5.00	\$/. 5.00
6	Unión Ventosa DP2	1	\$/. 20.00	\$/. 20.00
7	Base de Torreta Vertical	1	\$/. 70.00	S/. 70.00
8	Caja de Gabinete Eléctrico	1	\$/. 150.00	\$/. 150.00
9	Separador de Gabinete Eléctrico	1	\$/. 20.00	\$/. 20.00
10	Soporte de Electroválvula de vacío	1	S/. 10.00	S/. 10.00
11	Soporte de Electrovalvulas	1	\$/. 20.00	\$/. 20.00
12	Estructura de Mesa de Trabajo	1	\$/. 980.00	S/. 980.00
13	Soporte 2	1	\$/. 250.00	\$/. 250.00
14	Tapa de Gabinete de Eléctrico	1	\$/. 18.00	\$/. 18.00
15	Tapa de Mesa	1	\$/. 280.00	S/. 280.00
16	Soporte 1	1	\$/. 62.00	\$/. 62.00
17	Torreta Vertical	1	\$/. 280.00	S/. 280.00
18	Zincado de Piezas	1	\$/. 680.00	S/. 680.00
			TOTAL	5/. 4,326.00

Fig. A11.6: Cotización de fabricación de elementos mecánicos