# TRABAJO FIN DE GRADO GRADO EN INGENIERÍA QUÍMICA INDUSTRIAL

# DISEÑO DE UNA PLANTA INDUSTRIAL CERVECERA

# **DOCUMENTO 2:**

# **ANEXOS**

Autor:

Víctor Manuel Roldán Crespo

Tutor:

Francisco Carrillo de la Fuente

## 1. SIMULACIÓN DEL PROCESO.

En este apartado se realizará la simulación del proceso de fermentación para poder determinar la cantidad de azúcares y, por tanto, los gramos de malta necesaria para obtener una cerveza tipo Ale de 6,7º de alcohol.

En primer lugar, para poder realizar la simulación del proceso es necesario determinar los parámetros cinéticos de la levadura Saccharomyces Cerevisiae. En la siguiente tabla se recogen dichos parámetros:

Tabla 1. Parámetros cinéticos de la levadura Saccharomyces Cerevisiae [41].

Parámetros (°C)	Valor
μ <sub>máx</sub> .	0,084 h <sup>-1</sup>
Ks	213,6 g/L
Y <sub>xs</sub>	0,136 g⋅g <sup>-1</sup>
Y <sub>px</sub>	4,913 g·g <sup>-1</sup>

#### Siendo:

μ<sub>máx.</sub> = Constante de velocidad máxima de crecimiento de las células.

K<sub>s</sub> = Constante de Monod.

Y<sub>xs</sub> = Rendimiento de las células frente al sustrato.

Y<sub>px</sub> = Rendimiento del producto frente a las células.

Estos parámetros son necesarios puesto que se llevará a cabo un modelo matemático para el diseño de un biorreactor discontinuo.

En este modelo se usará la ecuación de Monod para determinar el crecimiento exponencial de las células. A continuación, se detallan los balances de masa y leyes de velocidad correspondientes para la fermentación de la levadura:

#### Balances de materia:

-Células: 
$$V \frac{dC_c}{dt} = (r_g - r_d)V$$

-Sustrato: 
$$V \frac{dC_s}{dt} = (r_s - r_{sm})V$$

-Producto: 
$$V \frac{dc_p}{dt} = r_p V$$

### 2. Leyes de velocidad:

$$r_g = \mu_{m\acute{a}x} (1 - \frac{c_p}{c_{p^*}})^n \frac{c_c c_s}{K_s + c_s}$$

$$r_d = K_d C_c$$

$$r_{sm} = m C_c$$

3. Estequiometría:

$$r_p = Y_{p/c} r_g$$
  
$$r_s = Y_{s/c} (-r_g)$$

4. Combinando y eliminando el volumen del reactor:

$$\frac{dC_c}{dt} = \mu_{m\acute{a}x} (1 - \frac{C_p}{C_{p^*}})^n \frac{C_c C_s}{K_s + C_s} - K_d C_c$$

$$\frac{dC_s}{dt} = -Y_{s/c} \mu_{m\acute{a}x} (1 - \frac{C_p}{C_{p^*}})^n \frac{C_c C_s}{K_s + C_s} - m C_c$$

$$\frac{dC_p}{dt} = Y_{p/c} r_g$$

Siendo [42]:

n = 0.5 (Constante empírica).

Cp\* = 93 g/L (Concentración del producto en el cual todo metabolismo cesa).

Cs = Concentración de sustrato.

Cc = Concentración de células.

Cp = Concentración de etanol.

 $Kd = 0.01 h^{-1}$  (Constante de tasa de muerte específica).

 $m = 0.04 h^{-1}$  (Constante de mantenimiento celular).

Una vez recopilado todas las constantes presentes en el proceso de fermentación de la levadura Saccharomyces Cerevisiae, se dispone a simular el proceso en Polymath, sabiendo que las concentraciones iniciales de sustrato y de la levadura son:  $Cs_0 = 156,6$  g/L y  $Cc_0 = 0,6$  g/L. No obstante, el valor del sustrato inicial se ha modificado empleando la simulación para la obtención de una graduación alcohólica de  $6,7^{\circ}$ , tras una semana de fermentación. La concentración inicial de levadura y la duración del proceso de fermentación se

han extraído de la bibliografía [43] para la fabricación de una cerveza tipo Indian Pale Ale.

A continuación, se muestran la simulación informática mediante Polymath y una representación gráfica del proceso de fermentación:

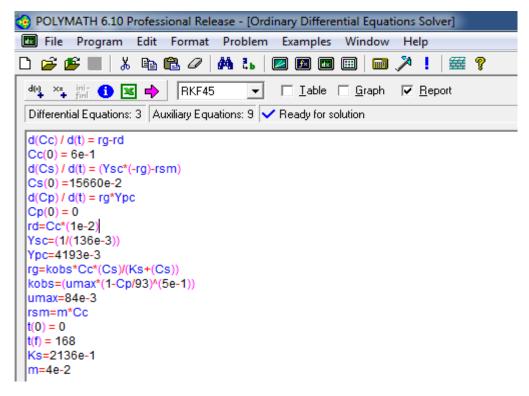
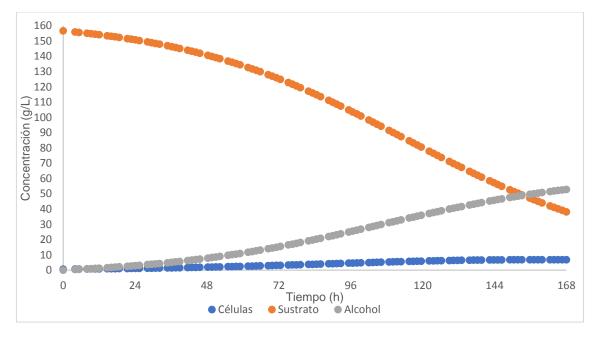


Figura 17. Simulación de la fermentación mediante Polymath.





Como se puede observar, tras 168 horas de fermentación se obtiene una concentración de etanol igual a 52,81 g/L. Sabiendo que la densidad del etanol es 0,789 g/mL:

$$V = \frac{m}{\rho} = \frac{52,81g}{0,789g/mL} = 66,93 \ mL$$

Por tanto, para un litro de cerveza se obtienen 66,93 mL de etanol que equivale a 6,7º de alcohol.

Se observa que se produce un consumo de sustrato mayor a partir de las 48 horas de fermentación, que es cuando la levadura se encuentra acomodada al medio y ha comenzado a reproducirse. Además, este aumento del consumo de sustrato coincide con un aumento exponencial de la concentración de etanol en la cerveza.

Por otro lado, en el gráfico se muestra un exceso de azúcares fermentables que quedan tras discurrir el tiempo de fermentación. Estos azúcares se muestran porque no se ha tenido en cuenta la fase de latencia y respiración de la levadura, en la cual los azúcares son consumidos sin que se produzca etanol.

## 2. <u>BALANCE DE MATERIA Y DIAGRAMA DE FLU</u>JO DEL PROCESO.

### 2.1. Balance de materia.

Para determinar la cantidad de materia prima necesaria para elaborar un litro de cerveza, se ha escogido una receta de la bibliografía [43]. No obstante, gracias a la simulación del proceso de fermentación, se ha modificado la receta para obtener un producto con una graduación alcohólica aproximada a 6,7°. A continuación, se detallará la cantidad de materia prima por litro de cerveza:

- Agua: Según la bibliografía el consumo medio de agua por cada litro de cerveza elaborada es de cinco litros; incluyendo el agua necesaria para la maceración, la filtración y la limpieza de los equipos.
- Malta de cebada: Los gramos de malta necesarios por cada litro de producto se han determinado gracias a la simulación del proceso. En la figura 17 se establecen 156,6 g de azúcares fermentables por cada litro de cerveza, teniendo en cuenta, que por cada 100 g de malta de cebada se obtienen 78,3 g de azúcares se precisarán [44]:

$$X = \frac{156.6 \cdot 100}{78.3} = 200 \frac{g \text{ malta de cebada}}{L \text{ de cerveza}}$$

Como se desea elaborar una cerveza tipo Indian Pale Ale, los porcentajes del tipo de malta utilizada varían:

Malta Pale (95,6%): 191,2 g de malta Pale/L de cerveza. Malta Crystal (4,4%): 8,8 g de malta Crystal/L de cerveza.

- Levadura: La cantidad de levadura tipo Ale por cada litro de cerveza son 0,6 gramos.
- Lúpulo: La receta estudiada establece añadir en total 5 gramos de lúpulo tipo Cascade y 1,25 gramos de lúpulo tipo Fuggle.
- Azúcar: Los gramos de azúcar necesarios para obtener una carbonatación de 2,45 vol. CO<sub>2</sub> (valor medio de carbonatación según la bibliografía) se determinan de la siguiente manera:

 $Vol. CO_2a$  adicionar =  $Vol. CO_2deseados - Vol. CO_2residuales$ 

El vol. de CO<sub>2</sub> deseados son 2,45 y el vol. de CO<sub>2</sub> residuales son 0,86 (observando la Tabla 5 a una temperatura de 20°C), por tanto:

$$Vol. CO_2 a \ adicionar = 2,45 - 0,86 = 1,59 \ vol.$$

Sabiendo que cada gramo de azúcar equivale a 0,23 vol. de CO<sub>2</sub>:

$$X = \frac{1,59}{0,23} = 6,9 \ gramos \ de \ azúcar.$$

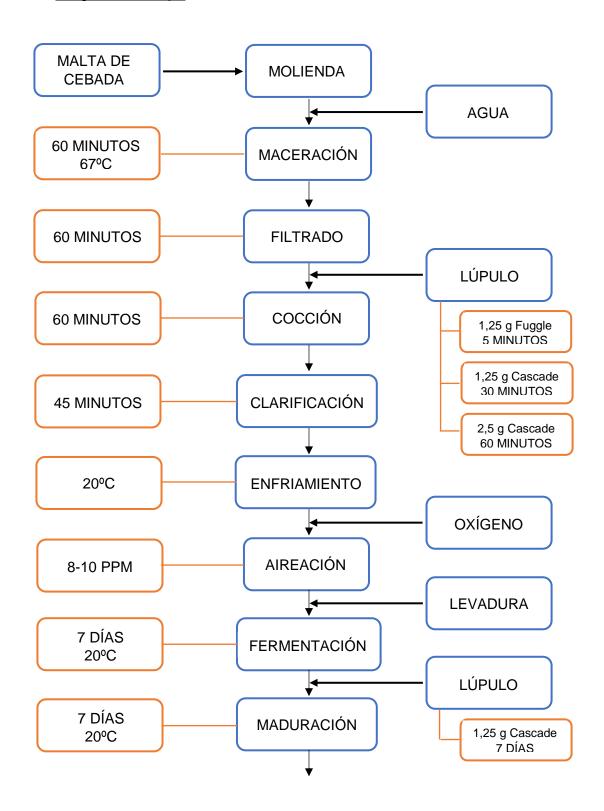
Puesto que el objetivo del proyecto es la fabricación de 4000 L de cerveza al mes y el ciclo de producción de la cerveza Indian Pale Ale dura 15 días, se establecen dos ciclos de producción al mes, siendo cada uno, de 2000 L.

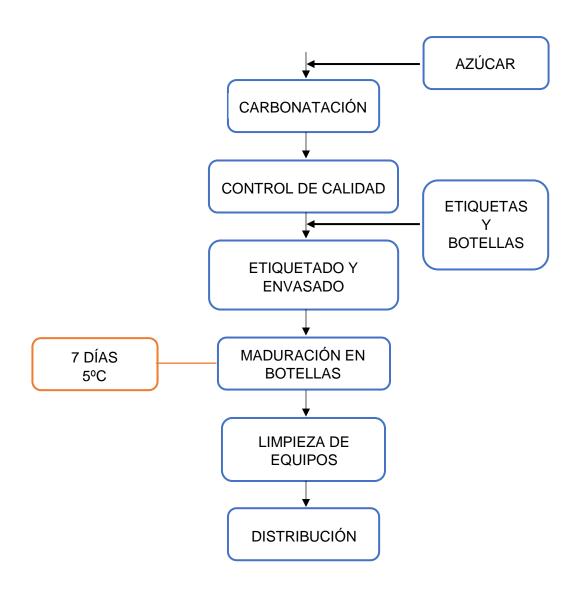
A continuación, se tabulan las cantidades de materia prima necesaria por cada litro de producto y para cada ciclo de producción (2000 litros):

Tabla 2. Materia prima necesaria por litro de producto y ciclo de producción.

Materia Prima	Tipo	Por litro de producto	Ciclo de producción
Agua	-	5 L	10000 L
Malta de cebada	Pale	191,2 g	382,4 kg
	Crystal	8,8 g	17,6 kg
Levadura	Ale	0,6 g	1,2 kg
Lúpulo	Cascade	5 g	10 kg
	Fuggle	1,25 g	2,5 kg
Azúcar	-	6,9 g	13,8 kg

## 2.2. Diagrama de flujo.





## 3. SELECCIÓN DE MÁQUINAS.

Una vez se ha determinado el flujo de material que interviene en cada proceso y se conocen los tiempos de actividad de cada máquina, se procede a la elección de los equipos. No obstante, las especificaciones técnicas vendrán expuestas en las fichas técnicas de los equipos:

Todos los equipos se han adquirido en Czech Brewery System.

- Tanque de fermentación: Se ha escogido un fermentador troncocónico, cuyo modelo es CCTM-2000/2400 L, con una sobrepresión admisible de 0,5 bares, ya que el proceso ocurre a presión atmosférica.
- Macerador, Lauter-Tun y Whirpool: En este caso se ha optado por un conjunto denominado Tritank-2000. Incluye los tres recipientes denominados y todos los accesorios requeridos.
- Estación de limpieza (CIP): Se ha elegido una estación de limpieza, (CIP)-51, con un volumen utilizable de 50 litros, para la limpieza, saneamiento y esterilización de los equipos. Este volumen es suficiente para limpiar un depósito de 2000 litros.
- Molino de malta: Para la molturación de los granos de malta de cebada se escoge un molino MM-503EWR (500kg/h). Este molino es ideal ya que se necesitan 400 kg de malta de cebada por cada ciclo de producción.
- Generador de vapor: Puesto que el macerador elegido opera mediante vapor de agua, se necesitará un generador de vapor eléctrico. Se opta por el modelo ESG-180 (180kg/h) bajo recomendación del fabricante.
- Depósito de refrigeración de agua: Para la refrigeración de la cerveza en los fermentadores se elige el modelo ICWT-1000. Este depósito es necesario para establecer la temperatura del agua de las camisas a 20°C.
- Sistema de medición de temperatura y control: La elección del modelo TTMMCS2-1AS es necesaria para el control de la temperatura en el tanque de fermentación. Además, el tanque elegido posee camisas separadas y carece de agitación, por lo que es fundamental el control de las dos zonas.

- Refrigerador y aireador: Es necesario un refrigerador a la salida del whirpool para que el mosto entre a 20°C dentro del fermentador. Además, es de vital importancia airear el mosto para que aumente la concentración de oxígeno disuelto, de esta manera se favorece la reproducción de la levadura. El modelo elegido es WCASB-2000.
- Cámara frigorífica: Debido a que tras la etapa de maduración es necesaria una fermentación de 7 días en botella a una temperatura de 5°C, se opta por la cámara MCB-45, que posee 4,5 m³ de volumen interno.
- Etiquetadora y envasadora: Para el etiquetado de las botellas se ha escogido el modelo BLA-MB 1000, capaz de etiquetar 1800 botellas/h. La máquina envasadora elegida es el modelo BFA-MB 1000, cuya capacidad es de 550 botellas/h.

## 4. FICHAS TÉCNICAS DE LOS EQUIPOS

#### CZECH **MAQUINARIA INDUSTRIAL BREWERY SYSTEM** TANQUE DE FERMENTACIÓN **EQUIPO** FERMENTACIÓN DEL MOSTO **FINALIDAD MODELO** CCTM-B2 PARÁMETROS DIMENSIONALES PROPIEDADES Y EQUIPAMIENTO Volumen utilizable 2000 L Presión máxima 0,5 bar Volumen total 2400 L Material DIN1.4301/AISI304 Altura total 3363 mm Ángulo del cono 60° 60% / 4" Altura cuerpo tanque 2833 mm Encamisado cilindro Altura del cilindro 1410 mm Encamisado cono 40% / 4" 1083 mm Altura del cono Boca-hombre 450x350mm DN150 / NW150 / Altura apertura inferior 430 mm Apertura inferior DIN11851 DN25 / NW25 / Diámetro interno 1250 mm Apertura superior DIN32676 Diámetro total 1350 mm Esfera de lavado DN25 / NW25 Zócalos de DN9 / NW9 / 320 Peso tanque vacío 718 kg medición de mm temperatura Válvula de 0.5 bar / 0.2 bar Peso tanque lleno 3118 kg seguridad superior 2 años Garantía D - total diameter D - total diameter Di - inner diameter Hv - height of the vessel H - total height COOLING JACKET SCHEME



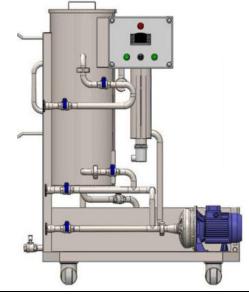
FINALIDAD  MACERACIÓN, COCCIÓN, FILTRADO Y CENTRIFUGADO  MODELO  TRITANK 2000  DIMENSIONES  4500 x 4500 x 3600 mm  PESO  SISTEMA DE CALEFACCIÓN  MACERADOR  Capacidad utilizable  Diámetro  1500 mm  Altura  Altura  1600 mm  Área inferior calentada  Área cilíndrica  polantada  Altura  MACERADOR  MACERADOR  LAUTER-TUN  Capacidad utilizable  2826 L  Capacidad utilizable  2649 L  Diámetro  1500 mm  Altura  1500 mm  Área cilíndrica  0,72 m²  2 brazos agitadores y 12 cuchillas
MODELO TRITANK 2000  DIMENSIONES 4500 x 4500 x 3600 mm  PESO 2590 kg  SISTEMA DE CALEFACCIÓN  MACERADOR LAUTER-TUN  Capacidad utilizable 2826 L Capacidad utilizable 2649 L  Diámetro 1500 mm Diámetro 1500 mm  Altura 1600 mm Altura 1500 mm  Área inferior calentada 1,42 m² Filtrado de 6 segmentos con 8% permeabilidad  Área cilíndrica 0.72 m² 2 brazos agitadores y 12 cuchillas
DIMENSIONES4500 x 4500 x 3600 mmPESO2590 kgVAPORLAUTER-TUNCapacidad utilizable2826 LCapacidad utilizable2649 LDiámetro1500 mmDiámetro1500 mmAltura1600 mmAltura1500 mmÁrea inferior calentada1,42 m²Filtrado de 6 segmentos con 8% permeabilidadÁrea cilíndrica0.72 m²2 brazos agitadores y 12 cuchillas
PESO  SISTEMA DE CALEFACCIÓN  MACERADOR  Capacidad utilizable  Diámetro  Altura  Area inferior calentada  Area cilíndrica  2590 kg  VAPOR  VAPOR  LAUTER-TUN  Capacidad utilizable  2649 L  Capacidad utilizable  Capacidad utilizable  Diámetro  1500 mm  Altura  Filtrado de 6 segmentos con 8%  permeabilidad  Area cilíndrica  0.72 m²  2 brazos agitadores y 12 cuchillas
SISTEMA DE CALEFACCIÓN  MACERADOR  Capacidad utilizable 2826 L  Diámetro 1500 mm  Altura 1600 mm  Área inferior calentada  Área cilíndrica  O 72 m²  VAPOR  LAUTER-TUN  Capacidad utilizable 2649 L  Diámetro 1500 mm  Altura 1500 mm  Filtrado de 6 segmentos con 8%  permeabilidad  Area cilíndrica  O 72 m²  2 brazos agitadores y 12 cuchillas
VAPORMACERADORLAUTER-TUNCapacidad utilizable2826 LCapacidad utilizable2649 LDiámetro1500 mmDiámetro1500 mmAltura1600 mmAltura1500 mmÁrea inferior calentada1,42 m²Filtrado de 6 segmentos con 8% permeabilidadÁrea cilíndrica0.72 m²2 brazos agitadores y 12 cuchillas
Capacidad utilizable2826 LCapacidad utilizable2649 LDiámetro1500 mmDiámetro1500 mmAltura1600 mmAltura1500 mmÁrea inferior calentada1,42 m²Filtrado de 6 segmentos con 8% permeabilidadÁrea cilíndrica0.72 m²2 brazos agitadores y 12 cuchillas
Diámetro1500 mmDiámetro1500 mmAltura1600 mmAltura1500 mmÁrea inferior calentada1,42 m²Filtrado de 6 segmentos con 8% permeabilidadÁrea cilíndrica0.72 m²2 brazos agitadores y 12 cuchillas
Altura 1600 mm Altura 1500 mm  Área inferior calentada 1,42 m² Filtrado de 6 segmentos con 8% permeabilidad  Área cilíndrica 0,72 m² 2 brazos agitadores y 12 cuchillas
Área inferior calentada  1,42 m²  Filtrado de 6 segmentos con 8% permeabilidad  Área cilíndrica  0,72 m²  2 brazos agitadores y 12 cuchillas
Area cilíndrica  Area cilíndrica  0.72 m²  2 brazos agitadores y 12 cuchillas
1   1   1   1   2   1   2   1   2   1   2   1   1
calentada 0,72 III 2 brazos agitadores y 12 ederillas
Válvula de vapor DN 25 Indicador mecánico de T <sup>a</sup> 0-120°C
Descarga de vapor condensado  DN 25  Válvula de regulación de 3  Vías  DN 80
Agitador Potencia salida 640 Nm Agitador Agitador Agitador Agitador
Potencia entrada 2,2 kW Potencia entrada 2400 W
Iluminación 12V / 35W Iluminación 12V / 35W
2 x Ducha giratoria sanitaria  DN 20  2 x Ducha giratoria sanitaria  DN 20
Tubo salida de vapor DN 100 Equipo automático de descarga
Aislamiento algodón plastificado 50 mm Aislamiento algodón plastificado 50 mm
Revestimiento ext. Acero Inox.  1 mm Revestimiento ext. Acero Inox.  1 mm

WHIRPOOL		TUBERÍAS Y ARMA	DURAS
Capacidad utilizable	2649 L	Vía principal con 5 válvulas	DN 50
Diámetro	1500 mm	Vía drenaje con 3 válvulas	DN 50
Altura	1500 mm	Vía sanitaria con 4 válvulas	DN 32
Boca-hombre	430x340 mm	Suministro de agua y vías adicionales con 5 válvulas	DN 32
2 x Ducha giratoria sanitaria	DN 20	Filtro del mosto	4000 L/h DN125
Boquilla tangencial	DN 20	Bomba de maceración y fermentación	DWO 150 Ebara
Indicador nivel llenado	DN 20	Potencia de entrada	1100 W
2 x Válvula de fermentación	DN 32	H. máx.	2,2 bar
Aislamiento algodón plastificado	50 mm	Bomba controlada mediante e frecuencia Fronic 2,	
Revestimiento ext. Acero Inox.  1 mm			
INSTALACIÓN ELÉCTRICA			
Interruptor principal 3x25A			
Motor de arranque 3x2,5-4A			
1 x Convertidor de frecuencia Fronic			
mini 1,5 kW			
2 x Convertidor de frecuencia Fronic mini 0,75kW			
Regulador digital de T <sup>a</sup> del			
macerador, Dixel XR20D			91_
Regulador digital de T <sup>a</sup> de salida del			
mosto, Dixel XR20D Disyuntor 6A 230V			Y
Disyuntor 6A 230V Disyuntor 10A 230V		I V I V I	
Disyuntor 4A 230V			
Tablero de conmutadores de 36			
módulos			



EQUIPO	ESTACIÓN DE LIMPIEZA (CIP)
FINALIDAD	LIMPIEZA DE LOS DEPÓSITOS
MODELO	CIP-51

PARÁMETROS DIME	ENSIONALES	PROPIEDADES Y EQU	IPAMIENTO	
Ancho	1150 mm	Elemento calefactor	3500 W	
Altura	1460 mm	Tuberías de distribución	DN 25	
Profundidad	480 mm	Armaduras	DN 25 / 1.4301	
Contenedor de NaOH	50 L	Bomba tipo Ebara CDX 70	7,95 L/min 230V / 50 Hz	
Recipiente de neutralización 23 L		Cuadro eléctri	со	
Caldera	12 L	Conexión eléctrica principal	3 * 400V / 50 Hz / 16A	
		Disyuntor	230V / 16A	
		Regulador digital Dixe	I XR 10 D	
			0001//404	



Conexión eléctrica	3 * 400V / 50
principal	Hz / 16A
Disyuntor	230V / 16A
Regulador digital Dixe	I XR 10 D
Contactor de calefacción	230V / 16A
Motor de arranque	230V
Sonda NTC	6 mm
5 x Cables	1,5 / 5m
Entrada (aspiración)	GG DN 25
Salida	GG DN 25



EQUIPO	MOLINO DE MALTA
FINALIDAD	MOLTURACIÓN DE LOS GRANOS
MODELO	MM-503EWR

PARÁMETROS		
Capacidad de producción	500 kg/h	
Número de rodillos	2	
Distancia ajustable entre rodillos		
Conexión de alimentación	3F 380-400V /	
Corrector de allmentacion	50 Hz	
Consumo	4 kW	
Soporte incluido		
Dimensiones (H x I x M)	920 x 600 x	
Dimensiones (H x L x W)	600 mm	
Peso	180 kg	





EQUIPO	GENERADOR DE VAPOR
FINALIDAD	GENERACIÓN DE VAPOR PARA EL MACERADOR
MODELO	ESG-180

PARÁMETROS Y A	ACCESORIOS
Potencia	20-120 kW
Caudal de vapor	26-180 kg/h
Presión de trabajo	6 bar
Ta del vapor máx.	155°C
Tanque de condensad	lo de acero inox.
Cuatro conjuntos de	calentadores
Bomba de alta te	emperatura
Intensidad acústica	<70 dB
Cuerpo de la caldera de acero inox.	AISI 304
Capacidad de la caldera	3 x 57 L
Calentador de la caldera	20-120 kW
Resto de componentes de acero inox.	AISI 304
Fuente de	230V / 400V
alimentación	Trifásica 50 Hz
Temperatura de trabajo	5 a 80ºC
Dimensiones	1700 x 800 x 1200 mm
Peso	390 kg





EQUIPO	DEPÓSITO DE AGUA DE REFRIGERACIÓN	
FINALIDAD	REFRIGERACIÓN DEL FERMENTADOR	
MODELO	IWCT-1000	

PARÁMETROS Y ACCESORIOS		
Capacidad total	1058 L	
Capacidad utilizable	1000 L	
Dimensiones	1250 x 850 x 1250 mm	
Peso	280 kg	
Material	Acero inox. 1.4301	
Aislamiento	Poliuretano 50 mm	
Aislamiento cubierto con acero inox. 1.4301		
2 x Entradas de agua	DN 25	
2 x Salidas de agua	DN 32	
Sonda NTC Ø 10 mm		
Mínima T <sup>a</sup> de funcionamiento	-15°C	
Máxima T <sup>a</sup> de funcionamiento	85°C	





EQUIPO	SISTEMA DE MEDICIÓN Y CONTROL MANUAL
FINALIDAD	MEDICIÓN Y CONTROL DE LA TEMPERATURA EN EL TANQUE DE FERMENTACIÓN
MODELO	TTMMCS2-1AS

ACCESORIOS		
2 x Regulador digital de temperatura	STTC-FC178F	
2 x Caja de conexión	STTC-CB100F	
2 x Válvulas reguladoras (Acero inox. DN15)	STTC-MV15- 24VS	
2 x Kit de cables	CCK-100	
2 x Fuentes de alimentación (230V > 24V /200 VA IP65)	TRMC-23024- 200	





EQUIPO	REFRIGERADOR Y AIREADOR	
FINALIDAD	ENFRIAMIENTO DEL MOSTO Y AIREACIÓN	
MODELO	WCASB-2000	

PARÁMETROS Y ACCESORIOS		
1200 x 500 x 280 mm		
DN 40		
Vela de aireación		
Manómetro		
DN 10		
DN 25		
Termómetro 4x Dixell XT11S		





EQUIPO	CÁMARA FRIGORÍFICA
FINALIDAD	ENFRIAMIENTO DE BOTELLAS
MODELO	MCB-45

PARÁMETROS	
Dimensiones	1500 x 1500 x 2460 mm
Volumen interno	4,5 m <sup>3</sup>
Aislamiento	PU 60 mm





EQUIPO	ETIQUETADORA AUTOMÁTICA
FINALIDAD	ETIQUETADO DE BOTELLAS
MODELO	BLA-MB1000

PARÁMETROS		
Dimensiones	1800 x 800 x	
Billicisiones	2300 mm	
Producción	1800 bph	
Motor trifásico	380 V	
Peso	250 kg	
Consumo energético	0,54 kW	
Consumo de aire	50 NL/min	
· ·		





EQUIPO	EMBOTELLADORA AUTOMÁTICA	
FINALIDAD	LLENADO Y EMBOTELLADO DEL PRODUCTO	
MODELO	BFA-MB1000	

<u> </u>		
PARÁMETROS		
Dimensiones	1500 x 1200 x 2000	
	mm	
Peso	700 kg	
Producción	550 bph	
Diámetro máximo	100 mm	
Altura máxima	340-370 mm	
Temperatura de llenado	0-4°C	
Material	AISI 304	
Fuente eléctrica	1 kW 400V	
Neumática	Aire comprimido 6 bar	
Consumo de aire	400 NL con rosca hembra 3/8" - Tubo Rilsan 10 mm	
Agua	3,5 bar con rosca hembra 1/2"	
CO <sub>2</sub>	2,5 bar con rosca interior 3/8" - Tubo Rilsan 10 mm	

