## UNIVERSIDAD PRIVADA ANTENOR ORREGO FACULTAD DE INGENIERÍA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL



# "CARACTERÍSTICAS MECÁNICAS DE UN CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RÁPIDO" F'C = 210 KG/CM² Y SU COSTO COMPARATIVO"

## TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

LÍNEA DE INVESTIGACIÓN: ESTRUCTURA Y MATERIALES

**AUTORES:** 

Br. MORILLAS ALCÁNTARA, MARCOS ABEL.

Br. PLASENCIA ORIBE, DEYVI WANDERLEY.

**ASESOR:** 

Ing. DURAND ORELLANA ROCIO DEL PILAR.

TRUJILLO - PERÚ

## "CARACTERÍSTICAS MECÁNICAS DE UN CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RÁPIDO" F'C = 210 KG/CM<sup>2</sup> Y SU COSTO COMPARATIVO"

<b>AUTORES</b> :	
	Br. MORILLAS ALCÁNTARA, MARCOS ABEL. Br. PLASENCIA ORIBE, DEYVI WANDERLEY.
APROBADO POR:	
	ING. GILBERTO A. VELASQUEZ DIAZ PRESIDENTE CIP: 29040
	OH . 250 10
	ING. ROLANDO OCHOA ZEVALLOS SECRETARIO
	CIP: 9133
	ING. JORGE LUIS PAREDES ESTACIO
	VOCAL CIP 90402

ING. ROCIO DEL PILAR DURAND ORELLANA ASESOR CIP: 60518

### ÍNDICE

PRESENTACIÓN	14
DEDICATORIA	15
DEDICATORIA	16
AGRADECIMIENTOS	17
RESUMEN	18
ABSTRACT	19
CAPITULO I: INTRODUCCIÓN	20
1.1. PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA	20
1.2. FORMULACIÓN DEL PROBLEMA	26
1.3. JUSTIFICACIÓN DEL PROBLEMA	26
1.4. OBJETIVOS	
1.4.1. Objetivo General	27
1.4.2. Objetivos Específicos	27
1.5. HIPOTESIS	28
1.5.1. PLANTEAMIENTO DE LA HIPÓTESIS	28
1.5.2. OPERACIONALIZACION DE VARIABLES	
CAPÍTULO II: MARCO TEÓRICO	29
2.1 ANTECEDENTES	
2.1.1. Antecedente Internacionales:	29
2.1.2. Antecedentes Nacionales:	31
2.2 BASES TEORICAS	34
2.2.1 CONCRETO:	34
2.2.1.1 Componentes del Concreto:	
2.2.2 CONCRETO PREMEZCLADO:	45
2.2.2.1 CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO:	45
2.2.2.1.1 COMPONENTES DEL CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO:	47
2.2.2.1.2 PRODUCTOS SIMILARES:	
2.2.2.1.3 VENTAJAS DEL CONCRETO EN SECO:	50
2.2.3 CARACTERISTICAS MECÁNICAS DEL CONCRETO:	53
2.2.3.1 CARACTERISTICAS EN ESTADO FRESCO:	53
2.2.3.2 CARACTERÍSTICAS EN ESTADO ENDURECIDO:	58
2.2.4 ECONOMÍA DEL CONCRETO:	66
2.2.4.1 FACTORES QUE INFLUYEN EN LA ECONOMÍA	66
CAPÍTULO III: MATERIALES Y MÉTODOS	69
3.1 MIJESTRA	60

3.2.	RECOLECCIÓN DE MATERIALES	71
	3.2.1. CEMENTO PREMEZCLADO EN SECO:	71
3.3.	RECOLECCIÓN DE DATOS	72
	3.3.1. RECOLECCIÓN DE PARTIDAS:	72
3.4.	ENSAYOS DE LABORATORIO	73
	3.4.1. CONSISTENCIA	73
	3.4.1.1. ENSAYO DE ASENTAMIENTO	73
	3.4.2. TEMPERATURA	76
	3.4.3. CONTENIDO DE AIRE	80
	3.4.4. RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN	82
	3.4.4.1. ELABORACIÓN DE PROBETAS:	82
	3.4.4.2. ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN	84
	3.4.5. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN	86
	3.4.5.1. ELABORACIÓN DE PROBETAS	86
	3.4.5.2. ENSAYO DE TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL	88
	3.4.6. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN POR FLEXIÓN	90
	3.4.6.1. ELABORACIÓN DE VIGAS	90
	3.4.6.2. ENSAYO DE FLEXIÓN:	92
CAF	PÍTULO IV: RESULTADOS	95
5.1.	RESULTADOS DE LAS CARACTERÍSTICAS DEL CONCRETO EN ESTADO FRESCO	95
	5.1.1. CONSISTENCIA	95
	5.1.2. TEMPERATURA	98
	5.1.3. DENSIDAD (PESO UNITARIO) Y RENDIMIENTO	102
	5.1.4. CONTENIDO DE AIRE	108
5.2.	RESULTADOS DE LAS CARACTERÍSTICAS MECÁNICAS DEL CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F´C=210 KG/CM² "CONCR RÁPIDO" EN ESTADO ENDURECIDO	
	5.2.1. RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN	111
	5.2.2. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL	121
	5.2.3. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN POR FLEXIÓN	126
	5.2.4. RESULTADOS DE LOS ENSAYOS POR LOS MÉTODOS DE	
5.3.	TRACCIÓNRESULTADOS DEL COSTO COMPARATIVO CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F'C=210Kg/cm2 "CONCRETO RÁPIDO" FRENTE AL CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONA	, .L.
		131

5.3.1	DISTRITO DE BAMBAMARCA "OBRA MEJORAMIENTO DEL PONTON EN LA CALLE SAN MARTIN" 2017	
5.3.2	CASERIO DE BAMBAMARCA "OBRA MEJORAMIENTO DE L INSTITUCIÓN EDUCATIVA Nº 80100" 2016	
5.3.3	PROVINCIA DE OTUZCO DISTRITO DE USQUIL "OBRA MEJORAMIENTO Y AMPLIACIÓN DEL SERVICIO EDUCATIV EN LA I.E. N° 82085 2016	_
5.3.4.	DISTRITO DE TRUJILLO "VIVIENDA UNIFAMILIAR" 2017	172
5.3.5.	DISTRITO DE TRUJILLO "PEQUEÑAS CANTIDADES DE	
	CONCRETO"	180
CAPITULO	V: CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	182
CAPITULO	VI: BIBLIOGRAFÍA	186
CAPITULO	VII: ANEXOS	.189
	ANEXO Nº 1. FICHA TÉCNICA CONCRETO PREMEZCLA	νDO
	"CONCRETO RÁPIDO"	.189
	ANEXO Nº 2. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C-0001	.190
	ANEXO N° 3. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C-0002	.191
	ANEXO Nº 4. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C-0003	.192
	ANEXO N° 5. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C-0004	.193
	ANEXO Nº 6. ENSAYO DE TRACCIÓN. T-0001	.194
	ANEXO Nº 7. ENSAYO DE TRACCIÓN. T-0002	.195
	ANEXO Nº 8. ENSAYO DE TRACCIÓN. T-0003	.196
	ANEXO Nº 9. ENSAYO DE FLEXIÓN. F-0001	
	ANEXO Nº 10. ENSAYO DE FLEXIÓN. F-0002	198
	ANEXO Nº 11. ENSAYO DE FLEXIÓN. F-0003	.199

## **ÍNDICE DE FIGURAS**

FIGURA N°01: Componentes del concreto	34
FIGURA N°02: Bolsa de Concreto en Seco	46
FIGURA N°03: Bolsa de Concreto Rápido (40 kg)	48
FIGURA N°04: Concreto Fácil (40 kg)	49
FIGURA N°05: Concreto Listo (40 kg)	49
FIGURA N°06: Apasco (25 kg)	49
FIGURA N°07: Concreto Seco (40 kg)	49
FIGURA N°08: Concreto Seco (25 kg)	50
FIGURA N°09: Concreto Presec (25 kg)	50
FIGURA N°10: Ensayo de contenido de aire	58
FIGURA N°11: Ensayo de compresión	59
FIGURA N°12: Tipos de Fractura	61
FIGURA N°13: Ensayo de tracción por flexión	62
FIGURA N°14: Ensayo por compresión diametral	64
FIGURA N°15: Relación entre el ensayo Split test y la resistencia en compresi	<b>ón</b> 65
FIGURA N°16: Mapa de La Libertad y sus distritos	69
FIGURA N°17: Mapa de la Provincia de Trujillo y sus distritos	69
FIGURA N°18: Mapa de la Provincia de Otuzco y sus distritos	70
FIGURA N°19: Mapa de la Provincia de Bolivar y sus distritos	70
FIGURA N°20 y 21 Compra y almacenado de Cemento Premezciado	71
FIGURA N°22 y 23: Mezclado del Concreto	74
FIGURA N°24: Llenado del Cono de Abrams	74
FIGURA N°25: Compactación, con varilla punta de bala	75
FIGURA N°26: Medida del asentamiento del concreto	76
FIGURA N°27: Medida de Temperatura del concreto	77
FIGURA N°28 y 29: Llenado de concreto y enrazado en la Olla de Washingtor	າ79
FIGURA N°30: Olla de Washington con muestra de concreto	79
FIGURA N°31 y 32: Olla de Washington agregado de agua y bombeo de aire	
Componentes del concreto	81
FIGURA N°33: Indicador de contenido de aire	82

1 100 TA 14 34 y 33. Lienado y apisonalmento de concreto en moides para	
probetas83	3
FIGURA N°36 y 37: Enrasado y tapado de probetas	4
FIGURA N°38: Curado de Probetas84	ļ
FIGURA N°39 Y 40: Ensayo de Compresión de Probetas86	3
FIGURA N°41: Falla de Probeta cilíndrica86	;
FIGURA N°42: Colocación de probeta89	)
FIGURA N°43: Ensayo de compresión diametral89	)
FIGURA N°44 y 45: Llenado y apisonamiento de concretos9	1
FIGURA N°46 y 47: Enrase de vigas91	
FIGURA N°48 y 49: Medidas de vigas antes de ser sometidas a flexión93	}
FIGURA N°50: Colocación de vigas93	;
FIGURA N°51 y 52: Medidas de sección después de rotura94	1
ÍNDIOE DE TADI AO	
ÍNDICE DE TABLAS	
TABLA N°01: Componentes químicas del cemento	3
TABLA N°02: Fases químicas del cemento	7
TABLA N°03: Clasificación de los agregados según sus partículas	1
TABLA N°04: Serie de tamices estándar42	2
TABLA N°05: Granulometría	3
TABLA N°06: Clasificación del agregado fino de acuerdo con el valor del módulo de	
finura44	1
TABLA N°07: Tolerancia para asentamiento "máximo" o "no exceder"54	ŀ
TABLA N°08: Tolerancia para rangos de asentamiento o valores nominales54	4
TABLA N°09: Asentamientos recomendados para diversos tipos de obra    55	5
TABLA N°10: Criterio de aceptación de T° del concreto	5
TABLA N°11: Tolerancias de tiempo para realizar el ensayo de resistencia60	)
TABLA N°12: Factor de corrección en función de I/d60	)
TABLA N°13: Características físicas de los agregados    67	7
TABLA N°14: Consistencia en Muestra I para ensayos de compresión95	5
TABLA N°15: Consistencia en Muestra II para ensayos de compresión	5
TABLA N°16: Consistencia en Muestra III para ensayos de compresión95	5

TABLA N°17:	Consistencia en Muestra IV para ensayos de compresión96
TABLA N°18:	Consistencia en Muestra I para ensayos de tracción96
TABLA N°19:	Consistencia en Muestra II para ensayos de tracción96
TABLA N°20:	Consistencia en Muestra III para ensayos de tracción96
TABLA N°21:	Consistencia en Muestra I para ensayos de flexión97
TABLA N°22:	Consistencia en Muestra II para ensayos de flexión97
TABLA N°23:	Consistencia en Muestra III para ensayos de flexión97
TABLA N°24:	Cuadro Resumen asentamiento en muestras para ensayos98
TABLA N°25:	Temperatura en Muestra I para ensayos de Compresión98
TABLA N°26:	Temperatura en Muestra II para ensayos de Compresión99
TABLA N°27:	Temperatura en Muestra III para ensayos de Compresión99
TABLA N°28:	Temperatura en Muestra IV para ensayos de Compresión99
TABLA N°29:	Temperatura en Muestra I para ensayos de Tracción por compresión
	diametral100
TABLA N°30:	Temperatura en Muestra II para ensayos de Tracción por compresión
	diametral100
TABLA N°31:	Temperatura en Muestra III para ensayos de Tracción por compresión
	diametral100
TABLA N°32:	Temperatura en Muestra I para ensayos de Flexión100
TABLA N°33:	Temperatura en Muestra II para ensayos de Flexión101
TABLA N°34:	Temperatura en Muestra III para ensayos de Flexión101
TABLA N°35:	Cuadro Resumen de Temperatura en Muestras para ensayos102
TABLA N°36:	Peso unitario en Muestra I para ensayos de Compresión103
TABLA N°37:	Peso unitario en Muestra II para ensayos de Compresión103
TABLA N°38:	Peso unitario en Muestra III para ensayos de Compresión103
TABLA N°39:	Peso unitario en Muestra IV para ensayos de Compresión104
TABLA N°40:	Peso unitario en Muestra I para ensayos de Tracción por Compresión
	diametral104
TABLA N°41:	Peso unitario en Muestra II para ensayos de Tracción por Compresión
	diametral104
TABLA N°42:	Peso unitario en Muestra III para ensayos de Tracción por Compresión
	<b>Diametral</b>
TABLA N°43:	Peso unitario en Muestra I para ensayos de Flexión105
TABLA N°44:	Peso unitario en Muestra II para ensayos de Flexión105

TABLA N°45:	Peso unitario en Muestra III para ensayos de Flexión106
TABLA N°46:	Cuadro resumen de Peso unitario en Muestras para ensayos106
TABLA N°47:	Rendimiento en muestras para ensayos de Compresión107
TABLA N°48:	Rendimiento en muestras para ensayos de Tracción107
TABLA N°49:	Rendimiento en muestras para ensayos de Flexión108
TABLA N°50:	Contenido de aire en muestra I para ensayo de compresión108
TABLA N°51:	Contenido de aire en muestra II para ensayo de compresión108
TABLA N°52:	Contenido de aire en muestra III para ensayo de compresión
	Componentes químicas del cemento109
TABLA N°53:	Contenido de aire en muestra IV para ensayo de compresión109
TABLA N°54:	Contenido de aire en muestra I para ensayo de Tracción por compresión
	diametral109
TABLA N°55:	Contenido de aire en muestra II para ensayo de Tracción por
	compresión diametral
TABLA N°56:	Contenido de aire en muestra III para ensayo de Tracción por
	compresión diametral110
TABLA N°57:	Contenido de aire en muestra I para ensayo de Flexión110
TABLA N°58:	Contenido de aire en muestra II para ensayo de Flexión110
TABLA N°59:	Contenido de aire en muestra III para ensayo de Flexión110
TABLA N°60:	Cuadro resumen de Contenido de aire en Muestras para ensayos111
TABLA N°61:	Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra I112
TABLA N°62:	Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra I112
TABLA N°63:	Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra I112
TABLA N°64:	Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra II113
TABLA N°65:	Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra II114
TABLA N°66:	Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra II114
TABLA N°67:	Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra III115
TABLA N°68:	Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra III116
TABLA N°69:	Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra III116
TABLA N°70:	Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra IV117
TABLA N°71:	Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra IV118
TABLA N°72:	Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra IV118
TABLA N°73:	Cuadro Resumen de Resistencia a la compresión en muestra I, II, III y
	IV120

TABLA N°74:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 3 días en muestra
	I121
TABLA N°75:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 7 días en muestra
	I121
TABLA N°76:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 28 días en
	muestra I
TABLA N°77:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 3 días en muestra
	II
TABLA N°78:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 7 días en muestra
	II
TABLA N°79:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 28 días en
	muestra II
TABLA N°80:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 3 días en muestra
	III123
TABLA N°81:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 7 días en muestra
	III124
TABLA N°82:	Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 28 días en
	muestra III
TABLA N°83:	Resistencia a la Tracción por Compresión en muestra I, II, III y IV $\dots.125$
TABLA N°84:	Resistencia a la Tracción por Flexión a 14 días en muestra126
TABLA N°85:	Resistencia a la Traccion por Flexión a 28 días en muestra I126
TABLA N°86:	Resistencia a la Tracción por Flexión a 14 días en muestra II127
TABLA N°87:	Resistencia a la Tracción por Flexión a 28 días en muestra II127
TABLA N°88:	Resistencia a la Tracción por Flexión a 14 días en muestra III128
TABLA N°89:	Resistencia a la Tracción por Flexión a 28 días en muestra III128
TABLA N°90:	Resistencia a la Tracción por Flexión en muestra I, II y III129
TABLA N°91:	Relación de resultados del Ensayo de compresión Diametral con
	respecto a tracción directa130
TABLA N°92:	Relación de resultados del Ensayo de tracción por Flexión con respecto
	a tracción directa130
TABLA N°93:	Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de
	concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional131

TABLA N°94:	Costos de flete para cemento a precios actualizados a noviembre del
;	2017 en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin Distrito
•	de Bambamarca132
TABLA N°95:	Costos de flete rural para cemento a precios actualizados a noviembre
•	del 2017 en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin
	Distrito de Bambamarca133
TABLA N°96:	Costo total por m³ de Concreto en la obra Mejoramiento del Pontón en la
,	calle San Martín Distrito de Bambamarca133
TABLA N°97:	Análisis de Precios unitarios de concreto F'c=210Kg/cm² concreto
rá	pido a precios actualizados a noviembre del 2017134
TABLA N°98:	Costos de flete de concreto premezclado en seco a precios actualizados
;	a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San
1	Martin Distrito de Bambamarca135
TABLA N°99:	Costos de flete rural de concreto premezclado a precios actualizados a
1	noviembre del 2017en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San
I	Martin Distrito de Bambamarca136
TABLA N°100	Costo total por m³ de Concreto en la obra Mejoramiento del Pontón en
1	la calle San Martín Distrito de Bambamarca136
TABLA N°101:	Cuadro Comparativo del Presupuesto137
TABLA N°102	Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de
•	concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional138
TABLA N°103	Costos de flete de cemento a precios actualizados a noviembre del
	2017 en la obra Mejoramiento de la Institución Educativa N°80100
	Javier Heraud Pérez Del Caserío De Trigobamba Distrito de
	Bambamarca-Bolivar-La Libertad
TABLA N°104:	Costo total por m³ de Concreto en la obra Mejoramiento de la Institución
TABLA N°105	Educativa N° 80100 en el caserío de Trigobamba150  Análisis de Precios unitarios de concreto F'c=210Kg/cm² concreto
	rápido a precios actualizados a noviembre del 2017150
TABLA N°106	Costos de flete del concreto embolsado en la obra Mejoramiento de la
	Institución Educativa N°80100 Javier Heraud Pérez Del Caserío De
	Trigobamba Distrito de Bambamarca-Bolivar-La Libertad161
TABLA N°107	Costo total por m³ de Concreto premezclado en seco a precios
	actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento de la
	Institución Educativa Nº 80100 en el caserío de Trigobamba162

TABLA N°108: Cuadro Comparativo de Presupuesto
TABLA N°109: Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de
concreto F'c=210Kg/cm² concreto elaborado de manera
tradicional163
TABLA N°110: Costos de flete de para cemento a precios actualizados a noviembre
del 2017 en la obra Mejoramiento y Ampliación del servicio educativo de
la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil-Otuzco-La Libertad 166
TABLA N°111: Costos total por m³ de concreto de en la obra Mejoramiento y
Ampliación del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de
Usquil167
TABLA N°112: Análisis de Precios unitarios de concreto F'c=210Kg/cm² concreto
rápido a precios actualizados a noviembre del 2017167
TABLA N°113: Costos de flete de para concreto premezclado en seco a precios
actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento y Ampliaciór
del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil-Otuzco-
La Libertad170
TABLA N°114: Costos total por m³ de concreto en la obra Mejoramiento y Ampliación del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil
TARI A NOVA 5
TABLA N°115: Cuadro Comparativo del Presupuesto
TABLA N°116: Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de
concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional172
concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional172
concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional

## ÍNDICE DE GRÁFICAS

GRAFICA N°01: Granulometría	43
GRAFICA N°02: Edad vs Resistencia a la compresión en muestra I	113
GRAFICA N°03: Edad vs Resistencia a la compresión en muestra II	115
GRAFICA N°04: Edad vs Resistencia a la compresión en muestra III	117
GRAFICA N°05: Edad vs Resistencia a la compresión en muestra IV	119
GRAFICA N°06: Edad vs Resistencia a la compresión en muestra I, II, III y IV	119
GRAFICA N°07: Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en	
muestra I	122
GRAFICA N°08: Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en	
muestra II	123
GRAFICA N°09: Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en	
muestra III	124
GRAFICA N°10: Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en	
muestra I, II, III, y IV	125
GRAFICA N°11: Edad vs Resistencia a la Flexión en muestra I	127
GRAFICA N°12: Edad vs Resistencia a la Flexión en muestra I	128
GRAFICA N°13: Edad vs Resistencia a la Flexión en muestra III	129
GRAFICA N°14: Edad vs Resistencia a la Flexión en muestra I, II y III	129
GRAFICA N°15: Comparación económica del presupuesto de obra	137
GRAFICA N°16: Comparación económica del presupuesto de obra	162
GRAFICA N°17: Comparación económica del presupuesto de obra	171
GRAFICA N°18: Comparación económica del presupuesto de obra	180
GRAFICA N°19: Comparación económica del presupuesto de obra	181

#### **PRESENTACIÓN**

#### Señores Miembros del Jurado:

Dando cumplimiento y conforme a las normas establecidas en el Reglamento de Grados y Títulos y Reglamento de la Facultad de Ingeniería de la Universidad Privada Antenor Orrego, para obtener el título profesional de Ingeniero Civil, se pone a su consideración el Informe del Trabajo de Investigación Titulado "CARACTERÍSTICAS MECÁNICAS DE UN CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RÁPIDO" F'C=210 KG/CM² Y SU COSTO COMPARATIVO" con el propósito de alcanzar una justa evaluación, dictamen y sobre todo que esta investigación sea beneficioso y logre aportes a la sociedad.

Trujillo, 23 de Enero del 2018.

Br. Morillas Alcántara Marcos Abel.

Br. Plasencia Oribe Deyvi Wanderley

#### **DEDICATORIA**

#### Br. Morillas Alcántara Marcos Abel.

Este trabajo se lo dedico a **DIOS** por darme la vida y tener la conciencia para poder confiar en él.

A mi padre MARCOS MORILLAS CABALLERO por ayudarme a conseguir una meta más en mi vida y desarrollarme como profesional, gracias por darme buenos consejos para ser mejor persona.

A mi madre MARISOL ALCÁNTARA VILLALOBOS por darme cuidado y ayudarme en todos estos años de mi vida, también por ser una buena consejera en la que puedo confiar.

A mi hermana ROSA MORILLAS ALCÁNTARA por enseñarme las cosas que con su experiencia pude aprender y ser una amiga en la que puedo confiar.

#### A STEPANIE SANTA CRUZ MAQUI

por apoyarme y ser esa persona que alegra mis días, gracias por estar conmigo.

#### **DEDICATORIA**

#### Br. Plasencia Oribe Deyvi Wanderley

A DIOS, quien siempre me acompaña en los buenos y malos momentos en cada día de mi vida.

A mi madre **MARIELITA ORIBE SANCHEZ** la persona más importante en mi vida y el motivo para todas mis metas.

A mi padre, **DANIEL PASENCIA VERGARA** quien, aunque no me acompaña físicamente, pero lo hace espiritualmente.

A mi hermana HILDA PLASENCIA ORIBE a quien quiero mucho y por el ejemplo que me dio a seguir desde pequeño.

A mis Abuelos **GONZALO**, **ANGELINA**, **HILDA Y VICTOR**, a quienes siempre los llevaré en mi mente y mi corazón.

A mi pequeña **HIJA Y SU MADRE** quienes son mi fuerza para esforzarme y seguir adelante dando lo mejor de mí cada día.

#### **AGRADECIMIENTOS**

Este proyecto es el resultado de un esfuerzo en conjunto por lo que el agradecimiento es compartido:

A Dios por protegernos, guiarnos y darnos muchas fuerzas y sabiduría para superar las dificultades y obstáculos a lo largo de nuestra vida.

A nuestros familiares, especialmente a nuestros padres, por ser nuestra fuente de apoyo durante todo este tiempo.

A la Universidad Privada Antenor Orrego, por el apoyo brindado en todo el tiempo que duró nuestra formación académica, otorgándonos, una gran enseñanza con una excelente plana docente.

A nuestra Asesora de Tesis Ing. Durand Orellana Rocío Del Pilar por sus conocimientos, orientaciones, paciencia y buenos consejos en todo este tiempo que duro nuestra investigación que han sido fundamentales para la culminación de nuestra tesis.

A los jurados, por las recomendaciones y críticas constructivas para mejorar nuestra tesis.

A los Docentes de la Escuela de Ingeniería Civil por brindarnos los conocimientos y asesoramiento durante nuestros años de estudio que fueron fundamentales para poner en práctica todos los conocimientos que compartieron con nosotros como estudiantes y poder forjarnos como Ingenieros Civiles.

**LOS AUTORES** 

#### RESUMEN

La presente tesis titulada: "CARACTERÍSTICAS MECÁNICAS DE UN CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RÁPIDO" F'C=210 KG/CM² Y SU COSTO COMPARATIVO" fue desarrollada con el objetivo de conocer las características mecánicas de un concreto premezclado en seco F´c=210Kg/cm² y analizar su costo comparativo frente al concreto convencional considerando en situaciones adversas como la lejanía y desabastecimiento de agregados.

Para conocer las características mecánicas del concreto premezclado en seco se realizaron probetas cilindradas y prismáticas que fueron verificadas de acuerdo a las normas establecidas para luego evaluar por medio de ensayos de: Consistencia, Temperatura, Densidad (Peso Unitario) Contenido de aire, Resistencia a la compresión, Resistencia a la tracción del concreto; tanto en los ensayos de tracción por compresión diametral y tracción por flexión. Se realizaron ensayos a las edades de 3, 7 y 28 días para los ensayos de compresión alcanzando valores superiores a 210 kg/cm². De la misma forma para los ensayos de tracción alcanzando valores superiores a 22.08 kg/cm² representando aproximadamente el 8% al 15% de la resistencia a la compresión. Finalmente para la resistencia a la tracción por flexión a la edad de 28 días alcanzó valores del módulo de rotura de 54.70 kg/cm² cuyo valor es superior al ensayo de compresión diametral debido a que presenta mayor dispersión.

Para su costo comparativo se tomó en cuenta partidas en ciertas obras de la sierra liberteña. Sin embargo, al utilizar en grandes cantidades estos productos embolsados presentan una diferencia económica con respecto a la elaboración de concreto convencional. Cabe resaltar que el concreto premezclado en seco es factible económicamente para pequeñas cantidades menores a 1m³. En términos generales el concreto premezclado en seco F´c=210Kg/cm² está diseñado para responder las necesidades de la construcción civil para lo cual está diseñado y para su uso en circunstancias adversas donde se requiera como una solución alternativa a la falta de componentes del concreto.

#### **ABSTRACT**

The present thesis entitled: "MECHANICAL CHARACTERISTICS OF A PREMIXED CONCRETE IN DRY" QUICK CONCRETE "F'C = 210 KG/CM² AND ITS COMPARATIVE COST" was developed with the objective of knowing the mechanical characteristics of a ready-mix concrete in dry F'c = 210 Kg/cm² and analyze its comparative cost against conventional climate, considering adverse situations such as remoteness and shortages of aggregates.

To know the mechanical characteristics of the concrete, pre-mixed in dry, cylinders and prismatic test tubes were made that were verified according to the established norms for the detection of environment of: Consistency, Temperature, Density (Unit Weight) Air content, Resistance to compression, tensile strength of concrete; both in tensile tests by diametral compression and flexion traction. Tests were carried out at ages 3, 7 and 28 days for compression tests reaching values higher than 210 kg/cm². In the same way for tensile tests reaching values higher than 22.08 kg/cm², representing approximately 8% to 10% of the compressive strength. Finally, for the tensile strength by bending at the age of 28 days, values of the fracture modulus of 54.70 kg/cm² were obtained, whose value is higher than the diametric compression test due to its greater dispersion.

To comparative cost, it was taken into account, participated in certain works of the Sierra Liberteña. However, when using these bagged products in large quantities they present an economic difference with respect to conventional concrete production. It should be noted that dry premixed concrete is economically feasible for small quantities of less than 1m³. In general terms, dry premixed concrete F'c = 210 Kg/cm² is designed to meet the needs of civil construction for what is designed and for use in adverse circumstances, where an alternative solution to the lack of components is required of the concrete.

#### **CAPÍTULO I: INTRODUCCIÓN**

#### 1.1. PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA

El concreto de cemento portland ha emergido claramente como el material de elección para la construcción de un gran número y variedad de estructuras en el mundo de nuestros días. Esto se atribuye principalmente al bajo costo de los materiales y la construcción para estructuras de concreto, así como también al bajo costo del mantenimiento. Por lo tanto, no es sorprendente que muchos avances en la tecnología del concreto hayan ocurrido como resultado de dos fuerzas impulsoras, específicamente la velocidad de construcción y la durabilidad del concreto. En la construcción civil es en donde más se necesita de este tipo de material para poder realizar los proyectos de infraestructura, además un factor importante es la adecuada elaboración minimizando desperdicios y optimizando recursos y tiempo influyendo favorablemente en la economía. (P. Kumar Metha, 2000).

Actualmente, el país está gozando de un gran desarrollo macroeconómico notable a nivel mundial. De la misma manera, el sector de la construcción en el Perú está pasando por un momento importante. (BULEJE, 2012).

La gran competitividad que existe en la actualidad en el rubro de la construcción civil, se puede ver reflejado por el gran número de proyectos de construcción que hay actualmente. Este número incontrolado de proyectos de construcción tienen un principal "defecto" que salta a la luz y es increíblemente costoso, los desperdicios o pérdidas que se generan en la etapa de construcción de dichos proyectos. (GALARZA, 2011).

En nuestro País contamos con una gran variedad de canteras con agregados de buena calidad y que son indispensables para la elaboración de concreto. Pero existen ciertos lugares donde son escasos o no cumplen con las especificaciones técnicas requeridas generando costo adicional excesivo para poder conseguirlo. (ING. KARLA TORRES, 2015)

En Trujillo – La Libertad uno de los materiales indispensables para las obras de

infraestructura es el concreto, utilizando agregados áridos y un cemento

comercial. En las obras civiles en los sitios alejados de la sierra liberteña muchas

veces no hay un control adecuado de materiales, sumado a la escases de los

mismos en ciertas zonas principalmente de difícil acceso, asimismo existe una

cantidad importante de desperdicios de recursos debido a que solo son

elaboradas empíricamente por la experiencia de los que lo elabora y no optan

por materiales controlados en fábrica donde ahorrarían tiempo y recursos, ya

que no existe un convencimiento del consumidor de acuerdo a la calidad de estos

productos.

El concreto premezclado en seco sería una muy buena opción siempre y cuando

cumplan con todas las características mecánicas que establecen la Norma

Técnica Nacionales e internacionales para proponerla ya que ahorrarían tiempo

y recursos en las obras así también como se aseguraría su calidad y su duración

haciéndolas por consiguiente más seguras.

Contexto donde se presenta el problema

El proyecto en estudio se ubica en la región de La libertad

**Delimitación** 

La Presente investigación se realizó en la Región de La Libertad en la

Provincia de Trujillo donde se analizó las características del concreto;

también se abarco La Provincia de Otuzco, y el caserío de Trigobamba

distrito de Bambamarca provincia de Bolivar también de la misma región

En términos generales abarcando la ubicación de la región se resume lo

siguiente:

Región: La Libertad

Provincia: Trujillo

Distrito: Trujillo

21

En cuanto a sus límites, estos se definen con los siguientes:

Norte: Limita con Amazonas.

Sur : Limita con Ancash y Huánuco

**Este**: Limita con San Martín

**Oeste**: Limita con Lambayeque y Cajamarca.

#### Características problemáticas

a. Alto gasto económico en el traslado de mano de obra y materiales de construcción (agregados y cemento).

- b. Demanda de tiempo en la búsqueda y traslado de materiales a zonas alejadas.
- c. Altos tiempos de operación y gastos de mano de obra.
- d. Falta de espacio y organización para el almacenamiento de materiales.
- e. Dificultad de encontrar agregados en zonas alejadas.
- f. El impacto ambiental generado por residuos de material de obra.
- g. Mala dosificación por la escases y falta de agregados óptimos.
- h. Desconocimiento de la resistencia real del concreto en las dosificaciones por falta de equipos de ensayo al alcance.
- i. Desconocimiento de las propiedades de los agregados encontrados en zonas alejadas.
- j. El desconocimiento de nuevos productos utilizados para la construcción.
- k. Construcciones inseguras y de mala calidad debido al autoconstrucción.

#### Análisis de características problemáticas.

a. Alto gasto económico en el traslado de mano de obra y materiales de construcción (agregados y cemento): El alto costo que demanda el traslado de materiales a zonas alejadas para la construcción de cualquier obra civil se refleja en pérdidas económicas que podrían aprovecharse para la construcción de nuevos proyectos.

- b. Demanda de tiempo en la búsqueda y traslado de materiales a zonas alejadas: La demanda de tiempo excesivo para buscar materiales de construcción que cumplan con las normas nacionales e internacionales establecidas requiere de una gran cantidad de tiempo el cual se podría aprovechar para distintas actividades de mayor relevancia.
- c. Altos tiempos de operación y gastos de mano de obra: El tiempo empleado para la manipulación y reacomodo de materiales de construcción que se da normalmente en zonas lejanas donde se va a construir una obra civil es muy elevado y también se requiere de una mayor cantidad de mano de obra lo cual se resume en una mayor pérdida de recursos empleados.
- d. Falta de espacio y organización para el almacenamiento de materiales: Normalmente en las construcciones actuales que se realizan ya sean grandes o de pequeña envergadura se requiere de espacio exclusivamente para almacenar materiales de construcción, cada espacio con características diferentes para el cuidado de cada material los cuales necesitan almacenarse hasta su utilización. En zonas alejadas donde se realizan construcciones y es más difícil encontrar material el almacenamiento es mucho mayor ya que el material que se logra conseguir es llevado en masa para tratar de ahorrar gastos y optimizar recursos y por consecuente se necesita mucho más espacio y una mejor organización de los mismos.
- e. Dificultad de encontrar agregados en zonas alejadas. En muchas ocasiones en donde se desarrollan proyectos de construcción principalmente en sitios rurales o alejados se necesita una gran cantidad de tiempo sólo para buscar lugares de extracción de agregados cercanos a la obra sin contar el tiempo que se requiere para extraerlo, esto sumado a que muchas veces no se llega a encontrar el material más adecuado y óptimo que cumpla todos los estándares establecidos lo cual se resume en pérdida de recursos, horas hombre, y económicos.

- f. El impacto ambiental generado por residuos de material de obra: En las construcciones muchas veces se desperdicia material o no se tiene un buen control de este, esto genera desperdicios los cuales van a parar al medio ambiente deformándolos y alterándolos generando un impacto en los ecosistemas y aún más si estos residuos quedan en zonas rurales o de difícil acceso.
- g. Mala dosificación por la escases y falta de agregados: No se establece proporciones apropiadas de los materiales que componen el concreto para obtener la resistencia y durabilidad requeridas según las normas y especificaciones técnicas establecidas esto debido a factores como el desconocimiento del origen de los materiales que se requieren en una dosificación o por la falta en proporciones de los mismos, así como también la falta de equipos que nos puedan asegurar que se esté realizando una dosificación adecuada ya que muchas veces los lugares donde se realizan las obras tienen un difícil acceso y se encuentran alejados de laboratorios de ensayos.
- h. Desconocimiento de la resistencia real del concreto en las dosificaciones por falta de equipos de ensayo al alcance: Antes de empezar a ejecutar una obra es requisito necesario conocer las propiedades mecánicas y físicas del concreto con el cual se realizará la obra, para esto se realizan una serie de ensayos cual el más importante es la resistencia a la compresión mediante probetas o testigos, muchas veces la dosificación solo se realiza con la experiencia o con conocimiento empírico de maestros de obras los cuales muchas veces carecen de criterios técnicos sin someterlos a ningún tipo de ensayos y aún mucho más si las dosificaciones se dan en climas distintos y las características del concreto cambian exponencialmente poniendo en riesgo la obra que se realizará.
- i. Desconocimiento de las propiedades de los agregados encontrados en zonas alejadas: Para todo agregado que se emplea como parte de una dosificación de concreto se realizan distintos ensayos para conocer las características de estos, y el comportamiento que tendrá como parte del concreto, en zonas alejadas no se realizan este tipo de ensayos ya que a falta de recursos se suele trabajar con el material

encontrado cercano a la obra y se desconoce las características del material, esto sumado en algunos casos a la falta de control no se llega a elaborar a una buena dosificación.

- j. El desconocimiento de nuevos productos utilizados para la construcción: En la mayoría de las construcciones se trabaja de manera tradicional y aún más en zonas lejanas con desconocimiento de nuevas tecnologías y propuestas que nos ayudarían a obtener un mayor ahorro económico, optimizando; materiales, tiempo, mano de obra, y recursos utilizado en las construcciones siguiendo los estándares nacionales e internacionales que están planteadas en las normas técnicas y que nos ayudarían a obtener una mejor calidad en las construcciones optimizando su durabilidad y seguridad.
- k. Construcciones inseguras y de mala calidad debido a la autoconstrucción: En la actualidad en una gran parte de la población peruana se sigue practicando la autoconstrucción principalmente de viviendas sin ningún control técnico poniendo en riesgo la vida de las personas frente a eventos sísmicos.

#### • Definición del problema

En la ciudad de Trujillo existen lugares alejados que requieren de obras civiles, donde es muy difícil el acceso de materiales y mano de obra para llevar a cabo un proyecto, ya sea por falta de fuentes de agregados y en caso si se los encuentra estos agregados pueden presentar impurezas, por tal motivo se requiere de un traslado de recursos que influye económicamente de una muy manera importante en cualquier proyecto.

En muchas ocasiones en la elaboración del concreto no se tiene una adecuada dosificación debido a la experiencia empírica de la persona que lo elabora excluyendo factores que intervienen como las bajas temperaturas, exposiciones que se someterá el concreto por presencia de sulfatos, heladas, y entre otros factores climáticos. Además, hay una

deficiente organización al momento de almacenar los materiales para tener un buen tiempo productivo al ejecutarse la obra.

Siempre se ha optado por una forma tradicional al elaborar un concreto para una resistencia requerida por medio de materiales separados, es por eso que esta investigación propone una alternativa por medio de un producto premezclado que cumplen con los mismos requerimientos de resistencia al igual que un concreto convencional.

#### 1.2. FORMULACIÓN DEL PROBLEMA

¿Cuáles son las características mecánicas de un concreto premezclado en seco f'c = 210 kg/cm2 y su costo comparativo?

#### 1.3. JUSTIFICACIÓN DEL PROBLEMA.

Este proyecto se justifica académicamente porque permite aplicar procedimientos y metodologías aprendidas en el curso de tecnología de materiales, y tecnología del concreto, así como también los cursos de presupuestos y programación de obras y productividad y calidad en la construcción que están ligadas de manera directa con la investigación que se realizará analizando también los costos de los materiales y su transporte que se utilizarán en el estudio.

Este proyecto se justifica técnicamente porque permite aplicar la Norma Técnica Peruana y el ACI en los ensayos de Consistencia (Asentamiento) según la NTP 339.035, el ensayo para determinar la densidad (peso unitario) según la NTP 339.046. El ensayo para determinar el contenido de aire de la mezcla según la NTP 339.083, el ensayo de resistencia a la compresión (NTP 339.034), el ensayo a tracción por compresión diametral (NTP 339.084) y el ensayo para determinar la resistencia a la flexión (NTP 339.079), cabe resaltar que este último ensayo de flexión vendría a ser otra manera de medir la resistencia de tracción del concreto.

Consideramos que este proyecto es importante porque permitiría una alternativa de solución en la autoconstrucción, en el ahorro significativo de mano de obra, tiempo, recursos, y sobre todo un ahorro económico demostrando técnicamente que el concreto premezclado en seco f'c =210kg/cm² es una mejor alternativa de uso para lugares de difícil acceso o que no cuenten con materiales como recurso cumpliendo fielmente a todas las normas técnicas en su comportamiento mecánico como concreto.

#### 1.4. OBJETIVOS

#### 1.4.1. Objetivo General

 Hacer un estudio de las características mecánicas de un concreto premezclado en seco f'c = 210 kg/cm² y analizar su costo comparativo.

#### 1.4.2. Objetivos Específicos

- Comprobar que el concreto premezclado en seco f'c= 210 kg/cm² cumple con los mismos requerimientos de un concreto in situ en sus propiedades mecánicas: Consistencia, Temperatura, Densidad (Peso unitario), Contenido de aire, Resistencia a la Compresión, Resistencia a la Tracción por Compresión Diametral, y Resistencia a la Flexión (Tracción por flexión) de acuerdo a la NTP y a la ASTM.
- Hacer un estudio comparativo de costos mediante partidas en obras de las provincias: Trujillo, La Provincia de Otuzco, y el caserío de Trigobamba distrito de Bambamarca provincia de Bolivar; para una partida de concreto seco f'c= 210 kg/cm².
- Comparar en qué casos es más factible utilizar concreto premezclado en seco según las condiciones y los lugares estudiados.
- Promover nuevas opciones de consumo de productos premezclados en la sierra liberteña de Trujillo.

#### 1.5. HIPÓTESIS

#### 1.5.1. PLANTEAMIENTO DE LA HIPÓTESIS

Si se realizan los ensayos de las características mecánicas del concreto premezclado en seco f'c = 210Kg/cm² estas cumplirán con las mismas características que el concreto in situ según la NTP y ASTM, además si se utiliza el concreto premezclado en seco en determinadas circunstancias y en lugares alejados en la sierra liberteña; como en las provincias: Trujillo, La Provincia de Otuzco, y el caserío de Trigobamba distrito de Bambamarca provincia de Bolivar, por la cual influirá económicamente.

#### 1.5.2. OPERACIONALIZACIÓN DE VARIABLES

#### **VARIABLE INDEPENDIENTE:**

(VI): Concreto premezclado en seco f'c =210 kg/cm<sup>2</sup>.

#### **VARIABLES DEPENDIENTES:**

(VD1): Consistencia, Temperatura, Densidad (Peso unitario), Contenido de aire, resistencia a la compresión, resistencia a la tracción por compresión diametral, y resistencia a la flexión (Tracción por flexión).

(VD2): Influencia Económica.

CAPÍTULO II: MARCO TEÓRICO

2.1 ANTECEDENTES

Habiendo realizado una pesquisa bibliográfica, por medio del banco de

tesis realizadas a nivel nacional, e internacional vía web, se encontró

información relevante relacionada de manera directa al tema de la

investigación que se está realizando, de lo cual se destaca lo siguiente:

2.1.1. Antecedente Internacionales:

Tesis: "Concreto de alta resistencia (Experimentación en

Guatemala)".

Autor: Carlos Eduardo Córdova.

País: Guatemala.

**Año:** 2005

Resumen:

El presente trabajo de graduación presenta lo concerniente a

un concreto que, aunque no es muy aplicado en forma

tradicional, es de suma importancia para la evolución estructural

de grandes edificaciones como edificios, puentes, y otros.

Se presentan las normas y especificaciones que deben de

regirse para cada uno de los materiales utilizados. Además, se

presenta distintas mezclas para 1 m<sup>3</sup> de concreto.

En la parte práctica, se realizaron distintas mezclas de

comparación entre las que tenemos las comparaciones entre

cantidades y tipos de cementos y otras, comparando las

distintas arenas, de las cuales se ensayaron cilindros a

7, 28 y 56 días donde se obtuvieron resultados muy favorables.

El concreto de alta resistencia se obtiene en mayor escala,

teniendo en cuenta que la relación de aqua/cemento utilizada

sea considerablemente baja.

29

La investigación llegó a las siguientes conclusiones:

1. La resistencia alcanzada por los ensayos supera a los

9,000 PSI (630kg/cm²) a 28 días para los concretos con 12.5

sacos de cemento con micro sílice y aditivos reductores de agua

de alto rango y plastificantes. Con relaciones de agua/cemento

entre 0.28 a 0.36 para distintos tipos de arenas.

2. La resistencia inicial de estos concretos es sumamente alta

y con ello permitirá un desencofrado mucho más rápido que

beneficiará en el rendimiento en el trabajo.

3. El costo de este tipo de concreto es mucho mayor al de un

tradicional, debido a la presencia de microsilices, aditivos y el

aumento en la cantidad de cemento; pero el beneficio en la

disminución de tiempo alcanzar resistencias altas, y en la

disminución de grandes secciones estructurales y la durabilidad

que tiene, lo hace también una buena opción a tomar encuentra.

Revista: "Tecnología del concreto premezclado"

Autor: Instituto Mexicano del cemento y del concreto A.C.

[IMYC].

País: México.

**Año:** 1999

Resumen:

Revista Construcción y Tecnología (México), habla de: Por

décadas el parámetro para la evaluación del concreto en estado

endurecido ha sido la resistencia a la compresión; sin embargo,

los resultados de esto han sido que actualmente se estime en 13

mil millones de pesos el monto necesario cada año para la

reparación de estructuras de concreto en México. Otro factor

importante es el grado de alteración de las características físicas

y químicas del agregado debido a procesos de erosión e

intemperismo. Estas alteraciones provocan un daño en la

dureza, densidad, porosidad y composición mineralógica de los

30

agregados, entre otras características, lo cual repercute en la calidad final del concreto.

La idea del concreto como de un material único, de bajo contenido tecnológico y utilizado por mano de obra escasamente calificada, debe rechazarse. El técnico competente dispone para cada tipo de utilización distintos tipos de concreto y de calidades, sin olvidar las variedades de cemento y de aditivos disponibles.

#### 2.1.2. Antecedentes Nacionales:

 Tesis: "Análisis Comparativo del Comportamiento del Concreto Seco en Condiciones Producidas y Recomendadas".

Autor: Rojas Rayme, k.

País: Perú. Año: 2010 Resumen:

El presente documento, muestra los resultados de una investigación sobre los análisis comparativos de concretos embolsados en su estado fresco y endurecido usando los dos productos existentes en el mercado QUIKRETE Y FIRTH. El factor de estudio de la presente tesis fue el cambio de sus propiedades de acuerdo a las condiciones producidas y recomendadas.

Se utilizaron los dos productos embolsados de acuerdo a la forma de mezclado (Manual y Trompo), cantidad de agua añadida (menor y mayor cantidad de agua) y forma de almacenamiento (almacenamiento a la intemperie y de manera óptima durante 30 días). Para cada diseño se evalúe el sentamiento, peso unitario, tiempo de fragua inicial y final, resistencia a la compresión y resistencia a la tracción por compresión diametral.

Se muestran diferentes resultados dependiendo del tipo de producto y de las diferentes condiciones de producción, destacándose características en concreto endurecido superiores a las diseñadas por el producto para usos inmediatos y características aceptables para usos después del periodo de almacenamiento, las principales ventajas del producto fueron sus altas resistencias a tiempos iniciales y medios de acuerdo a la resistencia de diseño a comprensión y sus desventajas principales fueron sus altos tiempos de fragua inicial y final.

En el capítulo 6, se desarrolla un manual de procedimientos de uso en obra, el cual servirá de ayuda para el uso y la aplicación de este nuevo producto en el mercado nacional.

En términos generales el producto está diseñado para responder a las necesidades del mercado, para su uso de soluciones puntuales donde se necesita concreto

Entre las conclusiones escogimos la siguiente para nuestra investigación:

- 1. Los concretos embolsados alcanzan altas resistencia a compresión siguiendo las recomendaciones del proveedor, diferentes partes hasta el momento de su uso deben de conservar la resistencia de diseño estipulada en el empaque, por tal razón son diseñados para resistencias mayores a las establecidas llegando a la resistencia de diseño a los 14 días debido a que estos concretos al ser embolsados y estar almacenados en óptimas condiciones.
- 2. La resistencia a compresión para usos inmediatos. Siguiendo las recomendaciones del proveedor, llegan a aproximadamente a 125% de la resistencia de diseño, es decir aproximadamente 260 kg/cm2.
- 3. La resistencia a compresión para concretos almacenados, almacenándolos de manera óptima por 30 días, llegan aproximadamente a los 116 % de la resistencia de diseño, es decir a 244 kg/cm2 aproximadamente y los concretos

almacenados a la intérprete por 30 días, llegan solo a cumplir la

resistencia de diseño.

Tesis: "Propuesta de un Plan Estratégico Para una Empresa

de servicio de Concreto Premezclado en Lima".

Autor: Vera Tudela, C.

País: Perú.

**Año:** 2017

Resumen:

El objetivo de la investigación fue proponer un plan estratégico

para una empresa de servicio de concreto premezclado en Lima,

que considere los actuales requerimientos de las principales

empresas constructoras nacionales e internacionales.

Entre las conclusiones escogimos la siguiente para nuestra

investigación

1. Se ha comprobado que el sector construcción y

específicamente el abastecimiento de concreto premezclado

pese a la desaceleración en el crecimiento económico del país.

2. Se ha comprobado que las empresas constructoras,

especialmente las que tiene mayor consumo de concreto

premezclado, consideran importante el buen manejo ambiental

de parte de sus proveedoras, por lo que es muy importante

incluir un adecuado plan de manejo ambiental en el nuevo plan

estratégico.

3. Se ha comprobado que las empresas constructoras,

independientemente del volumen de concreto premezclado que

consumen, consideran importante el 85 buen manejo de la

responsabilidad social de parte de sus proveedoras, debido a

que al no contar con ello podría ocasionar paralizaciones de la

obra ocasionándoles graves perjuicios económicos.

33

#### 2.2 BASES TEÓRICAS

#### **2.2.1 CONCRETO:**

Porrero, J; Ramos, C; Grases, J; Velazco G. (2014). El concreto u hormigón es un material que se puede considerar constituido por dos partes: una es un producto pastoso y moldeable, que tiene la propiedad de endurecer con el tiempo, y la otra son trozos pétreos que quedan englobados en esa pasta. A su vez, la pasta está constituida por agua y un producto aglomerante o conglomerante, que es el cemento. El agua cumple la doble misión de dar fluidez a la mezcla de reaccionar químicamente con el cemento dando lugar, con ello, a su endurecimiento.

El concreto es una mezcla de cemento Portland, agua, agregados y en algunos casos aditivos que primero tiene una consistencia plástica en un estado fresco para más adelante endurecer (proceso llamado fraguado), para finalmente alcanzar altas resistencias mecánicas en el estado endurecido, lo que hace un material muy importante para la construcción civil.



Figura N° 01. Componentes del concreto

Fuente: Tesis UNCP

#### 2.2.1.1 Componentes del Concreto:

#### A. Cemento Portland:

Es un producto por la pulverización del Clinker Portland adicionándose algunas formas de sulfato de calcio. En muchos casos se agrega otros productos siempre y cuando no afecte las propiedades del cemento resultante.

#### a. Clasificación del Cemento Portland:

Se pueden fabricar diferentes tipos de cemento con la finalidad de satisfacer las propiedades físicas y químicas que se necesita en casos especiales, variando las cantidades de C<sub>2</sub>S, C<sub>3</sub>S, C<sub>3</sub>A, C<sub>4</sub>AF. Estos se clasifican en:

- Cemento Portland Tipo I: Se utiliza en obras de concreto en general, en el cual no requiere de propiedades especiales.
- Cemento Portland Tipo I-M: También se destina a obras en general y que no se les pide propiedades especiales, pero tiene resistencias superiores al del tipo 1.
- Cemento Portland Tipo II: Es destinado generalmente a obras donde el concreto se expondrá a una acción moderada de sulfatos y que requiere un moderado calor de hidratación.
- **Cemento Portland Tipo III:** Es el que se requiere para altas resistencias iniciales.
- Cemento Portland Tipo IV: Es el que se desarrolla en un bajo calor de hidratación.
- Cemento Portland Tipo V: Es el que ofrece alta resistencia a la acción de sulfatos.

#### - Cemento Adicionados

Son aquellos que están compuestos por una mezcla de Clinker, yeso y adiciones minerales en distintas proporciones. Las adiciones minerales utilizadas varían entre puzolanas, fillers y escorias de alto horno, que añaden ciertas propiedades de valor agregado al cemento, otorgándoles características especiales. Además, estos cementos utilizan cantidades menores de Clinker en su fabricación, lo que resulta en una menor emisión de gases que contaminan el medio ambiente.

#### b. Propiedades Químicas del Cemento

Todos los tipos de cementos están compuestos de 4 elementos esenciales, cuyas variaciones relativas determinan los diferentes tipos de cemento junto con sus características.

Tabla N° 01. Componentes químicas del cemento

Nombre de Compuesto	Composición del Óxido	Abreviatura	%
Silicato tricálcico	3CaOSiO <sub>2</sub>	C <sub>3</sub> S	48
Silicato dicálcico	2CaOSiO <sub>2</sub>	C <sub>2</sub> S	27
Aluminio tricálcico	3CaOAl₂O	C <sub>3</sub> A	12
Ferro aluminato tretracálcico	4CaOFe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	C <sub>4</sub> AF	8

Fuente: Tesis análisis comparativo de la resistencia de un concreto convencional teniendo como variable el agua (2015)

En el cemento también se pueden observar las siguientes fases.

Tabla N° 02. Fases químicas del cemento.

Fases	Bases de la Fase	Porcentaje en el Cemento
Alita	C <sub>3</sub> S	75%
Ferrita	C <sub>4</sub> AF	20%
Fases menores		5%

Fuente: Tesis análisis comparativo de la resistencia de un concreto convencional teniendo como variable el agua (2015)

La Fase  $C_3S$  se hidrata más rápidamente que la  $C_2S$ , lo que ayuda al tiempo de fraguado y de su resistencia inicial. La acción endurecedora de la fase  $C_3S$  es de 24 horas a siete días, mientras que la de la fase  $C_2S$  es de 7 a 28 días. La fase  $C_4AF$  cumple con una función catalizadora y aporta poca resistencia al concreto.

## c. Propiedades Físicas y Mecánicas del Cemento

Dentro de las propiedades físicas y mecánicas del cemento podemos encontrar los siguientes:

#### Finura del Cemento

La finura se define como la medida o tamaño de las partículas que componen el cemento; se expresa en cm²/g lo cual llamamos superficie de contactos o superficies especificas; esto se refleja en el proceso de hidratación del cemento ya que la mayor superficie de contacto mejor y más rápida es el tiempo de fraguado. Es la cantidad de área expuesta al contacto con el agua en una determinada masa de cemento. Entre más fino sea el cemento más rápido es el contacto con el agua. Entre mayor sea la superficie de

contacto mayor es la finura del cemento. El método para determinar la finura del cemento en este trabajo de grado fue el Tamiz # 200.

Peso Específico o Densidad Aparente del Cemento. El peso específico expresa la relación entre la muestra de cemento y el volumen absoluto.

$$Peso\ Especifico = \frac{Peso}{Volumen}$$

El peso específico del cemento debe estar entre 3.10 a 3.15 g/cm³. El valor del peso específico no indica la calidad de un tipo de cemento, sino que su valor es usado para el diseño de la mezcla. Un bajo valor de densidad absoluta nos indica poca presencia del clinker y alta de yeso. El procedimiento para determinar el peso específico fue el Método de Le Chetelier.

#### • Consistencia Normal:

La consistencia normal es un estado de fluidez alcanzado por la pasta del cemento que tiene una propiedad óptima de hidratación. Se expresa como un porcentaje en peso o volumen de agua con relación al peso seco del cemento.

$$\%$$
 Consistencia Normal =  $\frac{peso\ del\ agua}{peso\ del\ cemento}$ 

Los valores normales de esta se encuentran entre el 24% y el 32%. La consistencia Normal no es un parámetro para

medir la calidad del cemento, pero si para medir el tiempo de fraguado y la resistencia mecánica.

#### Fraguado:

Es una transición de un estado fluido al estado rígido. Al mezclar el cemento con el agua se crea una pasta suave, ésta se rigidiza gradualmente hasta conformar una masa sólida, este proceso va acompañado de cambios de temperatura en la pasta del cemento: un rápido aumento la temperatura corresponde al fraguado inicial transcurrido desde la adición del agua hasta alcanzar el estado plástico (pasta semidura). presentando deformación por la acción de pequeñas cargas, el máximo de temperatura corresponde al fraguado Final que va desde el fraguado inicial hasta que el cemento alcanza condición de dureza (Comienza a adquirir resistencia mecánica), en este lapso se produce la unión con los agregados.

#### **B.** Agregados:

Según Pasquel, E. (1998-1999). Se definen los agregados como los elementos inertes del concreto que son aglomerados por la pasta de cemento para formar la estructura resistente. Ocupan alrededor de las ¾ partes del volumen total luego la calidad de estos tienen una importancia primordial en el producto final.

Unas de las características más importantes de los agregados es que benefician el desarrollo de ciertas propiedades del concreto tales como la trabajabilidad, las exigencias del contenido de cemento, la adherencia con la pasta y el desarrollo de resistencias mecánicas.

### a. Clasificación Según su Tamaño:

La clasificación del agregado según el tamaño, varía desde fracciones de milímetros hasta varios centímetros. Según una clasificación unificada, los suelos pueden ser:

- Suelos finos: Material de tamaño inferior a 0.074 mm o 74 µm Tamiz No. 200
- Suelos Gruesos: Material superior o igual a 0.074 mm o 74 μm Tamiz μm No. 200

Para la elaboración de concretos y morteros se limitan al uso del agregado fino. Las partículas que están en el tamaño inferior a 4.76 mm y no menor de 0.074 mm o 74µm (Tamiz No. 200) son comúnmente 'llamadas "agregado fino". Mientras que las superiores a 4.76 mm (Tamiz No. 4) son comúnmente 'llamadas "agregado grueso"

Rivera, G. (s.f.) clasifica a los agregados de la manera siguiente:

- Grava: Agregado grueso de tamaño máximo mayor o igual a 20 mm.
- Gravilla: Agregado grueso de tamaño máximo menor a 20 mm

La grava y la gravilla son resultantes de la desintegración natural y abrasión de las rocas o del procesamiento de conglomerados débilmente ligerados.

- Arena: Agregado fino resultante de la desintegración natural y abrasión de las rocas o del procesamiento de conglomerados débilmente ligados.
- Grava Triturada o Triturado: Agregado grueso resultante de la trituración artificial de la roca.

Arena Manufacturada o Arena Triturada: Agregado fino resultante de la trituración artificial de la roca, piedra o escoria (residuo mineral de hierro).

Escoria de alto horno: Producto no metálico, constituido esencialmente por silicatos y aluminosilicatos de calcio y de otras bases, que se produce en forma líquida o fluida simultáneamente con el hierro en un horno.

Una clasificación más específica es la que aparece en a la siguiente tabla donde se muestra los nombres más usuales de las fracciones y su aptitud para morteros o concretos según el tamaño de sus partículas.

Tabla N° 03. Clasificación de los agregados según sus partículas.

TAMAÑO EN mm.	DENOMINACIÓN MÁS COMÚN	CLASIFICACIÓN	USO COMO AGREGADO DE MEZCLAS
< 0,002	Arcilla	Fracción muy fina	No recomendable
0,002 – 0,074	Limo	Fracción fina	No recomendable
0,074 – 4,76 #200 - #4	Arena	Agregado fino	Material apto para mortero o concreto
4,76 – 19,1 #4 – <sup>3</sup> ⁄ <sub>4</sub> "	Gravilla		Material apto para concreto
19,1 – 50,8 <sup>3</sup> ⁄ <sub>4</sub> " – 2"	Grava	Agregado grueso	Material apto para concreto
50,8 – 152,4 2" – 6"	Piedra		
> 152,4 6"	Rajón, Piedra bola		Concreto ciclópeo

Fuente: Concreto Simple. Gerardo A. Rivera L.

#### • Análisis Granulométrico:

Pasquel (1998 – 1999). Como sería sumamente difícil medir el volumen de los diferentes tamaños de partículas, se usa de una manera indirecta, cual es tamizada por una seria de mallas de aberturas conocidas y pesando los materiales retenidos en referencia de porcentajes con respecto a su peso total. A esto es lo que se denomina análisis granulométrico o granulometría, que es la representación numérica de la distribución volumétrica de las partículas por tamaños.

Los valores hallados se representan mediante un gráfico semilogaritmico que permite ver la distribución acumulada. La serie de tamices estándar ASTM para el concreto tiene una peculiaridad que empieza por el tamiz de abertura de 3" y la siguiente tiene un tamaño a la mitad del anterior. A partir de la malla de 3/8" la numeración cambia ya que esta expresado al número de aberturas por pulgada cuadra (ver Tabla N°.04).

Tabla N°. 04. Serie de tamices estándar

DENOMINACION DEL TAMIZ	ABERTURA EN PULGADAS	ABERTURA EN MILIMETROS
3"	3.0000	75.0000
1 1/2"	1.5000	37.5000
3/4"	0.7500	19.0000
3/8"	0.3750	9.5000
No 4	0.1870	4.7500
No 8	0.0937	2.3600
No 16	0.0469	1.1800
No 30	0.0234	0.5900
No 50	0.0117	0.2950
No 100	0.0059	0.1475
No 200	0.0029	0.0737

Fuente: Pasquel, E. (1998-1999)

### Curva granulométrica:

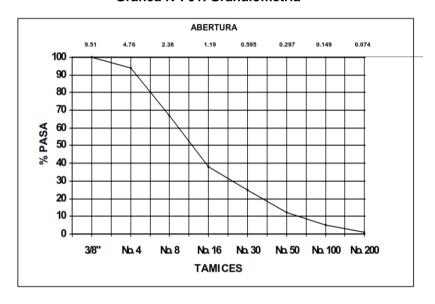
Para una mejor compresión los resultados se acostumbran a representar gráficamente la granulometría en una curva llamada "curva granulométrica". En la curva de granulometría se representa generalmente sobre el eje de las ordenadas, el porcentaje que pasa, en escala aritmética; y en las abscisas la abertura de los tamices en escala logarítmica. Rivera (s.f). Ver Tabla N°. 05 y Figura N°. 02

Tabla N°. 05. Granulometría

mm	TAMIZ 1 - pul	g.	MASA RETENIDA g	% RETENIDO	% RETENIDO ACUMULADO	% PASA
9,51	- 3	/8"	0	0	0	100
4,76	- No	0. 4	127,8	6	6	94
2,38	- No	0. 8	575,1	27	33	67
1,19	- No.	16	617,7	29	62	38
0,595	- No.	30	277,0	13	75	25
0,297	- No.	50	276,8	13	88	12
0,149	- No. 1	00	149,1	7	95	5
0,074	- No. 2	200	85,2	4	99	1
	Fondo		21,3	1	100	0
	TOTAL		2130	100		

Fuente: Concreto Simple. Gerardo A. Rivera L.

Grafica N°. 01. Granulometría



Fuente: Concreto Simple. Gerardo A. Rivera L.

#### • Módulo de finura:

Es un factor empírico que permite estimar que tan fino o grueso es un material. Se puede clasificar tal como se presenta en la tabla N°. 06.

Tabla N°. 06. Clasificación del agregado fino de acuerdo con el valor del módulo de finura.

MODULO DE FINURA	AGREGADO FINO
Menor que 2,00	Muy fino o extra fino
2,00 - 2,30	Fino
2,30 – 2,60	Ligeramente fino
2,60 - 2,90	Mediano
2,90 – 3,20	Ligeramente grueso
3,20 – 3,50	Grueso
Mayor que 3,50	Muy grueso o extra grueso

Fuente: Concreto Simple. Gerardo A. Rivera L.

#### Tamaño Máximo:

Está definido como la menor abertura del tamiz que permite el paso de la totalidad del agregado, es decir es el tamaño más grande de la partícula que tiene el agregado.

#### Tamaño Máximo Nominal:

Es el mayor tamaño del tamiz, listado en la norma aplicable sobre el cual se permite la retención de cualquier material. Rivera (s.f.).

Una de las razones para especificar límites de la granulometría y el tamaño máximo del agregado es porque afectan la cantidad de agua y cementos necesarios en la mezcla, la manejabilidad y la economía y la contracción del concreto.

#### C. Agua de Mezcla:

Es la que cumple funciones importantes como permitir la hidratación del cemento y hacer la mezcla manejable. La mayor parte del agua que se utiliza para el concreto hidrata al cemento y el resto con el tiempo se evapora, y como consecuencia de la evaporación esta deja vacíos los cuales disminuyen la resistencia y durabilidad del concreto.

Aproximadamente la cantidad de agua que necesita el cemento para el concreto es el 25 % a 30 % de la masa del cemento, sin embargo, esas cantidades no permite trabajabilidad, entonces se requiere una cantidad de agua aproximadamente del 40 % de la masa del cemento para colocar menor cantidad de agua en la mezcla, pero teniendo en cuenta que debe quedar trabajable.

#### 2.2.2 CONCRETO PREMEZCLADO:

Rivera, G. (s.f). Este tipo de concreto se usa ampliamente y ofrece numerosas ventajas en comparación con el método tradicional de preparación en obra. El concreto premezclado es particularmente útil en obras que están muy congestionadas o en la construcción de vías donde solo se disponga de un espacio muy pequeño para tener una planta mezcladora y almacenar los agregados. Pero la principal ventaja del concreto premezclado consiste en que el hormigón puede hacerse en mejores condiciones de control.

La industria del concreto premezclado tiene amplio auge en los países desarrollados, en los cuales la casi totalidad o mayor producción de concreto se produce en centrales de mezcla. En nuestro medio, su campo de acción es importante y ha logrado alta tecnología y calidad.

#### 2.2.2.1 CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO:

Es la combinación uniforme de proporciones apropiadas de piedra, arena gruesa y Cemento Portland antisalitre y aditivos, mezclados en fábrica que se suministra en estado seco para luego ser combinado con una cantidad adecuada de agua, obteniendo una mezcla apropiada a la resistencia que se requiere. Estos productos tienen un gran potencial de ventas en

el mercado ya que es una idea tentativa a su facilidad y simplicidad de empleo.

Rojas, k. (2010), define: El concreto Seco se puede definir como un concreto industrial, clasificado y mezclado en una fábrica que se suministra en estado seco listo para amasarlo con agua, obtenido de la mezcla ponderal de sus componentes básicos: conglomerantes, agregados y/o aditivos que se añaden para mejorar sus características y comportamientos.

Vasquez, Y. (2016) dice que Nishihara, J. (2013) define al concreto en seco: Es una mezcla seca y homogénea, compuesta por cemento, grava y arena con granulometría controlada, cuyas proporciones varían de acuerdo a las características del concreto. La humedad de los componentes de la mezcla está por debajo de la del cemento. Garantizando que el cemento empacado no reaccione con estos, aumentando así el tiempo de vida del producto.

CONCRETO
RAPIDO

ANTIBALITRE

"Concluye Tu project osi de ripide

MEZCA DE ALTA SESSIBICA
DE COLINIONA AREAN, FROM
Y ADITIVOS MINERALES

Mester for from the dispara brain, a projective for for the projective for the projec

Figura N° 02. Bolsa de Concreto en Seco

Fuente: www.gsa.pe

## 2.2.2.1.1 COMPONENTES DEL CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO:

Los componentes que se utiliza para este producto son los mismos que se utilizan para las obras normales, conglomerantes: cemento, llamados componentes activos y los agregados: arena y piedra, que son llamados componentes inertes. También la cantidad de agua que específica en la bolsa del producto, que vendría a ser un componente complementario para la obtención de un concreto para una resistencia requerida, en este caso de F'c=210 kg/cm².

#### a. Cemento Portland:

Material inorgánico finamente dividido que, amasado con agua, forma una pasta de fragua y endurece en virtud de reacciones y procesos de hidratación y que, una vez endurecido, conserva su resistencia y estabilidad incluso bajo el agua.

Pasquel (1998-1999), establece: Es un aglomerante hidrófilo, resultante de la calcinación de rocas calizas, areniscas y arcillas, de manera de obtener un polvo muy fino que en presencia de agua endurece adquiriendo propiedades resistentes y adherentes.

En la NTP 334.001 2001- CEMENTOS. Definiciones y Nomenclatura (ref. 4.40), define al cemento portland como: Cemento hidráulico producido mediante la pulverización del clinker de portland compuesto esencialmente de silicatos de calcio hidráulicos y que contiene generalmente una o más de la formas de sulfato de calcio como una adición durante la molienda.

## b. Agregados:

Los del concreto en seco están compuestos por el tamaño máximo del agregado grueso 3/8", arena gruesa y aditivos minerales especificados en la ficha técnica de concreto premezclado en seco "Concreto Rápido", todos libres de humedad.

#### c. Envase:

Los envases de estos productos varían de acuerdo a la cantidad de cada presentación (Concreto Rápido 40 kg) y está formado por dos pliegues de papel grueso. El papel de este producto industrial es derivado íntegramente de las propiedades que presenten las hojas de papel. La bolsa de papel soporta los requisitos de producción, envasado y almacenamiento.

Figura N°. 3. Bolsa de Concreto Rápido (40 kg)



Fuente: Propia

#### 2.2.2.1.2 PRODUCTOS SIMILARES:

Este producto es novedoso y tiene una gran importancia en el mercado de sector de la construcción, ya que es muy útil por la simplicidad y sencillez de su elaboración al amasarlo. Existen muchas empresas que se encargan de la producción del concreto en seco, dando una variedad de productos envasados como: Topex "Concreto Facil", Quikrete "Concreto Listo", consorcios multinacionales Holcim Apasco y Wal Mart "Apasco", Corona "Seco", Cemex "Concreto Seco", una empresa mexicana que también se encarga de la producción de este concreto, siendo una de las más importantes de México, también ParexGroup "Presec", una empresa chilena.

Figura N°.04 Concreto Fácil (40 kg)



Fuente: www.sodimac.com.pe

Figura N°. 06. Apasco (25 kg)



Fuente: www.revistafortuna.com.mx

Figura N°.05 Concreto Listo (40 kg)



Fuente: www.quikreteperu.com

Figura N°. 07. Concreto Seco (40 kg)



Fuente: www.corona.com

Figura N°. 08. Concreto Seco (25 kg) Figura N°. 09. Concreto Presec (25 kg)





Fuente: www.cemexnicaragua.com

Fuente: http://www.parexchile.cl

#### 2.2.2.1.3 VENTAJAS DEL CONCRETO EN SECO:

#### A. VENTAJAS RESPECTO A LA AUTO CONSTRUCCIÓN:

El concreto en seco al ser elaborado industrialmente presenta una importante cantidad de ventajas desde una perspectiva logística, económica, técnica e inclusive medio ambiental. Los concretos envasados al ser suministrados ocupan poco espacio en la obra, reducen de desperdicios de los la cantidad materiales. disminuyen los recursos como: mano de obra, herramientas y equipos, existiría más orden y limpieza en el momento del trabajo y como consiguiente aumenta la eficiencia y eficacia en la obra. Estos puntos mencionados llevan a una posibilidad de terminar las obras en tiempos cortos y ahorrar su costo. Otro punto más importante es el desarrollo de la autoconstrucción que siempre ha existido en todos lugares consiguiendo siempre estructuras de baja calidad que no cumplen con los requerimientos mínimos de resistencias por las normas establecidas, entonces es por eso que este producto industrializado cumple con las especificaciones normadas para poder asegurar una buena calidad en la estructura que se quiere realizar. Cabe resaltar que para utilizar este concreto depende directamente de la magnitud de la obra que se quiere realizar, condiciones

medio ambientales y la distancia al centro que lo fabrica ya que intervendrían otros factores económicos.

Investigaciones pasadas hablan sobre las ventajas de este producto, uno de estas es de *Rojas, K. (2010)*, que dice: El desarrollo en los últimos años de la industria del concreto seco en el mundo está permitiendo aplicar mejoras tecnológicas en las plantas y los productos, consiguiendo concretos que satisfacen las exigencias de los constructores facilitando a su vez su puesta en obra cumpliendo los requerimientos exigidos.

A continuación, se presenta descripciones puntuales de las ventajas de este producto industrial:

- No es necesario generar la instalación de la planta productora de concreto.
- Disponibilidad en horario especificado.
- Posibilidad de terminar la obra en tiempos cortos.
- Utilizando un buen plan de logística es factible que un menor número de personal vacíe una mayor cantidad de concreto.
- No es necesario contar con personal en la obra para el desarrollo y transporte de concreto.
- Se puede llegar a cualquier lugar siempre y cuando sea factible el acceso a un camión.
- Es innecesario el espacio para el almacenaje de materia prima.
- Ahorro en mano de obra por mayor productividad y mínimo desperdicio.
- Mayor limpieza para en la obra.

## B. VENTAJAS RESPECTO A LOS CONCRETOS PREMEZCLADOS:

El concreto premezclado en seco tiene ventajas ya mencionadas que el concreto premezclado llevado en mixer carece. Existen limitaciones en cuanto a la tolerancia para el suministro del concreto premezclado una de estas se puede ver en la NTP 339.114 CONCRETO. Concreto premezclado. (Ref. 8.2) que dice: Si el usuario no está preparado para la descarga del concreto del vehículo de transporte, el productor no será responsable de la limitación del asentamiento mínimo, o del flujo de asentamiento, después de 30 minutos de la llegada del transporte mezclador al destino prescrito o a la solicitud de tiempo de entrega, lo que sea más tarde.

Otras de estas es *Rojas, K. (2010)* sostiene: Las empresas de concreto premezclado garantizan las características del concreto solicitado hasta (2 a 2.50 horas aproximadamente) desde que el concreto llego a la obra, después de este tiempo el proveedor no se hace responsable de las variaciones de las características sufridas por el concreto en comparación al concreto solicitado (información indicada en la guía de recepción del mixer en obra de las empresas proveedoras). Los concretos premezcladas presentan problemas que se detallan a continuación:

- Al ser terminado el mezclado y listo para ser suministrado este producto necesita consumirse rápidamente en un corto periodo de tiempo.
- Al siempre existir imprevistos en la obra es necesario recurrir a concretos ya mezclados como un gasto adicional fuera del límite de lo establecido,

- entonces como resultado esta adición carece de una calidad adecuada generando pérdidas económicas.
- Al no haber demanda de pedidos en una cantidad mínima para que pueda fabricarse el concreto premezclado y ser llevado en el camión (mixer) al lugar que se requiere, entonces no podrá llegar en un momento prudente en el trabajo.
- El concreto premezclado al tener que mantenerse húmedo y ser llevado en un camión mixer, demanda de elevados consumos de combustible porque que no puede dejar de ser mezclado hasta su empleo.
- Si hubiera un error al momento de su elaboración generaría una pérdida económica no recuperable dado a las grandes cantidades de pedido de este material.

## 2.2.3 CARACTERÍSTICAS MECÁNICAS DEL CONCRETO:

#### 2.2.3.1 CARACTERÍSTICAS EN ESTADO FRESCO:

#### A. CONSISTENCIA:

Es la propiedad que permite al concreto deformarse en su estado fresco y como consecuencia ocupar todos los espacios libres del molde o en el encofrado. La cantidad de agua del amasado, el tamaño máximo del agregado, la forma de los áridos y su granulometría, son factores que influyen en la consistencia del concreto.

La NTP 339.035 2009 HORMIGÓN (CONCRETO) Método de ensayo para la medición del asentamiento del concreto de cemento Portland, (Ref. 4), define como: Una muestra de concreto fresco mezclado, se coloca en un molde con forma de cono trunco, y se compacta por varillado. El molde se retira hacia arriba permitiendo que el concreto se asiente. La distancia vertical entre la posición inicial y la desplazada, medida en el

centro de la superficie superior del concreto, se informa como el asentamiento del concreto.

La NTP 339.114 2012 HORMIGÓN (CONCRETO). Concreto premezclado (Ref., 8.1), establece: A menos que se incluyan otras tolerancias en las especificaciones del proyecto, se aplicaran las siguientes:

 Cuando el asentamiento se establezca como un requisito "máximo" o "no exceder"

Tabla N°. 07. Tolerancia para asentamiento "máximo" o "no exceder"

Asentamiento Especificado				
	De 75 mm o menos	Más de 75 mm o más		
Tolerancia en exceso	0	0		
Tolerancia en defecto	40 mm	65 mm		

Fuente: Propia NTP 339.114

 Para rangos de asentamiento o cuando se establezca como un valor nominal

Tabla N°. 08. Tolerancia para rangos de asentamiento o valores nominales

Tolerancia para asentamiento nominal		
Para asentamiento especificado	Tolerancia	
50 mm y menos	± 15 mm	
entre 50 a 100 mm	± 25 mm	
más de 100 mm	± 40 mm	

NOTA: Esta opción se aplica cuando el asentamiento se establece como un rango o como un valor nominal. En otras formas de especificación de asentamientos, el comprador debe establecer las tolerancias.

Fuente: Propia NTP 339.114

Para la fabricación y transporte del concreto en fresco es importante definir la trabajabilidad con ensayos de asentamiento en una medida llamada slump que resulta ser un indicador de la cantidad de agua en la mezcla. *Pasquel E.* (1998 – 1999) establece los asentamientos recomendados para diversos tipos de obras. Así como también existe la normativa del ACI 211.1-

91 (Ref. 6.3.1) que indica valores muy similares del slump mencionado antes.

Tabla N°. 09. Asentamientos recomendados para diversos tipos de obra

Tipos de Estructura	Slump Máximo	Slump Mínimo
Zapatas y muros de cimentacion reforzados	3"	1"
Cimentacones simplees y calzaduras	3"	1"
Vigas y muros armados	4"	1"
Columnas	4"	2"
Losas y pavimentos	3"	1"
Concreto Ciclópeo	2"	1"

Fuente: Tópicos de tecnología de concreto. Tabla 9.3

#### **B. TEMPERATURA:**

La determinación de la temperatura del concreto fresco permite verificar el cumplimiento de los requerimientos especificados. Se aplica para medir la temperatura de mezclas de hormigón (concreto) fresco y puede ser usado para verificar la conformidad con un requerimiento especificado para la temperatura del hormigón (concreto) fresco en obra. Para la temperatura del concreto en estado fresco se siguen estos parámetros según la norma. Según la *NTP 339.114 CONCRETO. Concreto premezclado,* establece los parámetros aceptación:

Tabla N°. 10. Criterio de aceptación de T° del concreto.

Descripción		Criterio de Aceptación ASTM C 94/C 94M-07 - NTP				
		339.114				
	Temp.	Seccón mm	<300	300 - 900	900 - 1800	> 1800
Clima Frío	Minim	°C	13	10	7	5
Cillia Filo	Temp.					
	Máxim			32 °C		
Clima	T=	Mas baja Posible. Si T= 32° C se puede enconctrar				
Cálido		dificultades				

Fuente: Control de calidad del concreto, Fernando Gastañaduí Ruiz.

Pasquel, E. (1998-1999) establece: La norma ASTM C-1064 indica la manera de medir la temperatura del concreto, para lo cual se debe contar con un termómetro de 0.5 °C de precisión

de temperatura, no siendo necesario usar una muestra compuesto siendo suficiente humedecer previamente el recipiente contendor antes de colocar el concreto e introducir el termómetro por un tiempo mínimo de 2 minutas, hasta que se estabilice la lectura y un máximo de 5 minutos. Desde la obtención de la muestra. El termómetro debe introducirse de manera que esté cubierto con por lo menos 3" de concreto en todas las direcciones a su alrededor.

## C. DENSIDAD (PESO ESPECIFICO) Y RENDIMIENTO:

La densidad (peso unitario) del concreto en términos físicos es la relación que existe de una cantidad de peso que ocupa en una determinada cantidad de volumen, se puede decir que es un control muy útil para verificar la uniformidad del concreto y comprobar el rendimiento al comparar el peso unitario del diseño con el real de la obra. Pasquel E. (1998-1999) define que: Al depender el peso unitario del diseño teórico de la exactitud con que se hayan determinado las características físicas de los ingredientes, usualmente existe alguna diferencia entre éste y el real, que se cuantifica como el cociente del teórico entre el práctico.

Por eso el valor dentro del rango del rendimiento debe estar entre 0.98 a 1.02 para que sea el rendimiento aceptable y no sería necesario hacer correcciones a las proporciones hasta obtener un valor estable con una regla de 3 para recalcular las proporciones para obtener 1 m3.

Pasquel, E. (1998-1999) dice: El valor de Rendimiento (Yiel) menor de 1 indica que el diseño real rinde menos de lo previsto, por lo que está entrando más cemento por m3 del calculado. Un valor superior a 1 indica que el diseño rinde más de 1m3 con la cantidad de cemento considerada.

Sin embargo, los valores del rendimiento fuera del rango indicado, significan que los datos obtenidos por las

características físicas de los componentes tienen errores y por consiguiente se tienen que recalcular con mejor precisión el diseño.

ASTM C 138 (Densidad (Peso Unitario), Rendimiento y Contenido de Aire del concreto), establece: Este ensayo cubre la determinación de la densidad del concreto fresco y permite determinar, por medio de fórmulas, el rendimiento, contenido de cemento y el contenido de aire en el concreto. El rendimiento se define como el volumen de concreto producido a partir de una mezcla con cantidades conocidas. El peso unitario y rendimiento se define con las siguientes formulas:

$$PUCF(kg/m^3) = \frac{Peso\ Total\ (kg) - Peso\ recipiente\ (kg)}{Volumen\ del\ recipiente\ m^3}$$

$$Rendimiento = \frac{Peso\ total\ de\ la\ tanda\ (kg)}{Peso\ unitario\ promedio\ (\frac{kg}{m^3})}$$

#### D. CONTENIDO DE AIRE:

El contenido de aire del concreto fresco por el método de presión, siendo este método el de mayor uso es utilizado en concretos con agregados densos y relativamente densos. Pasquel, E. (1998-1999) define: La medición del contenido de aire es indispensable cuando se utilizan Incorporadores de aire para prevenir los efectos perjudiciales de los ciclos de hielo y deshielo.

La norma ASTM C231 establece: El ensayo permite determinar el contenido de aire por medio de 1 método de presión. En los métodos ASTM C138 (3.6) y C173, la determinación se especifica por medio de métodos gravimétricos y volumétricos respectivamente. El procedimiento brinda resultados similares con respecto a los otros dos ensayos realizados en agregados

densos. El contenido de aire del concreto endurecido puede ser mayor o menor que el determinado por este método de ensayo.

Figura N°. 10. Ensayo de contenido de aire.

Fuente: Propia

#### 2.2.3.2 CARACTERÍSTICAS EN ESTADO ENDURECIDO:

#### A. RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN:

La resistencia a la compresión f'c del concreto es un parámetro muy importante para conocer la calidad del material y sus características mecánicas con el fin de rendir en estructuras estáticas y dinámicas. Para identificar la resistencia del concreto se utiliza el ensayo más utilizado que es el ensayo en compresión de probetas cilíndricas, este ensayo nos permite evaluar la resistencia del concreto suministrado en obra y sus resultados, al ver los resultados de resistencia a los 28 días permite verificar el cumplimiento de las especificaciones normativas.

La utilidad de los resultados de las probetas son las siguientes, donde *Rojas, K. (2010)* explica:

- El control de calidad para la aceptación del concreto en las estructuras vaciadas.
- Estimar la resistencia del concreto en edades tempranas para la programación de las operaciones de construcción,

tales como el desencofrado o la puesta en servicio de estructuras.

- Evaluar la protección suministrada a la estructura.

Pasquel, E. (1998-1999) establece: En el Reglamento ACI-318-95 (Ref.8.1) y en el Reglamento Nacional de Construcciones (Ref. 8.2) se define a "f'c" como la "Resistencia en compresión especificada para el concreto" Evaluada en obra como el valor del esfuerzo obtenido de promediar el ensayo de dos probetas cilíndricas estándar de 6" de diámetro por 12" de altura, obtenidas, curadas y ensayadas a 28 días de edad bajo condiciones controladas que están definidas por las normas ASTM correspondientes.

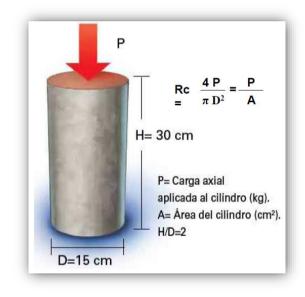


Figura N°. 11. Ensayo de compresión.

Fuente: Control de calidad del concreto, Fernando Gastañaduí Ruiz.

También cabe señalar que la normativa ACI 318.08 establece: Un ensayo de resistencia corresponde al promedio de tres probetas de 10 cm (100 mm) de diámetro y 20 cm (200 mm) de altura, ensayados a los 28 días. Donde el diámetro del cilindro debe ser por lo menos tres veces mayor que el TMN del agregado.

Para el ensayo de resistencia en compresión, en la NTP 339.034 HORMIGÓN (CONCRETO). Método de ensayo normalizado para la determinación de la resistencia a la compresión del concreto, en muestras cilíndricas, establece las tolerancias de tiempo para realizar la rotura de la probeta (Tabla N°. 11), la velocidad de carga, factor de corrección y tipos de falla.

Los cilindros de ensayo de cada edad serán fracturados dentro del tiempo permisible de las tolerancias prescritas en la siguiente tabla.

Tabla N°. 11. Tolerancias de tiempo para realizar el ensayo de resistencia.

Edad de ensayo	Tole racia permisible
24 h	± 0,5 h ó 2.1 %
3 d	$\pm~2~h$ ó 2.8 %
7 d	$\pm$ 6 h ó 3.6 %
28 d	$\pm~20~h$ ó 3.0 %
90 d	$\pm$ 48 h ó 2.2 %

Fuente: NTP 339.034 (Ref. 8.3)

- La carga será aplicada a una velocidad de movimiento correspondiendo a una velocidad de esfuerzo sobre la probeta de 0.25 ± 0.05 Mpa/s. La velocidad de movimiento diseñada será mantenida al menos durante la mitad final de la fase de carga anticipada.
- Existe una corrección si en caso la relación de la longitud del espécimen al diámetro es 1.75 o menos, entonces se debe corregir el resultado de la resistencia por un factor establecido en la norma (Tabla N°12). Cabe mencionar que estos factores se aplican a concretos de baja densidad que pesan entre 1600 kg/m³ y 1920 kg/m³, para concretos de densidad normal., concretos con resistencia nominal de 14 MPa a 42 Mpa. Para mayores de 42 Mpa los factores de corrección pueden ser mayores.

Tabla N°. 12. Factor de corrección en función de I/d

L/D	1.75	1.5	1.25	1
Factor	0.98	0.96	0.93	0.87

Fuente: NTP 339.034 (Ref. 9.2)

Tipo de fractura, si es diferente al como usual.

Tipo 1

Conos razonablemente bion formados sobre una base, desplazamiento de grietas entre capas o des grietas en las bases (superar o interficio de curren de la del cilindro es secentuado del c

Figura N°. 12. Tipos de fractura.

Fuente: NTP 339.034 (Ref. 9.2)

#### **B. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN:**

Para definir la tracción del concreto Ottazi, G. (2004) establece: La resistencia en tracción directa o en tracción por flexión del concreto, es una magnitud muy variable. La resistencia a la tracción directa (ft) del concreto varía entre el 8% y el 15% de la resistencia a la compresión (f´c). La resistencia en tracción directa, depende mucho del tipo de ensayo utilizado para su determinación. El ensayo en tracción directa no es simple de ejecutar por el tamaño de la probeta, por la baja resistencia en tracción del concreto, por su fragilidad ante esta solicitación y por la dificultad de aplicar cargas sin producir concentraciones de esfuerzos que distorsionen los resultados de los ensayos.

Por consiguiente Ottazzi, G. (2004) clasifica los principales ensayos utilizados para determinar, de manera indirecta, la resistencia a la tracción del concreto:

 a) Módulo de Rotura (fr) (ensayo de tracción por flexión): Es una medida indirecta de ft. Se obtiene ensayando hasta la rotura una probeta prismática de concreto simple de 6"x6"x18" simplemente apoyada, con cargas a los tercios. Para calcular el esfuerzo de rotura fr se asume una distribución lineal de los esfuerzos internos y se aplica la fórmula de resistencia de materiales:

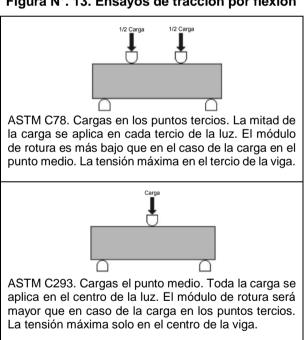
$$fr = 6M/(bh^2)$$

El ajuste de un gran número de resultados experimentales. arroja un promedio (con mucha dispersión) de:

$$fr = 2.2\sqrt{f'c}$$
 (Kg/cm2)

La información técnica preparada por la National Ready Mixed Concrete Association establece la diferencia entre los ensayos de tracción por flexión con respecto a cargas en los tercios del tramo y en el punto medio, según las nomas ASTM C78 y ASTM C293.

Figura N°. 13. Ensayos de tracción por flexión



Fuente: Información técnica por National Ready Mixed Concrete Association

La NTP 339.078 (Método de ensayo para determinar la resistencia a la flexión del hormigón en vigas simplemente apoyadas con carga en el centro del tramo.), establece la fórmula para encontrar el módulo de rotura:

$$M_r = \frac{3 \times P \times l}{2 \times b \times d^2}$$

Donde:

Mr = Módulo de rotura, MPa (psi)

P = Máxima carga aplicada indicada por la máquina de ensayo, N (lbf)

I = Longitud de la luz, mm (plg.)

b = Ancho promedio del espécimen en el punto de fractura, mm (plg.)

d = Altura promedio del espécimen, en el punto de fractura mm (plg.)

Ottazzi, G. (2004) también explica otro método de ensayo indirecto para medir la tracción del concreto, el cual es el siguiente:

b) Split Test (fsp) También llamado Ensayo Brasileño o Ensayo de Compresión Diametral. Se ensaya hasta la rotura una probeta cilíndrica de estándar 6"x12" cargada diametralmente, tal como se ilustra en la figura. Los esfuerzos a lo largo del diámetro vertical varían de compresiones transversales muy altas cerca de las zonas de aplicación de cargas a esfuerzos de tracción prácticamente uniformes en aproximadamente las dos terceras partes del diámetro. El esfuerzo de rotura se calcula con la siguiente formula:

$$fsp = \frac{2xP}{\pi x \, l \, x \, d}$$

Donde:

fsp = Resistencia ala tracción o tensión indirecta (kg/cm²)

P = Carga máxima aplicada (kg)

L = Longitud del cilindro (cm)

D = Diámetro del cilindro (cm)

El ajuste de un gran número de resultados experimentales, arroja un promedio (con mucha dispersión) de:

$$fsp = 1.7\sqrt{f'c}$$
 (Kg/cm2) -----(1)

a) Esquema del ensayo

b) Sistema simplificado de fuerzas

Tracción Compresión

d) Distribución del esfuerzo  $\sigma_1$  a lo largo del diámetro vertical

Figura N°. 14. Ensayo de compresión diametral.

Fuente: Ottazzi, G. (2004)

Ottazzi, G. (2004) explica que: La figura N° 15 (MacGregor) muestra los resultaos de un gran número de ensayos de compresión diametral (*fsp*) con relación a la resistencia a la compresión f´c. La curva (ajuste) superior corresponde al promedio representado por la ecuación 1, en unidades inglesas. Es notoria la fuerte dispersión de los resultados en todos los rangos de resistencia, en consecuencia los valores promedio deben utilizarse con criterio.

En general las resistencias obtenidas de los ensayos, se ordenan de siguiente modo:

De otro modo Jiménez, P. (2000) admite las siguientes relaciones entre los resultados de tracción directa tanto de compresión diametral y tracción por flexión.

$$ft \approx 0.9 fsp$$
  
 $ft \approx 0.5 fr$ 

(isc) 700 600 600 100 300 500 700 9000 Compressive strength, /'c (psi)

Figura N°. 15. Relación entre el ensayo Split Test y la resistencia en compresión

Fuente: MacGregor, J. (2005)

Es por eso que Ottazzi, G. (2004), explica: El ensayo de tracción por flexión o módulo de rotura (fr) presenta mayor dispersión que el ensayo de compresión diametral. Esto se debe a que en la probeta utilizada, la hipótesis de secciones planas que se utiliza para calcular la resistencia fr no es válida y al gradiente de esfuerzos que existe en la zona traccionada de la probeta, gradiente que origina que las fibras menos esforzadas, las cercanas al eje neutro, tiendan a estabilizar a las más esforzadas. La correlación entre la resistencia a tracción por flexión y la resistencia a la tracción directa no es buena. Si fuera necesario estimar la resistencia a la tracción directa del concreto, es preferible utilizar el ensayo de compresión diametral.

#### 2.2.4 ECONOMÍA DEL CONCRETO:

Rivera, A. (s.f.) establece: La economía en una mezcla de concreto se obtiene encontrando la combinación más apropiada entre los agregados disponibles, agua, cemento y cuando se requiera aditivos, utilizando la mínima cantidad de pasta (menos cemento) por unidad de volumen de concreto y que dé por resultado una mezcla que cumpla con los requisitos de manejabilidad, resistencia y durabilidad necesarias para una estructura determinada. Variando las proporciones de mezcla y escogiendo los materiales más apropiados, es posible obtener la más económica entre varias que cumplan igualmente con los requisitos de manejabilidad, resistencia y durabilidad necesarios para el tipo de obra en que se utilice.

## 2.2.4.1 FACTORES QUE INFLUYEN EN LA ECONOMÍA:

## A. ANÁLISIS DE COSTOS UNITARIOS:

Es un modelo matemático que adelanta el resultado, expresado en moneda, de una situación relacionada con una actividad sometida a estudio. También es una unidad dentro del concepto "Costo de Obra", ya que una Obra puede contener varios Presupuestos. El "Presupuesto" es la suma del producto "Precio Unitario" y la "Cantidad.

## A.1. COEFICIENTES PARA LA CANTIDAD DE MANO DE OBRA (H-H):

El aporte unitario de mano de obra es un coeficiente que representa el número de horas que un trabajador realiza una unidad de metrado. Se calcula con la siguiente formula:

$$H.H = \frac{No.H \times 8}{Rendimiento}$$

## A.2. COEFICIENTES PARA EL APORTE DE MATERIALES:

Se mide mediante dos métodos: Por las tablas establecidas por CAPECO con un alto factor de seguridad y por medio de diseño de mezclas cuyos resultados son más precisos. A continuación se presentara un procedimiento de diseño de mezclas para un concreto de 210 kg/cm² (a/c = 0.45, 1:2:2) con los siguientes pesos específicos y volumétricos para cada material.

Tabla N° 13. Características físicas de los agregados

MATERIAL	PESO ESPECÍFICO	PESO VOLUMÉTRICO
	(Kg/m <sup>3</sup> )	(Kg/m³)
Hormigón	2700	1800
Piedra	2700	1700
Arena	2700	1600
Grava	2700	1700
Cemento	3150	1500

Fuente: Tópicos Del Concreto

#### 1. Cálculo de Pesos Secos:

Cemento:  $1 p^3 = 42.5 \text{ kg}$ Arena:  $\frac{2 p^3}{35.315 p^3/_{m^3}} x 1600 \frac{kg}{m^3} = 90.613 \text{ kg}$ Piedra:  $\frac{2 p^3}{35.315 p^3/_{m^3}} x 1700 \frac{kg}{m^3} = 96.276 \text{ kg}$ 

Agua: 0.45 x 42.5 = 19.125 kg

#### 2. Volúmenes Absolutos (Pesos Secos/Pesos Específicos):

Cemento:  $\frac{42.5 \text{ kg}}{3150 \text{ kg/m}^3} = 0.013 \text{ m}^3$ Arena:  $\frac{90.613}{2700 \text{ kg/m}^3} = 0.034 \text{ m}^3$ Piedra:  $\frac{90.276}{2700 \text{ kg/m}^3} = 0.036 \text{ m}^3$ Agua:  $\frac{19.125 \text{ kg}}{1000 \text{ kg/m}^3} = 0.019 \text{ m}^3$ 

 $5 = 0.102 \text{ m}^3$ 

#### 3. Cálculo Factor Cemento:

FC =  $\frac{1-0.01}{\sum V}$  =  $\frac{0.99}{0.102}$  = 9.722

#### 4. Cálculo de Coeficientes de Aporte:

Cemento:  $\frac{0.99}{0.102}$  = 9.722 bls

Arena:  $\frac{2 p^3}{35.315 \ kg/m^3} \times 6.78$  = 0.551 m<sup>3</sup>

Piedra:  $\frac{2 p^3}{35.315 \ kg/m^3} \times 9.72$  = 0.551 m<sup>3</sup>

Agua: 0.45 x 42.5 x 9.72 = 185.93 m<sup>3</sup>

# A.3. COEFICIENTES PARA EL APORTE DE MAQUINARIA (H-M) Y COMBUSTIBLE:

Es el coeficiente que representa el número de horas que una maquina realiza por unidad de metrado. Siendo el rendimiento la cantidad de unidad de metrado que realiza por jornada. Este análisis tiene un gasto adicional por combustible. Calculándose con las siguientes fórmulas:

$$H.M = \frac{No.Maquinas\ x\ 8}{Rendimiento}$$

$$Gasolina = \frac{0.04 \text{ x HP x 8}}{Rendimiento}$$

$$Aceite = \frac{0.0006 \, x \, HP \, x \, 8}{Rendimiento}$$

## CAPÍTULO III: MATERIALES Y MÉTODOS

#### 3.1. MUESTRA

Como el estudio de investigación se realizó en la Región de La Libertad en la Provincia de Trujillo donde se analizó las características del concreto; también se abarco La Provincia de Otuzco, y el caserío de Trigobamba distrito de Bambamarca provincia de Bolivar también de la misma región.



Figura N°. 16. Mapa de La Libertad y sus distritos.

Fuente: www. www.seace.gob.pe



Figura N°. 17. Mapa de la Provincia de Trujillo y sus distritos.

Fuente: www.seace.gob.pe

Figura N°. 18. Mapa de la Provincia de Otuzco y sus distritos.



Fuente: www.seace.gob.pe

Figura N°. 19. Mapa de la Provincia de Bolivar y sus distritos.



Fuente: www.seace.gob.pe

## 3.2. RECOLECCIÓN DE MATERIALES

#### 3.2.1. CEMENTO PREMEZCLADO EN SECO:

El cemento Premezclado en seco "Concreto Rápido" f'c=210kg/cm² elaborado por la empresa Santa Lucia S.A.C. en la cuidad de Piura y fue adquirido en SODIMAC de la ciudad de Trujillo, empresa internacional dedicada a la venta de productos de construcción; el material fue trasladado finalmente hacia el laboratorio de concreto "Quality Control Express S.A.C." Ubicado en la Av. América Sur N° 4138 Urb. San Andrés, Trujillo donde se realizaron los ensayos del material de estudio.

Figura N°. 20 y 21. Compra y almacenado de Cemento Premezclado.







Fuente Propia

## 3.3. RECOLECCIÓN DE DATOS

#### 3.3.1. RECOLECCIÓN DE PARTIDAS:

Se solicitó los expedientes técnicos más actuales de distintas obras para conocer su costo comparativo de materiales de acuerdo a sus partidas que cumplían con los requisitos necesarios para nuestro estudio como: La ubicación, costo del flete, cantidad de material y demás datos necesarios para la investigación, esto se realizó con ayuda de las entidades técnicas que elaboraron dichos expedientes y ejecutaron las obras para conocer sus costos. Los expedientes técnicos obtenidos fueron de obras de Trujillo, Otuzco, Bolívar (Distrito Bambamarca y Caserío Trigobamba).

Para la comparación de precios de cada caso, ya sea utilizando el concreto elaborado de manera tradicional y concreto premezclado en seco, se utilizó el metrado de una partida para conocer el costo de un 1 m³ de concreto f´c=210kg/m² con la ayuda del análisis de costos unitarios, para luego ser sumada en algunos casos con los fletes terrestres y rurales.

Para la obtención del costo del flete terrestre de cada partida se obtuvieron 2 posibilidades: La primera fue de acuerdo al costo de la capacidad del camión y la segunda por el costo del alquiler de hora – máquina (hm), para luego elegir el caso donde tenga más holgura. Cabe resaltar que estos dos costos dependen de la distancia recorrida.

Sin embargo, hubo un caso donde la obra estaba en un lugar inaccesible para un transporte normal y para eso se tuvo que recurrir a un transporte rural por medio de un animal de carga y por balsa, dependiendo el costo directamente de la capacidad de carga costo por kilogramo de ambos medios de transporte.

#### 3.4. ENSAYOS DE LABORATORIO

#### 3.4.1. CONSISTENCIA

La consistencia del concreto es la primera propiedad Medida en obra que nos permite de manera indirecta analizar la trabajabilidad, lo que nos conlleva al rechazo o la aceptación de la mezcla realizada.

#### 3.4.1.1. ENSAYO ASENTAMIENTO:

#### Norma Utilizada ACI 318.08

## MATERIALES Y EQUIPOS

- Balanza
- Wincha
- Cono de Abrams
- Varilla Punta de bala
- Concreto Premezclado en seco f´c=210kg/cm² "Concreto Rápido"
- Agua Potable
- Trompo mezclador de concreto
- Carretilla
- Pala de mano

#### **PROCEDIMIENTO**

- El Mezclado de concreto se realiza según las especificaciones técnicas del fabricante, 5 litros de agua por bolsa de 40 kg, en tanda se utilizó 1.5 bolsas de cemento agregando 7.5 litros de agua mezclado en trompo.
- El Mezclado se realiza siguiendo los tiempos de 4 min de mezclado, una paraba por 1min y posteriormente por 4 min de mezclado más con la finalidad de que el mezclado sea homogéneo.

Figura N°. 22 y 23. Mezclado del Concreto.





Fuente: Propia

- La mezcla se vierte en una superficie libre de impurezas, por ejemplo, una carretilla.
- Se humedece el cono de Abrams y se lo coloca en una superficie plana horizontal, no absorbente y húmeda. Se sujeta firmemente con los pies y con la ayuda de una pala de mano se llena con la muestra del concreto hasta aproximadamente un tercio del volumen del molde.



Figura N°. 24. Llenado del Cono de Abrams.

Fuente: Propia

Cada capa debe compactarse con 25 golpes con la varilla punta de bala, distribuidos uniformemente sobre su sección transversal esto se realiza en cada una de las 3 capas. Para la capa del fondo es necesario inclinar ligeramente la varilla dando aproximadamente la mitad de los golpes cerca del perímetro y avanzando con golpes verticales en forma de

espiral avanzando hacia el centro. Las capas intermedia y superior en todo su espesor respectivo de manera que la varilla penetre ligeramente en la capa inmediatamente inferior.



Figura N°. 25. Compactación, con varilla punta de bala.

Fuente: Propia

- Al compactarse la última capa se procede a enrazar el cono para su alzado en un tiempo aproximado de 5 a 10 segundos, mediante un movimiento uniforme hacia arriba tratando de que no haya movimiento lateral o de torsión al molde.
- Inmediatamente después se mide el asentamiento, determinado la diferencia de altura del molde y la medida sobre el centro original de la base superior del espécimen, ayudándonos con la varilla punta de bala.

Figura N°. 26. Medida del asentamiento del concreto.



Fuente: Propia

## 3.4.2. TEMPERATURA

Norma Utilizada NTP: 339. 0114 Y ASTM C94/-07

## MATERIALES Y EQUIPOS

- Balanza
- Termómetro digital
- Concreto Premezclado en seco f´c=210kg/cm² "Concreto Rápido"
- Agua Potable
- Trompo mezclador de concreto
- Carretilla

## **PROCEDIMIENTO**

 El Mezclado de concreto se realiza según las especificaciones técnicas del fabricante, 5 litros de agua por

- bolsa de 40 kg, en tanda se utilizó 1.5 bolsas de cemento agregando 7.5 litros de agua mezclado en trompo.
- El Mezclado se realiza siguiendo los tiempos de 4 min de mezclado, una paraba por 1min y posteriormente por 4 min de mezclado más con la finalidad de que el mezclado sea homogéneo.
- La mezcla se vierte en una superficie libre de impurezas, por ejemplo, una carretilla.
- Se coloca el termómetro digital sobre la muestra y se espera el tiempo de 2 a 3 min hasta verificar que no haya cambios en la medida de temperatura que muestra el termómetro.

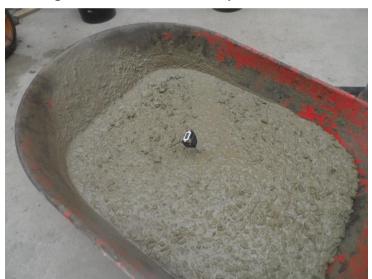


Figura N°. 27. Medida de Temperatura del concreto.

Fuente: Propia

# 3.4.3. DENSIDAD (PESO UNITARIO) Y RENDIMIENTO

Norma Utilizada NTP: 339. 046 Y ASTM C138

## **MATERIALES Y EQUIPOS**

- Balanza
- Recipiente (Olla de Washington)
- Concreto Premezclado en seco f´c=210kg/cm² "Concreto Rápido"

- Agua Potable
- Trompo mezclador de concreto
- Carretilla
- Regla metálica
- Martillo de hule.
- Varilla punta de bala

#### **PROCEDIMIENTO**

- El Mezclado de concreto se realiza según las especificaciones técnicas del fabricante, 5 litros de agua por bolsa de 40 kg, en tanda se utilizó 1.5 bolsas de cemento agregando 7.5 litros de agua mezclado en trompo.
- El Mezclado se realiza siguiendo los tiempos de 4 min de mezclado, una paraba por 1min y posteriormente por 4 min de mezclado más con la finalidad de que el mezclado sea homogéneo.
- La mezcla se vierte en una superficie libre de impurezas, por ejemplo, una carretilla.
- Se pesa el recipiente (olla de Washington) y se calcula su volumen de acuerdo a sus dimensiones.
- Luego de realizar el mezclado se procede a llenar el recipiente (olla de Washington) previamente humedecida en tres capas con ayuda de la pala de mano, durante el llenado la mezcla se coloca de manera tal que garantizara la correcta distribución y se redujera al mínimo la separación del material dentro del molde. Al concreto se lo compacta mediante apisonado y estos se llenan en tres capas apisonando de manera uniforme por capa dando 25 golpes con la varilla punta de bala.
- Se golpea con el martillo de hule con el fin de que no queden vacíos en el concreto, después se enraza con la regla

metálica, tratando de que la mezcla quede lo más plana posible.

Figura N°. 28 y 29. Llenado de concreto y enrazado en la olla de Washington.





Fuente: Propia Fuente: Propia

 Se pesa el recipiente (Olla de Washington), con la muestra de concreto.

Figura N°. 30. Olla de Washington con muestra de concreto.



Fuente: Propia

 Se calcula el peso unitario y el rendimiento con la siguiente formula de acuerdo a los datos obtenidos.

$$PUCF (kg/m^3) = \frac{Peso \ Total \ (kg) - Peso \ recipiente \ (kg)}{Volumen \ del \ recipiente \ m^3}$$

$$Rendimiento = \frac{Peso\ total\ de\ la\ tanda\ (kg)}{Peso\ unitario\ promedio\ (\frac{kg}{m^3})}$$

## 3.4.4. CONTENIDO DE AIRE

#### Norma Utilizada ASTM C138

#### MATERIALES Y EQUIPOS

- Balanza
- Olla de Washington
- Concreto Premezclado en seco f´c=210kg/cm² "Concreto Rápido"
- Agua Potable
- Trompo mezclador de concreto
- Carretilla
- Regla metálica
- Martillo de hule
- Varilla punta de bala
- Vaso de precipitados de plástico

#### **PROCEDIMIENTO**

- El Mezclado de concreto se realiza según las especificaciones técnicas del fabricante, 5 litros de agua por bolsa de 40 kg, en tanda se utilizó 1.5 bolsas de cemento agregando 7.5 litros de agua mezclado en trompo.
- El Mezclado se realiza siguiendo los tiempos de 4 min de mezclado, una paraba por 1min y posteriormente por 4 min de mezclado más con la finalidad de que el mezclado sea homogéneo.
- La mezcla se coloca en una superficie libre de impurezas, por ejemplo, una carretilla.
- Luego de realizar el mezclado se procede a llenar la olla de Washington previamente humedecida en tres capas con ayuda de la pala de mano, durante el llenado la mezcla se coloca de manera tal que garantizara la correcta distribución y se redujera al mínimo la separación del material dentro del molde. Al concreto se lo compacta mediante apisonado y

estos se llenan en tres capas apisonando de manera uniforme por capa dando 25 golpes con la varilla punta de bala.

- Se golpea con el martillo de hule con el fin de que no queden vacíos en el concreto, después se enraza con la regla metálica, tratando de que la mezcla quede lo más plana posible.
- Se coloca la tapa de la olla de Washington y se asegura herméticamente; luego se introduce agua lentamente por un lado de sus orificios de la olla, hasta lograr que salga por el orificio secundario. Posteriormente se introduce aire con la bomba de la olla manualmente hasta que el indicador de presión llegue a cero. Se abre la válvula de presión hasta que el indicador se detenga y marque el contenido de aire que posee la muestra.

Figura N°. 31 y 32. Olla de Washington agregado de agua y bombeo de aire.





Fuente: Propia Fuente: Propia

Figura N°. 33. Indicador de contenido de aire.



Fuente: Propia

### 3.4.5. RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN

Norma Utilizada ACI 318.08 y NTP 339.034

## 3.4.5.1. ELABORACIÓN DE PROBETAS:

## MATERIALES Y EQUIPOS

- Balanza
- Moldes para probetas de 4" x 8"
- Concreto Premezclado en seco f´c=210kg/cm² "Concreto Rápido"
- Agua Potable
- Trompo mezclador de concreto
- Carretilla
- Varilla Punta de Bala
- Pala de mano

## **PROCEDIMIENTO**

 El Mezclado de concreto se realiza según las especificaciones técnicas del fabricante, 5 litros de agua por

- bolsa de 40 kg, en tanda se utilizó 1.5 bolsas de cemento agregando 7.5 litros de agua mezclado en trompo.
- El Mezclado se realiza siguiendo los tiempos de 4 min de mezclado, una paraba por 1min y posteriormente por 4 min de mezclado más con la finalidad de que el mezclado sea homogéneo.
- La mezcla se coloca en una superficie libre de impurezas, por ejemplo, una carretilla.
- Luego de realizar el mezclado se procede a llenar los moldes en tres capas con ayuda de la pala de mano, durante el llenado la mezcla se coloca de manera tal que garantizara la correcta distribución y se redujera al mínimo la separación del material dentro del molde. Al concreto se lo compacta mediante apisonado y estos se llenan en tres capas apisonando de manera uniforme por capa dando 25 golpes con la varilla punta de bala.

Figura N°. 34 y 35. Llenado y apisonamiento de concreto en moldes para probetas.





Fuente: Propia

Fuente: Propia

Todos los moldes se llenan por igual siguiendo el mismo procedimiento de apisonamiento con la varilla punta de bala, como siguiente paso se procede a retirar el sobrante del concreto alisando la superficie tratando de manipular lo menos posible al dejar la cara lisa de tal forma que tenga un buen acabado. Por último, se tapa las probetas de tal manera que queden totalmente herméticas con la finalidad de que el concreto no pierda agua en las primeras horas de fraguado.

Figura N°. 36 y 37. Enrasado y tapado de probetas.





Fuente: Propia Fuente: Propia

 Después de 24 horas de su elaboración se retira a la probeta de los moldes y se los coloca en una poza de saturación completamente sumergida en agua hasta su posterior ensayo.

Figura N°. 38. Curado de Probetas.



Fuente: Propia

## 3.4.5.2. ENSAYO DE RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN:

Los ensayos de compresión de probetas cilíndricas de concreto 210 kg/cm2 se realizaron a las edades de 3, 7 y 28 días por medio de una máquina de compresión.

#### MATERIALES Y EQUIPOS

- Probetas cilíndricas de 4" x 8"
- Máquina de ensayos

#### **PROCEDIMIENTO**

- El ensayo de compresión se realiza pasado los días establecidos, se retira a las probetas de la poza de fraguado para posteriormente realizar el ensayo de compresión por medio de una máquina de compresión, por la ruptura de 3 probetas se obtiene una muestra según ACI 318.08.
- El ensayo de compresión de las muestras curadas debe hacerse inmediatamente después de que estas han sido removidas del lugar de curado
- Todos los especímenes de una determinada edad. Se deben romper dentro de las siguientes tolerancias:
- Colocación de la muestra: La muestra se coloca con el bloque de carga inferior sobre la plataforma de la máquina de ensayo, y directamente debajo del bloque superior. Se debe limpiar con un paño las superficies de los bloques superiores e inferiores y colocando la probeta sobre el bloque inferior.
- Para las maquinas hidráulicas la carga debe aplicarse comprendida en el rango de 0.14 a 0.34 Mpa/s (20 a 50 bl/ Pulg²-seg).
- Se aplica la Carga hasta que falle y se registra la carga máxima soportada por la probeta durante el ensayo.

Figura N°. 39 y 40. Ensayo de Compresión de Probetas.





Fuente: Propia Fuente: Propia

Figura N°. 41. Falla de Probeta cilíndrica.



Fuente: Propia

## 3.4.6. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN

Norma Utilizada ASTM C496 y NTP 339.084

## 3.4.6.1. ELABORACIÓN DE PROBETAS:

## **MATERIALES Y EQUIPOS**

- Balanza
- Moldes para probetas de 4" x 8"
- Concreto Premezclado en seco f´c=210kg/cm² "Concreto Rápido"
- Agua Potable

- Trompo mezclador de concreto
- Carretilla
- Varilla Punta de Bala
- Pala de mano

#### **PROCEDIMIENTO**

- El Mezclado de concreto se realiza según las especificaciones técnicas del fabricante, 5 litros de agua por bolsa de 40 kg, en tanda se utilizó 1.5 bolsas de cemento agregando 7.5 litros de agua mezclado en trompo.
- El Mezclado se realiza siguiendo los tiempos de 4 min de mezclado, una paraba por 1min y posteriormente por 4 min de mezclado más con la finalidad de que el mezclado sea homogéneo.
- La mezcla se coloca en una superficie libre de impurezas, por ejemplo, una carretilla.
- Luego de realizar el mezclado se procede a llenar los moldes en tres capas con ayuda de la pala de mano, durante el llenado la mezcla se coloca de manera tal que garantizara la correcta distribución y se redujera al mínimo la separación del material dentro del molde. Al concreto se lo compacta mediante apisonado y estos se llenan en tres capas apisonando de manera uniforme por capa dando 25 golpes con la varilla punta de bala.
- Todos los moldes se llenan por igual siguiendo el mismo procedimiento de apisonamiento con la varilla punta de bala, como siguiente paso se procede a retirar el sobrante del concreto alisando la superficie tratando de manipular lo menos posible al dejar la cara lisa de tal forma que tenga un buen acabado. Por último, se tapa las probetas de tal manera que queden totalmente herméticas con la finalidad de que el concreto no pierda agua en las primeras horas de fraguado.

 Después de 24 horas de su elaboración se retira a la probeta de los moldes y se los coloca en una poza de saturación completamente sumergida en agua hasta su posterior ensayo.

# 3.4.6.2. ENSAYO DE TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL:

Los ensayos de compresión diametral de probetas cilíndricas de concreto 210 kg/cm2 se realizaron a las edades de 3, 7 y 28 días por medio de una máquina de compresión.

Al realizar el ensayo en las probetas y aplicar las cargas se producen esfuerzos de tensión en el plano de carga y esfuerzos de compresión alrededor de la carga aplicada, pero el esfuerzo a tracción será el esfuerzo que hará fallar a la probeta, debido a que el área de carga a compresión es triaxial, mientras que el área a tracción es uniaxial, de aquí la importancia de las placas de metal que se utilizara para la probeta, con la finalidad de que la probeta no falle por aplastamiento.

Si bien existen diferentes maneras de medir la resistencia a la tracción del concreto, se optó por la resistencia a la tracción por compresión diametral debido a su procedimiento relativamente sencillo, rápido y considerando la aceptable uniformidad de sus resultados.

#### MATERIALES Y EQUIPOS

- Probetas cilíndricas de 4" x 8"
- Máquina de ensayos

## **PROCEDIMIENTO**

- Para el ensayo de tracción por compresión diametral se utilizan las mismas probetas hechas para el ensayo de compresión, pero se coloca la probeta de manera transversal y se utiliza placas metálicas centradas entre la probeta y la zona de contacto por donde se ejercerá la carga.
- Se cargan con una velocidad entre 5 a 10 ton/min, mucho más baja con respecto al ensayo de compresión, donde se tomará mucha importancia y cuidado a que el centrado sea perfecto.



Figura N°. 42. Colocación de probeta.

Fuente: Propia

Figura N°. 43. Ensayo de compresión diametral.



Fuente: Propia

## 3.4.7. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN POR FLEXIÓN:

#### Norma Utilizada NTP 339.078

### 3.4.7.1. ELABORACIÓN DE VIGAS:

#### MATERIALES Y EQUIPOS

- Balanza
- Moldes para vigas de 560 x 160 x 150mm
- Concreto Premezclado en seco f´c=210kg/cm² "Concreto Rápido"
- Agua Potable
- Trompo mezclador de concreto
- Carretilla
- Varilla Punta de Bala
- Pala de mano

#### **PROCEDIMIENTO**

- El Mezclado de concreto se realiza según las especificaciones técnicas del fabricante, 5 litros de agua por bolsa de 40 kg, en tanda se utilizó 2 bolsas de cemento agregando 10 litros de agua mezclado en trompo.
- El Mezclado se realiza siguiendo los tiempos de 4 min de mezclado, una paraba por 1min y posteriormente por 4 min de mezclado más con la finalidad de que el mezclado sea homogéneo.
- La mezcla se coloca en una superficie libre de impurezas, por ejemplo, una carretilla.
- Luego de realizar el mezclado se procede a llenar los moldes en 2 capas con ayuda de la pala de mano, durante el llenado la mezcla se coloca de manera tal que garantizara la correcta distribución y se redujera al mínimo la separación del material dentro del molde. Al concreto se lo compacta mediante apisonado y estos se llenan en dos capas

apisonando de manera uniforme por capa dando 60 golpes con la varilla punta de bala.

Figura N°. 44 y 45. Llenado y apisonamiento de concretos.





Fuente: Propia Fuente: Propia

 Todos los moldes se llenan por igual siguiendo el mismo procedimiento de apisonamiento con la varilla punta de bala, como siguiente paso se procede a retirar el sobrante del concreto alisando la superficie tratando de manipular lo menos posible al dejar la cara lisa de tal forma que tenga un buen acabado.

Figura N°. 46 y 47. Enrase de vigas.





Fuente: Propia Fuente: Propia

Posteriormente a todos los moldes se los cubre para evitar la evaporación de agua del concreto sin endurecer, los

testigos deben ser cubiertos inmediatamente después del acabado, con sus respectivas cubiertas.

 Después de 24 horas de su elaboración se retira a la probeta de los moldes y se los coloca en una poza de saturación completamente sumergida en agua hasta su posterior ensayo.

#### 3.4.7.2. ENSAYO DE TRACCIÓN POR FLEXIÓN:

#### Norma Utilizada NTP 339.079

Los ensayos de flexión de un concreto 210 kg/cm2 en vigas se realizaron a las edades de 14 y 28 días por medio de una máquina de compresión adaptándose con un molde que puede simular los puntos de apoyo y una cuña en el centro.

Al realizar el ensayo en las probetas prismáticas y aplicar las cargas puntuales perpendiculares al eje horizontal de la viga se producen esfuerzos de tensión y compresión a lo largo del material.

#### MATERIALES Y EQUIPOS

- Moldes para vigas de 560 x 160 x 150mm
- Máquina de ensayos a compresión
- Adaptador de apoyos
- Cuña metálica
- Vernier
- Wincha

#### **PROCEDIMIENTO**

 Antes de colocar las vigas a la máquina de ensayos se procede a medir la mitad a la largo del eje horizontal, para tener como referencia en donde se ubicara la carga en el punto central.

Figura N°. 48 y 49. Medidas de vigas antes de ser sometidas a flexión.





Fuente: Propia Fuente: Propia

- Se colocan los adaptadores de apoyo en la máquina de ensayos para compresión.
- Después se coloca la viga dentro de la maquina haciendo que la cara más lisa sea donde se someterá la carga.



Figura N°. 50. Colocación de vigas

Fuente: Propia

 Luego de someter la viga a flexión se procede a tomar las medidas a través de una de las caras de ruptura.

Figura N°. 51 y 52. Medidas de sección después de rotura.





Fuente: Propia Fuente: Propia

- El ancho y la altura se miden de acuerdo en cómo fue orientada al momento de ensayarse
- Se deben tomar 3 medidas por cada dimensión (ancho y altura) dos en los bordes superiores y una en el centro, con una precisión de 1 mm.
- Posteriormente se obtiene un promedio para hallar el módulo de ruptura

## **CAPÍTULO IV: RESULTADOS**

# 5.1. RESULTADOS DE LAS CARACTERÍSTICAS DEL CONCRETO EN ESTADO FRESCO

#### 5.1.1. CONSISTENCIA

Se obtuvieron los siguientes resultados de las diferentes muestras realizadas mediante el ensayo de asentamiento (slump) utilizando el cono de Abrams.

Tabla N°. 14 Consistencia en Muestra I para ensayos de compresión

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA	N° I				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
7.5	7 3/4"	2"- 4"			

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 15 Consistencia en Muestra II para ensayos de compresión

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN						
PRODUCTO Concreto Rápido						
MUESTRA	N° II					
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143				
Litros	Pulgadas Pulgadas					
7.5 Pulgadas Pulgadas 7.5 8 1/4" 2"- 4"						

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 16 Consistencia en Muestra III para ensayos de compresión

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA	N° III				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
7.5 L	7 1/4"	2"- 4"			

Tabla N°. 17 Consistencia en Muestra IV para ensayos de compresión

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA N° IV					
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
7.5 L	6 1/4"	2"- 4"			

Tabla N°. 18 Consistencia en Muestra I para ensayos de tracción

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA	N° I				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
7.5 L	6"	2"- 4"			

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 19 Consistencia en Muestra II para ensayos de tracción

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL						
PRODUCTO Concreto Rápido						
MUESTRA	N° II					
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	5 SLUMP TOLERAN ASTM C1					
' '						
Litros	Pulgadas	Pulgadas				

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 20 Consistencia en Muestra III para ensayos de tracción

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA	N° III				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
7.5 L	5 1/4"	2"- 4"			

Tabla N°. 21 Consistencia en Muestra I para ensayos de flexión

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA	N° I				
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
10 L	8 1/4"	2"- 4"			

Tabla N°. 22 Consistencia en Muestra II para ensayos de flexión

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA	N° II				
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
10 L	8"	2"- 4"			

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 23 Consistencia en Muestra III para ensayos de flexión

CONSISTENCIA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN					
PRODUCTO Concreto Rápido					
MUESTRA	N° III				
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	SLUMP	TOLERANCIA ASTM C143			
Litros	Pulgadas Pulgadas				
10 L	8 3/4"	2"- 4"			

Tabla N°. 24 Cuadro Resumen asentamiento en muestras para ensayos

CONSISTENCIA EN MUESTRAS PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN						
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA MUEST			
Concreto Premezciado en seco	N° I	N° II	N° III	N° IV		
f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"	SLUMP	SLUMP	SLUMP	SLUMP		
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLOWIF	SLOWIF	SLOWIF	SLOWIF		
Litros	Pulgadas	Pulgadas	Pulgadas	Pulgadas		
7.5 L	7 3/4"	8 1/4"	7 1/4"	6 1/4"		
CONSISTENCIA EN MUESTRAS	PARA ENSA DIAMETR		CIÓN POR CO	OMPRESIÓN		
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUE	STRA		
Concreto Premezclado en seco	N° I	N° II	N° III			
f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"	SLUMP	SLUMP	SLUMP			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	SLUWP	SLUWP	SLC	JIVIP		
Litros	Pulgadas	Pulgadas	Pulg	adas		
7.5 L	6"	7 1/2"	5 1	/4"		
CONSISTENCIA EN I	MUESTRAS PA	ARA ENSAYO	S DE FLEXIÓN	ı		
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUE	STRA		
O-manufa Barrara la la comanda la	N° I	N° II	N°	III		
Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"	SLUMP	SLUMP	911	JMP		
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	OLO!!!!	OLO!!!!	JLC.	, ivii		
Litros	Pulgadas	Pulgadas	Pulg	adas		
10 L	8 1/4"	8"	8 3	3/4"		

## 5.1.2. TEMPERATURA

Se obtuvieron los siguientes resultados de cada muestra tomados del termómetro digital.

Tabla N°. 25 Temperatura en Muestra I para ensayos de Compresión

TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN										
PRODUCTO	Concrete	o Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114					14		
MUESTRA	N	° I	- TOLERANCIA SEGUN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.11				14			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	TEMPER	RATURA	Clima Temp. Minim Temp. Maxim.		Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800	
KG.)					Jiiiia	°C	13	10	7	5
Litros	Grados Ce	entígrados			32 °C					
7.5 L	Ambiente	Muestra	Clima	Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se p			uede encor	ntrar		
7.5 L	18-22 C°	20.5 C°	Cálido			dificult	ades			

Tabla N°. 26 Temperatura en Muestra II para ensayos de Compresión

	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN									
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114							
MUESTRA	N°	II	TOLERANCIA SEGUN ASTIM C 94/C94M T NTP 339.114						+	
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	TEMPER	ATURA		Temp. Minim.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800	
KG.)			Clima		Cilila	°C	13	10	7	5
Litros	Grad Centíg		Frio Temp. Maxim. 32 °C							
7.5 L	Ambiente	Muestra	Clima	Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se puede encontrar dificultades						
7.3 L	18-22 C°	21 C°	Cálido							

Tabla N°. 27 Temperatura en Muestra III para ensayos de Compresión

	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN								
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						
MUESTRA	N°	III	TOLERANCIA SEGUN ASTM C 94/C94M T NTP 339.114						+
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	TEMPER	ATURA	011	Temp.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800
KG.)			Clima         Minim.         °C         13         10         7					5	
Litros	Grad Centíg		Frio	Temp. Maxim.			32 °C		
7.5 L	Ambiente	Muestra	estra Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se pue						ntrar
7.3 L	18-22 C°	21.5 C°							

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 28 Temperatura en Muestra IV para ensayos de Compresión

	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN								
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						
MUESTRA	N°	IV	TOLERANCIA SEGUN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						•
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	TEMPER	ATURA	o:	Temp.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800
KG.)			Clima	Minim.	°C	13	10	7	5
Litros	Grad Centíg		Frio Temp. Maxim. 32 °C						
7.5 L	Ambiente	Muestra						uede encor	ntrar
7.5 L	18-22 C°	22 C°							

Tabla N°. 29 Temperatura en Muestra I para ensayos de Tracción por compresión diametral

TEMPERATUR	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESION DIAMETRAL								
PRODUCTO	Concreto	Rapido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						
MUESTRA	N°		I OLEKANCIA SEGUN ASIM C 94/C94M Y NIP 339.114						+
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	TEMPER	ATURA		Temp.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800
KG.)			Clima         Minim.         °C         13         10         7					5	
Litros	Grad Centigr		Frio	Temp. Maxim.			32 °C		
7.5 L	Ambiente	Muestra	ra Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se puede enc						ntrar
7.5 L	18-22 C°	19.5 C°							

Tabla N°. 30 Temperatura en Muestra II para ensayos de Tracción por compresión diametral

TEMPERATUR	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESION DIAMETRAL								
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						4
MUESTRA	N°	II							+
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	TEMPER	ATURA		Temp.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800
KG.)			Clima	Minim.	°C	13	10	7	5
Litros	Grad Centíg		Frio Temp. Maxim. 32 °C						
7.5 L	Ambiente	Muestra	Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se puede er					uede encor	ntrar
7.5 L	18-22 C°	20.5 C°	Cálido	dificultades					

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 31 Temperatura en Muestra III para ensayos de Tracción por compresión diametral

TEMPERATURA	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESION DIAMETRAL								
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						
MUESTRA	N°	III	TOLERANCIA SEGUN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						4
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	TEMPER	ATURA	01:	Temp.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800
KG.)			Clima         Minim.         °C         13         10         7						5
Litros	Grad Centíg		Frio Temp. Maxim. 32 °C						
7.5 L	Ambiente	Muestra	ra Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se puede encontrar						ntrar
7.5 L	18-22 C°	20.5 C°	Cálido dificultades						

Tabla N°. 32 Temperatura en Muestra I para ensayos de Flexión

	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN								
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						
MUESTRA	N°		IULERANCIA SEGUN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						•
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80	TEMPER	ATURA	Clima	Temp. Minim.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800
KG.)			Clima	IVIII III II.	°C	13	10	7	5
Litros	Grad Centíg		Frio Temp. Maxim. 32 °C						
10 L	Ambiente	Muestra	ra Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se puede er						ntrar
10 L	18-22 C°	23.5 C°							

Tabla N°. 33 Temperatura en Muestra II para ensayos de Flexión

	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN								
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114						
MUESTRA	N°	II	TOLERANCIA SEGUN ASTM C 94/C94M T NTP 339.114						+
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80	TEMPER	ATURA		Temp.	Sección mm	<300	300-900	900-1800	>1800
KG.)			Clima         Minim.         °C         13         10         7						5
Litros	Grad Centíg		Frio Temp. Maxim. 32 °C						
10 L	Ambiente	Muestra	stra Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se puede er						ntrar
10 L	18-22 C°	21.5 C°							

Tabla N°. 34 Temperatura en Muestra III para ensayos de Flexión

	TEMPERATURA EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN									
PRODUCTO	Concreto	Rápido	TOLERANCIA SEGÚN ASTM C 94/C94M Y NTP 339.114							
MUESTRA	N°	III	1 OLEKANCIA SEGUN ASTM C 94/C94W Y NTP 339.114						+	
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80	TEMPER	ATURA	Temp. Sección mm <300 300-900					900-1800	>1800	
KG.)			Ja	Minim.	°C	13	10	7	5	
Litros	Grad Centíg		Frio Temp. Maxim. 32 °C							
10 L	Ambiente	Muestra	Clima	Clima T= Más baja Posible. Si T= 32°C se puede encont					ntrar	
IU L	18-22 C°	23.5 C°	Cálido							

Tabla N°. 35 Cuadro Resumen de Temperatura en Muestras para ensayos

TEMPE	TEMPERATURA EN MUESTRAS PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN									
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA						
Concreto Premezciado en	N° I	N° II	N° III	N° IV						
seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"  AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	TEMPERATURA	TEMPERATURA	TEMPERATURA	TEMPERATURA						
Litros	Grados Centígrados	Grados Centígrados	Grados Centígrados	Grados Centígrados						
7.5 L	20.5 C°	21 C°	21.5 C°	22 C°						
TEMPERATURA EN MUESTRAS PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL										
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA							
Concreto Premezclado en	N° I	N° II	N°	III						
seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"	TEMPERATURA	TEMPERATURA	TEMPER	ATUDA						
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	TEMPERATURA	TEMPERATURA	I EWIFER	ATUKA						
Litros	Grados Centígrados	Grados Centígrados	Grados Ce	entígrados						
7.5 L	19.5 C°	20.5 C°	20.5	i C°						
TEMF	PERATURA EN MUE	STRAS PARA ENSA	YOS DE FLEXIÓN							
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUES	STRA						
Concreto Premezciado en	N° I	N° II	N°	III						
seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rapido"  AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	TEMPERATURA	TEMPERATURA	TEMPER	RATURA						
Litros	Grados Centígrados	Grados Centígrados	Grados Ce	entígrados						
10 L	23.5 C°	21.5 C°	23.5	i C°						

## 5.1.3. DENSIDAD (PESO UNITARIO) Y RENDIMIENTO

Se obtuvieron los siguientes resultados.

## 5.1.3.1. PESO UNITARIO

Para calcular el peso unitario se utilizó la siguiente formula:

$$PUCF (kg/m^3) = \frac{Peso\ Total\ (kg) - Peso\ recipiente\ (kg)}{Volumen\ del\ recipiente\ m^3}$$

Obteniendo los siguientes resultados por muestras para los distintos ensayos.

Tabla N°. 36 Peso unitario en Muestra I para ensayos de Compresión

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN							
PRODUCTO	Concreto Rápido						
MUESTRA		N° I					
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	Peso Unitario		TOLERANCIA (ASTM C138)				
Litros	Peso total (Kg)	19.735					
Lillos	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)				
7.5 L	Volumen del recipiente (m³) 0.00702		2000 0400				
1	Peso unitario (Kg/m³)	2325	2200-2400				

Tabla N°. 37 Peso unitario en Muestra II para ensayos de Compresión

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN								
PRODUCTO	Concreto Rápido							
MUESTRA		N° II						
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	Peso Unitario		TOLERANCIA (ASTM C138)					
Litros	Peso total (Kg)	19.635						
Lillos	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)					
7.5 L	Volumen del recipiente (m³) 0.0070.		2200 2400					
	Peso unitario (Kg/m³)	2310	2200-2400					

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 38 Peso unitario en Muestra III para ensayos de Compresión

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN					
PRODUCTO	Concreto Rápido				
MUESTRA		N° III			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)			
Litros	Peso total (Kg)	19.67			
Lillos	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)		
7.5 L	Volumen del recipiente (m³)	0.00702	2200 2400		
	Peso unitario (Kg/m³)	2315	2200-2400		

Tabla N°. 39 Peso unitario en Muestra IV para ensayos de Compresión

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN				
PRODUCTO	Concreto Rápido			
MUESTRA		N° IV		
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)		
Litros	Peso total (Kg)	19.62		
Lillos	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)	
7.5 L	Volumen del recipiente (m³) 0.00702		0000 0400	
	Peso unitario (Kg/m³)	2308	2200-2400	

Tabla N°. 40 Peso unitario en Muestra I para ensayos de Tracción por Compresión diametral

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESION DIAMETRAL					
PRODUCTO	C	oncreto Rá	ápido		
MUESTRA		N° I			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)			
Litros	Peso total (Kg)	19.712			
Lillos	Peso recipiente (Kg) 3.42		PESO UNITARIO (Kg/m³)		
7.5 L	Volumen del recipiente (m³)	0.00702	0000 0400		
	Peso unitario (Kg/m³) 2321		2200-2400		

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 41 Peso unitario en Muestra II para ensayos de Tracción por Compresión diametral

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESION DIAMETRAL					
PRODUCTO	C	oncreto Ra	ápido		
MUESTRA		N° II			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)			
Litros	Peso total (Kg)	19.666			
Lillos	Peso recipiente (Kg) 3.42		PESO UNITARIO (Kg/m³)		
7.5 L	Volumen del recipiente (m³) 0.00702		2200-2400		
	Peso unitario (Kg/m³)	Peso unitario (Kg/m³) 2315			

Tabla N°. 42 Peso unitario en Muestra III para ensayos de Tracción por Compresión Diametral

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN POR COMPRESION DIAMETRAL					
PRODUCTO	C	oncreto Ra	ápido		
MUESTRA		N° III			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)			
Litros	Peso total (Kg)	19.529			
Littos	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)		
7.5 L	Volumen del recipiente (m³) 0.00702		2200 2400		
	Peso unitario (Kg/m³)	2295	2200-2400		

Tabla N°. 43 Peso unitario en Muestra I para ensayos de Flexión

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN				
PRODUCTO	Concreto Rápido			
MUESTRA		N° I		
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)		
Litros	Peso total (Kg)	19.484		
LILIUS	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)	
10 L	Volumen del recipiente	0.00702		
10 L	(m <sup>3</sup> )	0.00702	2200-2400	
	Peso unitario (Kg/m³) 2289		2200-2400	

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 44 Peso unitario en Muestra II para ensayos de Flexión

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN				
PRODUCTO	Concreto Rápido			
MUESTRA		N° II		
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)		
Litros	Peso total (Kg)	19.337		
LIIIOS	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)	
10 L	Volumen del recipiente	0.00702		
	(m <sup>3</sup> )		2200-2400	
	Peso unitario (Kg/m³)	2268	2200 2400	

Tabla N°. 45 Peso unitario en Muestra III para ensayos de Flexión

PESO UNITARIO EN MUESTRA PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN					
PRODUCTO	Concreto Rápido				
MUESTRA		N° III			
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	Peso Unitario	TOLERANCIA (ASTM C138)			
Litros	Peso total (Kg)	19.468			
LIIIOS	Peso recipiente (Kg)	3.42	PESO UNITARIO (Kg/m³)		
10 L	Volumen del recipiente (m³) 0.00702		0000 0400		
	Peso unitario (Kg/m³)	2287	2200-2400		

Tabla N°. 46 Cuadro resumen de Peso unitario en Muestras para ensayos

PESO UNITA	ARIO EN MUESTRA	AS PARA ENSAYOS	S DE COMPRESIÓN	I	
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA MUESTR		
Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto	N° I	N° II	N° III N° IV		
Rápido"	PESO	PESO	PESO	PESO	
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	UNITARIO	UNITARIO	UNITARIO	UNITARIO	
Litros	(Kg/m³)	(Kg/m <sup>3</sup> )	(Kg/m <sup>3</sup> )	(Kg/m <sup>3</sup> )	
7.5 L	2325	2310	2315	2308	
PESO UNITARIO EN MUES		<u> </u>			
PRODUCTO Concreto Premezciado en seco	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA		
f´c=210 kg/cm² "Concreto	N° I	N° II	N° III PESO UNITARIO		
Rápido"	PESO	PESO			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	UNITARIO	UNITARIO			
Litros	(Kg/m³)	(Kg/m <sup>3</sup> )	(Kg.	/m³)	
7.5 L	2321	2315	22	95	
PESO UN	IITARIO EN MUEST	TRAS PARA ENSAY	OS DE FLEXIÓN		
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUES	STRA	
Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto	N° I	N° II	N°	III	
Rápido"	PESO	PESO	PESO UNITARIO		
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	UNITARIO	UNITARIO			
Litros	(Kg/m³)	(Kg/m³)	(Kg/m³)		
7.5 L	2289	2268	2287		

## 5.1.3.2. RENDIMIENTO

Para calcular el peso unitario se utilizó la siguiente formula:

$$Rendimiento = \frac{Peso\ total\ de\ la\ tanda\ (kg)}{Peso\ unitario\ promedio\ (\frac{kg}{m^3})}$$

Obteniendo los siguientes resultados por muestras para los distintos ensayos.

Tabla N°. 47 Rendimiento en muestras para ensayos de Compresión

RENDIMIE	NTO POR	R M <sup>3</sup> EN MUESTRAS PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN			
PRODUCT	0	Cond	creto Ráp	ido	
MUESTRA	4	N'	° I, II, III, I\	V	
BOLSAS DE (40 km³	(G.) POR	Rendimiento	TOLERANCIA (ASTM C138)		
BOLSAS	53.3	Peso total Tanda(Kg) por m <sup>3</sup> 2398.5		RENDIMIENTO	
AGUA POR BOLS KG.)	SA DE (40	Peso unitario Prom.(Kg/m³) 2315		VENDIMIENIO	
Litros	5 L	Rendimiento	1.04	0.98 - 1.02	

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 48 Rendimiento en muestras para ensayos de Tracción

RENDIMIENTO POR M³ EN MUESTRAS PARA ENSAYOS DE TRACCIÓN				
PRODUCT	0	Con	creto Ráp	oido
MUESTRA		N	<b>I° I. II Y II</b> I	
BOLSAS DE (40 k m³	(G.) POR	Rendimiento TOLERANCIA (AS C138)		TOLERANCIA (ASTM C138)
BOLSAS	53.3	Peso total Tanda(Kg) por m³ 2398.5		RENDIMIENTO
AGUA POR BOLS KG.)	SA DE (40	Peso unitario Prom. (Kg/m³) 2310		RENDIMIENTO
Litros	5 L	Rendimiento	1.04	0.98 - 1.02

Tabla N°. 49 Rendimiento en muestras para ensayos de Flexión

RENDIMIENTO POR M³ EN MUESTRAS PARA ENSAYOS DE FLEXIÓN				
PRODUCT	0	Concreto Rápido		
MUESTRA		•	N° I. II Y III	
BOLSAS DE (40 K	(G.) POR			TOLERANCIA (ASTM C138)
BOLSAS	53.3	Peso total Tanda(Kg) por m <sup>3</sup> 2398.5		RENDIMIENTO
AGUA POR BOLS KG.)	SA DE (40	Peso unitario Prom. (Kg/m³)		RENDIMIENTO
Litros	5 L	Rendimiento	1.05	0.98 - 1.02

## 5.1.4. CONTENIDO DE AIRE

Para determinar el contenido de aire se utilizó la olla de Washington obteniendo los siguientes resultados.

Tabla N°. 50 Contenido de aire en muestra I para ensayo de compresión

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE COMPRESIÓN			
PRODUCTO	Concreto Rápido		
MUESTRA	N° I		
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	CONTENIDO DE AIRE	TOLERANCIA ASTM C138	
Litros	Porcentaje	Porcentaje	
7.5 L	0.7%	1%-3%	

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 51 Contenido de aire en muestra II para ensayo de compresión

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE COMPRESIÓN			
PRODUCTO	Concreto Rápido		
MUESTRA	N° II		
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	CONTENIDO DE AIRE	TOLERANCIA ASTM C138	
Litros	Porcentaje	Porcentaje	
7.5 L	0.5%	1%-3%	

Tabla N°. 52 Contenido de aire en muestra III para ensayo de compresión

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRAS PARA ENSAYO DE COMPRESIÓN				
PRODUCTO Concreto Rápido				
MUESTRA N° III				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	CONTENIDO TOLERANCI DE AIRE ASTM C138			
Litros	Porcentaje Porcentaje			
7.5 L	1%	1%-3%		

Tabla N°. 53 Contenido de aire en muestra IV para ensayo de compresión

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE COMPRESIÓN				
PRODUCTO Concreto Rápido				
MUESTRA	N° IV			
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	CONTENIDO TOLERANCI. DE AIRE ASTM C138			
Litros	Porcentaje Porcentaje			
7.5 L	1.4%	1%-3%		

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 54 Contenido de aire en muestra I para ensayo de Tracción por compresión diametral

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE TRACCIÓN POR COMRESIÓN DIAMETRAL				
PRODUCTO Concreto Rápido				
MUESTRA N° I				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	CONTENIDO TOLERANCIA DE AIRE ASTM C138			
Litros	Porcentaje Porcentaje			
7.5 L	1.6%	1%-3%		

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 55 Contenido de aire en muestra II para ensayo de Tracción por compresión diametral

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE TRACCIÓN POR COMRESIÓN DIAMETRAL				
PRODUCTO	PRODUCTO Concreto Rápido			
MUESTRA N° II				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	CONTENIDO TOLERANCIA DE AIRE ASTM C138			
Litros	Porcentaje Porcentaje			
7.5 L	0.8%	1%-3%		

Tabla N°. 56 Contenido de aire en muestra III para ensayo de Tracción por compresión diametral

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE TRACCIÓN POR COMRESIÓN DIAMETRAL				
PRODUCTO Concreto Rápido				
MUESTRA N° III				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	CONTENIDO TOLERANCIA DE AIRE ASTM C138			
Litros	Porcentaje Porcentaje			
7.5 L	1.5%	1%-3%		

Tabla N°. 57 Contenido de aire en muestra I para ensayo de Flexión

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE FLEXIÓN				
PRODUCTO Concreto Rápido				
MUESTRA	N° I			
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	CONTENIDO TOLERANC DE AIRE ASTM C13			
Litros	Porcentaje Porcentaje			
10 L	1%	1%-3%		

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 58 Contenido de aire en muestra II para ensayo de Flexión

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE FLEXIÓN			
PRODUCTO Concreto Rápido			
MUESTRA	N° II		
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	CONTENIDO TOLERANCI DE AIRE ASTM C138		
Litros	Porcentaje Porcentaje		
10 L	1.6%	1%-3%	

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 59 Contenido de aire en muestra III para ensayo de Flexión

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRA PARA ENSAYO DE FLEXIÓN				
PRODUCTO Concreto Rápido				
MUESTRA	N° III			
AGUA POR TANDA DE 2 BOLSAS (80 KG.)	CONTENIDO TOLERANC DE AIRE ASTM C13			
Litros	Porcentaje Porcentaje			
10 L	0.8%	1%-3%		

Tabla N°. 60 Cuadro resumen de Contenido de aire en Muestras para ensayos

CONTENIDO DE AIRE EN MUESTRAS PARA ENSAYOS DE COMPRESIÓN				
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA
Concreto	N° I	N° II	N° III	N° IV
Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"	CONTENIDO DE AIRE	CONTENIDO DE AIRE	CONTENIDO DE AIRE	CONTENIDO DE AIRE
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	AIRE	AIRE	AIRE	AINL
Litros	Porcentaje	Porcentaje	Porcentaje	Porcentaje
7.5 L	0.7%	0.5%	1%	1.4%
CONTENIDO	DE AIRE EN MUESTR		DE TRACCIÓN POR (	COMPRESIÓN
		DIAMETRAL		
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUES	TRA
Concreto	N° I	N° II	N°	<b>III</b>
Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"	CONTENIDO DE	CONTENIDO DE	E CONTENIDO DE AIRE	
AGUA POR TANDA DE 1.5	AIRE	AIRE	OOMIZME	, J
BOLSAS (60 KG.)				
BOLSAS (60 KG.) Litros	Porcentaje	Porcentaje	Porcei	ntaje
	Porcentaje 1.6%	Porcentaje 0.8%	Porcel	
Litros 7.5 L		0.8%	1.5	%
Litros 7.5 L	1.6%	0.8%	1.5	% ÓN
Litros 7.5 L  CO  PRODUCTO  Concreto	1.6%  ONTENIDO DE AIRE E	0.8% EN MUESTRAS PARA	1.5' ENSAYOS DE FLEXIO	% ÓN TRA
Litros 7.5 L  CO  PRODUCTO  Concreto  Premezclado en	1.6% ONTENIDO DE AIRE E MUESTRA	0.8% N MUESTRAS PARA MUESTRA	1.5' ENSAYOS DE FLEXIO MUES	% ÓN TRA
Litros 7.5 L  Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido"	1.6%  ONTENIDO DE AIRE E  MUESTRA  N° I  CONTENIDO DE	0.8% IN MUESTRAS PARA MUESTRA N° II  CONTENIDO DE	1.5' ENSAYOS DE FLEXIO MUES	% ÓN TRA III
Litros 7.5 L  Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto	1.6%  ONTENIDO DE AIRE E  MUESTRA  N° I	0.8% IN MUESTRAS PARA MUESTRA N° II	1.5' ENSAYOS DE FLEXIO MUES N°	% ÓN TRA III
Litros 7.5 L  PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm² "Concreto Rápido" AGUA POR TANDA DE 1.5	1.6%  ONTENIDO DE AIRE E  MUESTRA  N° I  CONTENIDO DE	0.8% IN MUESTRAS PARA MUESTRA N° II  CONTENIDO DE	1.5' ENSAYOS DE FLEXIO MUES N°	% TRA III D DE AIRE

## 5.2. RESULTADOS DE LAS CARÁCTERÍSTICAS MECÁNICAS DEL CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F'C=210Kg/cm<sup>2</sup> "CONCRETO RÁPIDO" EN ESTADO ENDURECIDO

### 5.2.1. RESISTENCIA A LA COMPRESIÓN

Los ensayos de resistencia a la compresión fueron realizados a las edades de 3, 7 y 28 días, después de eso pudimos obtener los siguientes resultados mostrados en las siguientes tablas y gráficos:

### A. MUESTRA I

Tabla N°. 61 Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra I

PRODUCTO	CON	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)	3				
MUESTRA	I				
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3				
D(cm)	10.10 10.10 10.1				
A(cm²)	80.12 80.12 80.1				
F (kg)	8210 8735 9223				
F'c (kg/cm²)	102.47	109.02	115.11		
N° de testigos		3			
σ		6.32			
Cv %	5.81				
Máximo Cv % (ASTM C39)	10.6				
f'c promedio (kg/cm²)		108.9			

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 62 Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra I

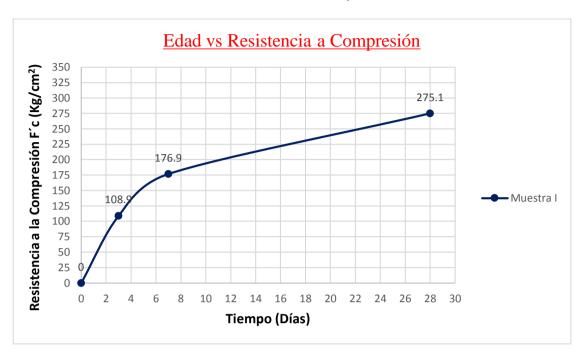
PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)	7			
MUESTRA	I			
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3			
D(cm)	10.10 10.10 10.10			
A(cm²)	80.12 80.12 80.1			
F (kg)	14236 14155 14117			
F'c (kg/cm²)	177.68	176.67	176.20	
N° de testigos		3		
σ		0.76		
Cv %	0.43			
Máximo Cv % (ASTM C39)	10.6			
f'c promedio (kg/cm²)		176.9		

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 63 Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra I

PRODUCTO		CONCRETO RÁPIDO				
EDAD (Días)	28					
MUESTRA				l		
ENSAYO	Prob. 1	Prob. 2	Prob. 3	Prob. 4	Prob. 5	Prob. 6
D(cm)	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10
A(cm²)	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12
F (kg)	22720	22060	21893	21776	22218	21589
F'c (kg/cm²)	283.57 275.34 273.25 271.79 277.31 269.46					
N° de testigos			(	6		
σ			7.	84		
Cv %	2.85					
Máximo Cv % (ASTM C39)	10.6					
f'c promedio (kg/cm²)			27	5.1		

Grafica N°. 02 Edad vs Resistencia a la compresión en muestra I



Fuente: Elaboración Propia

### **B. MUESTRA II**

Tabla N°. 64 Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra II

PRODUCTO	CON	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)		3			
MUESTRA	II				
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3				
D(cm)	10.10 10.10 10.				
A(cm²)	80.12	80.12	80.12		
F (kg)	7154 7374 8007				
F'c (kg/cm²)	89.29 92.04 99.94				
N° de testigos		3			
σ		5.53			
Cv %	5.90				
Máximo Cv % (ASTM C39)	10.6				
f'c promedio (kg/cm²)		93.8			

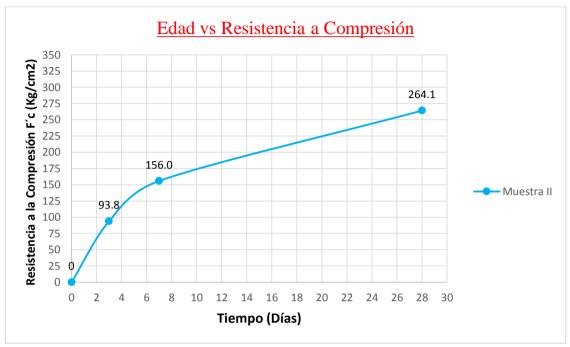
Tabla N°. 65 Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra II

PRODUCTO	CON	CRETO RÁ	PIDO	
EDAD (Días)		7		
MUESTRA	ll .			
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob.			
D(cm)	10.10	10.10	10.10	
A(cm²)	80.12	80.12	80.12	
F (kg)	14236	14155	14117	
F'c (kg/cm²)	177.68	176.67	176.20	
N° de testigos		3		
σ		0.76		
Cv %	0.43			
Máximo Cv % (ASTM C39)	10.6			
f'c promedio (kg/cm²)		176.9		

Tabla N°. 66 Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra II

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO					
EDAD (Días)	28					
MUESTRA	II					
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3 Prob. 4 Prob. 5 Prob					Prob. 6
D(cm)	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10
A(cm²)	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12
F (kg)	22720	22060	21893	21776	22218	21589
F'c (kg/cm²)	283.57 275.34 273.25 271.79 277.31 269.4					
N° de testigos			(	6		
σ	7.84					
Cv %	2.85					
Máximo Cv % (ASTM C39)		·	10	).6		
f'c promedio (kg/cm²)	·		27	5.1		

Grafica N°. 03 Edad vs Resistencia a la compresión en muestra II



### C. MUESTRA III

Tabla N°. 67 Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra III

PRODUCTO	CON	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)		3			
MUESTRA	III				
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3				
D(cm)	10.10	10.10	10.10		
A(cm²)	80.12	80.12	80.12		
F (kg)	7291	7070	6934		
F'c (kg/cm²)	91.00	88.24	86.55		
N° de testigos		3			
σ		2.25			
Cv %	2.54				
Maximo Cv % (ASTM C39)	10.6				
f'c promedio (kg/cm²)		88.6			

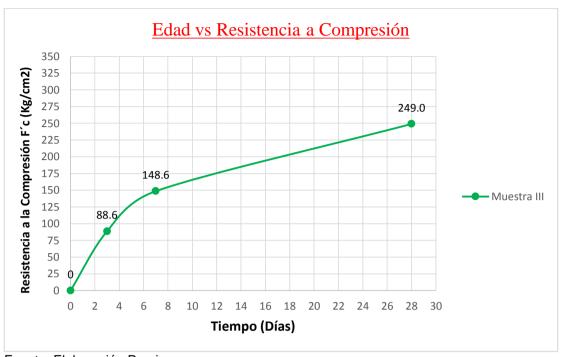
Tabla N°. 68 Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra III

PRODUCTO	CON	CRETO RÁ	PIDO	
EDAD (Días)	7			
MUESTRA	III			
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob.			
D(cm)	10.10	10.10	10.10	
A(cm²)	80.12	80.12	80.12	
F (kg)	11705	12192	11817	
F'c (kg/cm²)	146.09	152.17	147.49	
N° de testigos		3		
σ		3.18		
Cv %	2.14			
Máximo Cv % (ASTM C39)	10.6			
f'c promedio (kg/cm²)		148.6		

Tabla N°. 69 Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra III

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO					
EDAD (Días)	28					
MUESTRA	III					
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3 Prob. 4 Prob. 5 Prob. 6					Prob. 6
D(cm)	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10
A(cm²)	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12
F (kg)	19513	19125	20112	19391	20109	21459
F'c (kg/cm²)	243.55   238.70   251.02   242.02   250.99   267.84					
N° de testigos			(	6		
σ	16.55					
Cv %	6.64					
Maximo Cv % (ASTM C39)	10.6					
f'c promedio (kg/cm²)			24	9.0		

Grafica N°. 04 Edad vs Resistencia a la compresión en muestra III



### D. MUESTRA IV

Tabla N°. 70 Resistencia a la Compresión a 3 días en muestra IV

PRODUCTO	CON	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)		3			
MUESTRA	IV				
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3				
D(cm)	10.10	10.10	10.10		
A(cm²)	80.12	80.12	80.12		
F (kg)	9847	10196	10325		
F'c (kg/cm²)	122.90	127.26	128.87		
N° de testigos		3			
σ		3.09			
Cv %	2.44				
Maximo Cv % (ASTM C39)	10.6				
f'c promedio (kg/cm²)		126.3			

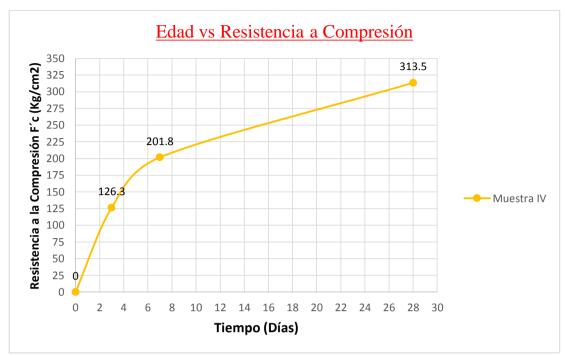
Tabla N°. 71 Resistencia a la Compresión a 7 días en muestra IV

PRODUCTO	CON	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)	7				
MUESTRA	IV				
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob.				
D(cm)	10.10	10.10	10.10		
A(cm²)	80.12	80.12	80.12		
F (kg)	16120	15533	16854		
F'c (kg/cm²)	201.20 193.87 210.36				
N° de testigos		3			
σ		8.26			
Cv %	4.09				
Máximo Cv % (ASTM C39)	10.6				
f'c promedio (kg/cm²)		201.8			

Tabla N°. 72 Resistencia a la Compresión a 28 días en muestra IV

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO					
EDAD (Días)	28					
MUESTRA	IV					
ENSAYO	Prob. 1         Prob. 2         Prob. 3         Prob. 4         Prob. 5         Prob. 6					Prob. 6
D(cm)	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10	10.10
A(cm²)	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12	80.12
F (kg)	25029	23349	24746	26077	25300	26205
F'c (kg/cm²)	312.39 291.43 308.86 325.47 315.78 327.07					
N° de testigos			6	3		
σ		20.52				
Cv %	6.55					
Maximo Cv % (ASTM C39)	10.6					
f'c promedio (kg/cm²)			31	3.5		

Grafica N°. 05 Edad vs Resistencia a la compresión en muestra IV



Grafica N°. 06 Edad vs Resistencia a la compresión en muestra I, II, III y IV

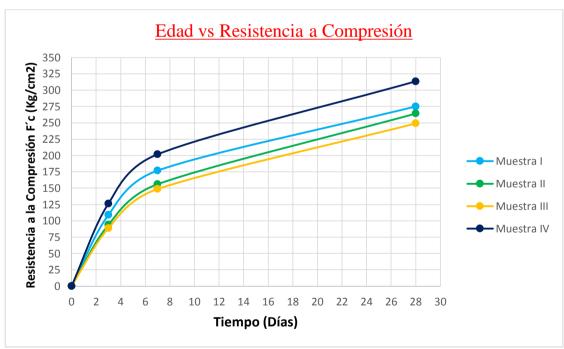


Tabla N°. 73 Cuadro Resumen de Resistencia a la compresión en muestra I, II, III y IV

ENSAYO DE RESITENCIA A LA COMPRESIÓN					
EDAD		3 D	DIAS		
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA	
Concreto	N° I	N° II	N° III	N° IV	
Premezclado en					
seco f´c=210 kg/cm²					
"Concreto	RESISTENCIA	RESISTENCIA	RESISTENCIA	RESISTENCIA	
AGUA POR TANDA	COMPRESIÓN	COMPRESIÓN	COMPRESIÓN	COMPRESIÓN	
DE 1.5 BOLSAS (60					
KG.)					
Litros	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	
7.5 L	108.90	93.80	88.60	126.30	
EDAD	7 DIAS MUESTRA MUESTRA MUESTRA MUESTRA				
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA		
Concreto	N° I	N° II	N° III	N° IV	
Premezclado en					
seco f'c=210					
kg/cm2 "Concreto	RESISTENCIA	RESISTENCIA	RESISTENCIA	RESISTENCIA	
Rapido"	COMPRESIÓN	COMPRESIÓN	COMPRESIÓN	COMPRESIÓN	
AGUA POR TANDA	OOMI ILLOIOIL	OOMI REGION	OOMII IKEOIOIK	OOMII IVEOIOIV	
DE 1.5 BOLSAS (60					
KG.)					
Litros	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	
Litros 7.5 L	(Kg/cm2) 176.90	156.00	148.60	(Kg/cm2) 201.80	
Litros 7.5 L EDAD	176.90	156.00 <b>28 I</b>	148.60 DIAS	201.80	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO	176.90 MUESTRA	156.00 28 I MUESTRA	148.60 DIAS MUESTRA	201.80 MUESTRA	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto	176.90	156.00 <b>28 I</b>	148.60 DIAS	201.80	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en	176.90 MUESTRA	156.00 28 I MUESTRA	148.60 DIAS MUESTRA	201.80 MUESTRA	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210	176.90 MUESTRA	156.00 28 I MUESTRA	148.60 DIAS MUESTRA	201.80 MUESTRA	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto	176.90  MUESTRA  N° I	156.00 28 I MUESTRA N° II	148.60 DIAS MUESTRA N° III	201.80  MUESTRA  N° IV	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rapido"	176.90  MUESTRA  N° I  RESISTENCIA	156.00 28 I MUESTRA N° II RESISTENCIA	148.60 DIAS MUESTRA N° III  RESISTENCIA	201.80  MUESTRA  N° IV  RESISTENCIA	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rapido" AGUA POR TANDA	176.90  MUESTRA  N° I	156.00 28 I MUESTRA N° II	148.60 DIAS MUESTRA N° III	201.80  MUESTRA  N° IV	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rapido" AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	176.90  MUESTRA  N° I  RESISTENCIA	156.00 28 I MUESTRA N° II RESISTENCIA	148.60 DIAS MUESTRA N° III  RESISTENCIA	201.80  MUESTRA  N° IV  RESISTENCIA	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rapido" AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	MUESTRA N° I  RESISTENCIA COMPRESIÓN	156.00  28 I  MUESTRA  N° II  RESISTENCIA COMPRESIÓN	148.60 DIAS MUESTRA N° III  RESISTENCIA COMPRESIÓN	201.80  MUESTRA  N° IV  RESISTENCIA COMPRESIÓN	
Litros 7.5 L EDAD PRODUCTO Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rapido" AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60	176.90  MUESTRA  N° I  RESISTENCIA	156.00 28 I MUESTRA N° II RESISTENCIA	148.60 DIAS MUESTRA N° III  RESISTENCIA	201.80  MUESTRA  N° IV  RESISTENCIA	

## 5.2.2. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN POR COMPRESIÓN DIAMETRAL

Los ensayos de resistencia a la compresión fueron realizados a las edades de 3, 7 y 28 días, después de eso pudimos obtener los siguientes resultados mostrados en las siguientes tablas y gráficos.

### A. MUESTRAI

Tabla N°. 74 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 3 días en muestra l

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO				
EDAD (Días)	3				
MUESTRA	I				
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3				
D(cm)	10.10 10.10 10.10				
L (cm)	20.30 20.30 20.30				
P (kg)	4216 3942 3645				
F't (kg/cm²)	13.09 12.24 11.32				
F't Promedio (kg/cm²)		12.22			

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 75 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 7 días en muestra l

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)	7			
MUESTRA	I			
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3			
D(cm)	10.10 10.10 10.10			
L (cm)	20.30 20.30 20.30			
P (kg)	5291 5663 5588			
F't (kg/cm²)	16.43 17.58 17.35			
F't Promedio (kg/cm²)		17.12		

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 76 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 28 días en muestra I

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)		28		
MUESTRA	ı			
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3			
D(cm)	10.10	10.10	10.10	
L(cm)	20.30 20.30 20.30			
P (kg)	7940	8720	8629	
F't (kg/cm²)	24.65 27.08 26.79			
F't Promedio (kg/cm²)	26.17			

Grafica N°. 07 Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en muestra l



#### **B. MUESTRAII**

Tabla N°. 77 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 3 días en muestra II

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)		3	
MUESTRA		II	
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3		
D(cm)	10.10	10.10	10.10
L (cm)	20.30 20.30 20.30		
P (kg)	3592	3355	3379
F't (kg/cm²)	11.15 10.42 10.49		
F't Promedio (kg/cm²)	10.69		

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 78 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 7 días en muestra II

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)		7	
MUESTRA	II		
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3		
D(cm)	10.10 10.10 10.10		
L (cm)	20.30 20.30 20.30		
P (kg)	4795 5707 3787		
F't (kg/cm²)	14.89 17.72 11.76		
F't Promedio (kg/cm²)	14.79		

Tabla N°. 79 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 28 días en muestra II

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)		28	
MUESTRA		II	
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3		
D(cm)	10.10	10.10	10.10
L(cm)	20.30	20.30	20.30
P (kg)	7112	6451	7768
F't (kg/cm²)	22.08 20.03 24.12		
F't Promedio (kg/cm²)	22.08		

Grafica N°. 08 Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en muestra II



Fuente: Elaboración Propia

### C. MUESTRA III

Tabla N°. 80 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 3 días en muestra III

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)		3		
MUESTRA		III		
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3			
D(cm)	10.10	10.10	10.10	
L (cm)	20.30 20.30 20.30			
P (kg)	4346	3560	4030	
F't (kg/cm²)	13.49 11.05 12.51			
F't Promedio (kg/cm²)	12.35			

Tabla N°. 81 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 7 días en muestra III

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)	7		
MUESTRA	III		
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3		
D(cm)	10.10 10.10 10.10		
L (cm)	20.30 20.30 20.30		
P (kg)	5375 5615 6411		
F't (kg/cm²)	16.69 17.43 19.91		
F't Promedio (kg/cm²)	18.01		

Tabla N°. 82 Resistencia a la Tracción por Compresión diametral a 28 días en muestra III

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO			
EDAD (Días)		28		
MUESTRA	III			
ENSAYO	Prob. 1 Prob. 2 Prob. 3			
D(cm)	10.10	10.10	10.10	
L(cm)	20.30 20.30 20.30			
P (kg)	5962 7687 7983			
F't (kg/cm²)	18.51 23.87 24.79			
F't Promedio (kg/cm²)	22.39			

Fuente: Elaboración Propia

Grafica N°. 09 Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en muestra III



Grafica N°. 10 Edad vs Resistencia a la tracción por compresión diametral en muestra I, II, y III

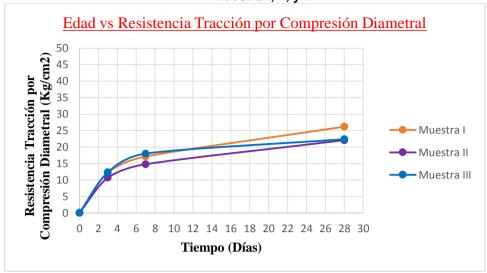


Tabla N°. 83 Resistencia a la Tracción por Compresión en muestra I, II y III

ENSAYO DE RESITENCIA A LA TRACCIÓN POR COMPRESION DIAMETRAL				
EDAD	3 DIAS			
PRODUCTO	MUESTRA MUESTRA MUESTRA			
Concreto	N° I	N° II	N° III	
Premezclado en				
seco f'c=210				
kg/cm² "Concreto	RESISTENCIA A LA	RESISTENCIA A LA	RESISTENCIA A LA	
	TRACCIÓN	TRACCIÓN	TRACCIÓN	
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)				
Litros	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	
7.5 L	12.22	10.69	12.35	
EDAD		7 DIAS		
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA MUESTRA	
Concreto Premezciado	N° I	N° II	N° III	
en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rapido" AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	RESISTENCIA A LA TRACCIÓN	RESISTENCIA A LA TRACCIÓN	RESISTENCIA A LA TRACCIÓN	
Litros	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	
7.5 L	17.12	14.79	18.01	
EDAD		28 DIAS	10.01	
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA	
0	N° I	N° II	N° III	
Concreto Premezclado en seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rapido"		RESISTENCIA A LA	RESISTENCIA A LA	
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	TRACCIÓN	TRACCIÓN	TRACCIÓN	
Litros	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	
7.5 L	12.35	22.08	22.39	

### 5.2.3. RESISTENCIA A LA TRACCIÓN POR FLEXIÓN:

Los ensayos de resistencia a la flexión fueron realizados a las edades de 14 y 28 días, calculando su Módulo de rotura obteniendo los siguientes resultados mostrados en las siguientes tablas y gráficos.

### A. MUESTRAI

Tabla N°. 84 Resistencia a la Tracción por Flexión a 14 días en muestra I

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)	14		
MUESTRA	I		
ENSAYO	Viga 1 Viga. 2		
a <sub>p</sub> (cm)	14.93	14.93	
h <sub>p</sub> (cm)	15.67	15.67	
l (cm)	45.00 45.00		
P (kg)	2332	2452	
fr (kg/cm²)	42.95	45.16	
fr (kg/cm²)	44.06		
fr (Mpa)	4.	.32	

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 85 Resistencia a la Tracción por Flexión a 28 días en muestra I

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)	28		
MUESTRA		I	
ENSAYO	Viga 1 Viga. 2		
a <sub>p</sub> (cm)	15.03	15.07	
h <sub>p</sub> (cm)	15.53	15.47	
l (cm)	45.00	45.00	
P (kg/cm <sup>2</sup> )	2501	2765	
fr (kg/cm²)	46.54	51.78	
fr (kg/cm²)	49.16		
fr (Mpa)	4.82		

Grafica N°. 11 Edad vs Resistencia a la Tracción por Flexión en muestra I



### **B. MUESTRAII**

Tabla N°. 86 Resistencia a la Tracción por Flexión a 14 días en muestra II

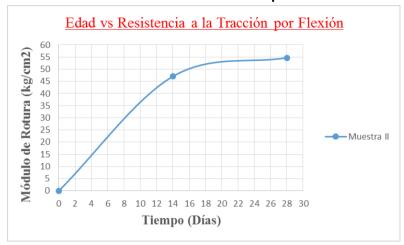
PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)	14		
MUESTRA		II	
ENSAYO	Viga 1 Viga. 2		
ap (cm)	15.13	14.97	
h <sub>p</sub> (cm)	15.43 15.13		
l (cm)	45.00 45.00		
P (kg/cm <sup>2</sup> )	2480	2419	
fr (kg/cm²)	46.44	47.64	
fr (kg/cm²)	47.04		
fr (Mpa)	4.	.61	

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 87 Resistencia a la Tracción por Flexión a 28 días en muestra II

PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO		
EDAD (Días)	28		
MUESTRA		II	
ENSAYO	Viga 1	Viga. 2	
a <sub>p</sub> (cm)	15.07	15.07	
h <sub>p</sub> (cm)	15.53	15.37	
l (cm)	45.00	45.00	
P (kg/cm <sup>2</sup> )	3027	2804	
fr (kg/cm²)	56.20	53.20	
fr (kg/cm²)	54.70		
fr (Mpa)	5.	.36	

Grafica N°. 12 Edad vs Resistencia a la Tracción por Flexión en muestra II



### C. MUESTRA III

Tabla N°. 88 Resistencia a la Tracción por Flexión a 14 días en muestra III

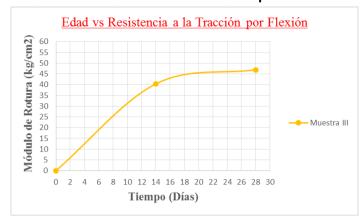
PRODUCTO	CONCRETO RÁPIDO				
EDAD (Días)	]	14			
MUESTRA	]	III			
ENSAYO	Viga 1 Viga. 2				
a <sub>p</sub> (cm)	14.90 14.93				
h <sub>p</sub> (cm)	15.47 15.43				
l (cm)	45.00	45.00			
P (kg/cm <sup>2</sup> )	2065	2193			
fr (kg/cm²)	39.11 41.62				
fr (kg/cm²)	40.37				
fr (Mpa)	3.	.96			

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 89 Resistencia a la Tracción por Flexión a 28 días en muestra III

PRODUCTO	CONCRET	CONCRETO RÁPIDO				
EDAD (Días)		28				
MUESTRA		II				
ENSAYO	Viga 1	Viga. 2				
a <sub>p</sub> (cm)	14.97	15.00				
h <sub>p</sub> (cm)	15.37	15.40				
l (cm)	45.00	45.00				
P (kg/cm <sup>2</sup> )	2449	2482				
fr (kg/cm²)	46.77	47.09				
fr (kg/cm²)	46	46.93				
fr (Mpa)	4	.60				

Grafica N°. 13 Edad vs Resistencia a la Tracción por Flexión en muestra III



Grafica N°. 14 Edad vs Resistencia a la Tracción por Flexión en muestra I, II y III



Fuente: Elaboración Propia

Tabla N°. 90 Resistencia a la Tracción por Flexión en muestra I, II y III

ENSAYO DE RESITENCIA A LA FLEXIÓN POR UNA CARGA PUNTUAL							
EDAD		7 DIAS					
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA				
Concreto Premezciado en	N° I	N° II	N° III				
seco f´c=210 kg/cm² "Concreto	RESISTENCIA A	RESISTENCIA	RESISTENCIA A LA				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	LA FLEXIÓN	A LA FLEXIÓN	FLEXIÓN				
Litros	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)				
10 L	44.06	47.04	40.37				
EDAD		14 DIAS					
PRODUCTO	MUESTRA	MUESTRA	MUESTRA MUESTRA				
Concreto Premezclado en	N° I	N° II	N° III				
seco f´c=210 kg/cm2 "Concreto Rápido"	RESISTENCIA A	RESISTENCIA	RESISTENCIA A LA				
AGUA POR TANDA DE 1.5 BOLSAS (60 KG.)	LA FLEXIÓN	A LA FLEXIÓN	FLEXIÓN				
Litros	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)	(Kg/cm2)				
10 L	49.16	54.70	46.93				

## 5.2.4. RESULTADOS DE LOS ENSAYOS POR LOS MÉTODOS DE TRACCIÓN:

A continuación se presenta las relaciones de los resultados entre los ensayos de tracción por compresión diametral y tracción por flexión según Jiménez, P. (2000), las cuales son:

$$ft \approx 0.9 \, fsp$$
  
 $ft \approx 0.5 \, fr$ 

Donde:

ft: Resistencia a la tracción directa.

*fsp*: Resistencia a la tracción por compresión diametral.

fr : Resistencia a la tracción por flexión.

Tabla N° 91. Relación de resultados del ensayo de compresión diametral con respecto a tracción directa.

	MUESTRA	EDAD	ENSAYO DE RESISTENICA A LA TRACCIÓN (KG/CM2				
		(DÍAS)	TRACCIÓN POR COMPRESIÓN	TRACCIÓN			
			DIAMETRAL (fsp)	DIRECTA (ft)			
	1	28	26.17	23.55			
	=	28	22.08	19.87			
	Ш	28	22.39	20.15			

Fuente: Elaboración Propia

Tabla N° 92. Relación de resultados del ensayo de tracción por flexión con respecto a tracción directa.

		EDAD	ENSAYO DE RESISTENCIA A LA TRACCIÓN (KG/CM2)				
N	ИUESTRA	(DÍAS)	TRACCIÓN POR FLEXIÓN (fr)	TRACCIÓN DIRECTA (ft)			
	1	28	49.16	24.58			
	П	28	54.7	27.35			
	III	28	46.93	23.47			

## 5.3. RESULTADOS DEL COSTO COMPARATIVO CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F'C=210Kg/cm² "CONCRETO RÁPIDO" FRENTE AL CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL.

### 5.3.1 DISTRITO DE BAMBAMARCA "OBRA MEJORAMIENTO DEL PONTON EN LA CALLE SAN MARTIN" 2017

### A. CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL

 ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO F'c=210Kg/cm²

Tabla N°. 93 Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional

Presupuesto	"MEJORAMIE	NTO DEL PONTO	N EN LA (	CALLE SA		DE LA LOCALIDAD DE BAMBA VAR - REGION LA LIBERTAD"	MARCA, D	ISTRITO
Fecha	Sep-17							
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTUR						
Partida	OE.2.3.8.1 CONCRETO f 'c=210 kg/cm2 PARA LOSA, VIGAS, DIAGRAMAS Y VEREDAS							
Rendimiento	m3/DIA	12.0000	EQ.	12.0000		Costo unitario directo por : m3	660.42	
	Descripción Re	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/	Parcial S/
		Mano de Ob	ora					
	CAPATAZ			hh	0.2000	0.1333	19.70	2.63
	OPERARIO			hh	2.0000	1.3333	18.50	24.67
	OFICIAL			hh	2.0000	1.3333	16.80	22.40
	PEON			hh	10.0000	6.6667	14.50	96.67
								146.37
		Materiales	-					
		CADA DE 1/2" PUE	ESTO EN	m3		0.6440	250.00	161.00
	OBRA ARENA GRUES	٠,٨		m3		0.4510	250.00	112.75
		RTLAND TIPO MS	(42 E ka)	bls		9.7300	20.00	203.41
		IMICO (BALDE 201		bis		0.0025	27.00	0.07
	AGUA	IIVIICO (BALDE 201	(G)	m3		0.2100	4.24	0.89
	AGUA			IIIJ		0.2100	4.24	478.12
		Equipos						470.12
	HERRAMIENTA			%MO		3.0000	146.37	4.39
		CONCRETO 4 HP			4 0000			
	2.40"			hm	1.0000	0.6667	15.00	10.00
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PAF	RA	gl		0.1067	13.20	1.41
	VIBRADOR			-				
	ACEITE PARA			gl		0.0016	53.50	0.09
	MEZCLADORA 18 HP 11 p3	DE CONCRETO T	AMBOR	hm	1.0000	0.6667	20.00	13.33
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PAF	RA	gl		0.4800	13.20	6.34
	MEZCLADORA							
	ACEITE PARA I	MEZCLADORA		gl		0.0072	53.50	0.39 <b>35.93</b>

Fuente: Expediente técnico: "Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin de la localidad de Bambamarca, distrito de Bambamarca - Provincia de Bolívar - Región la libertad" (2017)

### • FLETE TERRESTRE PARA CEMENTO

Tabla N°. 94 Costos de flete para cemento a precios actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin Distrito de Bambamarca

	del 2017 en la o Distrito de Bam		ento del Pon	itón en la cal	le San Martin
Obra	"MEJORAMIENTO D LOCALIDAD DE BA	EL PONTON	A, DISTRITO	DE BAMBAN	IARCA -
Fecha	Set-17				
Lugar	DISTRITO DE BAMBA				
	RECURSO	UND	CANTIDAD	( 0)	PARCIAL (KG.)
CEMENTO	PORTLAND TIPO I (42.5 kg)	bls	9.7300	42.5000	413.53
	TO1				413.53
	FLETE F				0.1800
	COSTO	FLETE			<u>74.4345</u>
A) POR PES	<u>o</u>				
(1)	CAPACIDAD DEL CAMION ( M³ )	10.00			
(2)	COSTO POR VIAJE( SIN IGV) S/.	2,668.80			
(3)	CAPACIDAD DEL CAMION ( KG )	15,000.00			
(3)/(2)	FLETE POR KG	0.1800	J		
Nº Viajes	VEHÍCULO	PESO (KG)	COSTO TIEMPO VIAJE (HRS)	EN SOLES COSTO ALQUILER (HM)	SUB TOTAL
1	CAMIÓN 10 TN	413.53	22.24	120.00	S/. 2,668.80
CÁLCULO	Distancia	Velocidad	TOTAL	IDA Y VUELTA	НМ
DE HORAS DE VIAJE	KM	KM/HR	Tiempo	Tiempo	Costo viaje/(id+vuel)
DEL CAMIÓN DE 10TN	278	25.00	11.12	22.24	120.00
Trujillo - Calemar	278		11.12	22.24	120.00
	DE LOS DOS CASOS ES HOLGURA :	COGEMOS P	<u>OR</u>		
Rendimien	to=(cuadrillax8)/cantidad				
Unidad Rendimiento	GLB 1Glb/dia	a todo costo obra, otros)	(combustibles	, mano	
cantidad	22.240 HORAS	1			
	0.7000	<b>-1</b>			

Fuente: Expediente técnico: "Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin de la localidad de Bambamarca, distrito de Bambamarca - Provincia de Bolívar - Región la libertad" (2017)

2.7800

cuadrilla

### FLETE RURAL

Tabla N°. 95 Costos de flete rural para cemento a precios actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin Distrito de Bambamarca

Obra	"MEJORAMIENTO DEL PONTON EN LA CALLE SAN MARTIN DE LA LOCALIDAD DE BAMBAMARCA, DISTRITO DE BAMBAMARCA - PROVINCIA DE BOLIVAR - REGION LA LIBERTAD"						
Lugar	DISTRITO DE BAMBAMA	RCA, PRO\	/INCIA DE BC	LIVAR - LA	LIBERTAD		
	RECURSO	UND CANTIDAD PESO PARCIAL (Kg.)					
CEMENT	O PORTLAND TIPO I (42.5 kg)	Bls 9.73 42.5 <b>413.5</b>					
	FLETE RURAL DE	SDE PUNT	O DE DESCA	RGA			
Costo de	Transporte por Viaje CALEMAR-	BAMBAMAF	RCA				
Capac	cidad de carga de cada mula		3	30kg			
Costo de	Costo de mula Calemar- Bambamarca S/. 80.00						
Costo poi	r Kg de insumo transportado S/.		,	1.00			

Cantidad	Recurso	Unidades de carga (bls)	Capacidad de carga por viaje (kg)	Número de Viajes	Flete no Afecto a IGV	
9.73	Numero de Bolsas de Cemento	2	80	4.87	389.20	
		COSTO TO	389.20			
Costo de 1	Transporte por pase de oroya CA	LEMAR				
Capacidad	l de carga de balsa	80kg				
Costo por 80kg S/.		3.00				
Costo por	Kg de insumo transportado S/.	0.04				

Cantida	d Recurso	Unidades de carga (bls)	Capacidad de carga por viaje (kg)	Número de Viajes	Flete no Afecto a IGV		
9.7	Numero de Bolsas de Cemento	2	80	4.87	14.60		
	COSTO TOTAL FLETE DE OROYA S/.						

Fuente: Expediente técnico: "Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin de la localidad de Bambamarca, distrito de Bambamarca - Provincia de Bolívar - Región La Libertad" (2017)

### • COSTO TOTAL POR M3 DE CONCRETO

Tabla N°. 96 Costo total por m³ de Concreto en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin Distrito de Bambamarca

DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> SIN IGV		
MANO DE OBRA	146.37		
MATERIALES	478.12		
EQUIPOS	35.93		
FLETE TERRESTRE	74.43		
FLETE RURAL	403.80		
COSTO TOTAL	S/. 1,138.65		

### B. CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

• ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F'c=210Kg/cm²

Tabla N°. 97 Análisis de Precios unitarios de concreto F'c=210Kg/cm² concreto rápido a precios actualizados a noviembre del 2017

		Anális	sis (	de pre	cios unita	arios				
Presupuesto		"MEJORAMIENTO DEL PONTON EN LA CALLE SAN MARTIN DE LA LOCALIDAD DE BAMBAMARCA, DISTRITO DE BAMBAMARCA - PROVINCIA DE BOLIVAR - REGION LA LIBERTAD"								
Fecha	Sep-17									
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTURAS								
Partida	OE.2.3.8.1 CONCRETO f 'c=210 kg/cm2 PARA LOSA, VIGAS, DIAGRAMAS Y VEREDAS									
Rendimiento	m3/DIA	12.0000	EQ.	12.0000		Costo unitario directo por : m3	882.80			
	Descripci	ón Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.		
		Mano de Obra								
	CAPATAZ			hh	0.2000	0.1333	19.70	2.63		
	OPERARI	0		hh	2.0000	1.3333	18.50	24.67		
	OFICIAL			hh	2.0000	1.3333	16.80	22.40		
	PEON			hh	10.0000	6.6667	14.50	96.67 <b>146.37</b>		
		Materiales						140.37		
	CONCRET F'C=210 K	TO PREMEZCLADO EN SECO G/CM2		bls		53.3000	13.12	699.30		
	CURADOF	R QUIMICO (BALDE 20KG)		bal		0.0025	27.00	0.07		
	AGUA			m3		0.2665	4.24	1.13		
								700.50		
		Equipos								
	HERRAMI	ENTAS MANUALES		%MO		3.0000	146.37	4.39		
	VIBRADO	R DE CONCRETO 4 HP 2.40"		hm	1.0000	0.6667	15.00	10.00		
	GASOLIN	A DE 90 OCTANOS PARA VIBRADO	OR	gl		0.1067	13.20	1.41		
	ACEITE P	ARA VIBRADOR		gl		0.0016	53.50	0.09		
	11 p3	ORA DE CONCRETO TAMBOR 18	HP	hm	1.0000	0.6667	20.00	13.33		
	GASOLINA MEZCLAD	A DE 90 OCTANOS PARA OCRA		gl		0.4800	13.20	6.34		
	ACEITE P	ARA MEZCLADORA		gl		0.0072	53.50	0.39		
								35.93		

### • FLETE TERRESTRE PARA CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO

Tabla N°. 98 Costos de flete de concreto premezclado en seco a precios actualizados a noviembre del 2017en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin Distrito de Bambamarca

Obra	"MEJORAMIENTO DEL PONTON E DISTRITO DE BAMBAMA							
Fecha		Set-17						
Lugar	DISTRITO DE BAM	BAMARCA, PROVIN	CIA DE BOLIVAR	- LA LIBERT	AD.			
	RECURSO	UND	CANTIDAD	PESO (Kg)	PARCIAL (KG.)			
CONCRETO EM	BOLSADO	bls	53.3000	40.0000	2,132.00			
	TOTAL	•			2,132.00			
	FLETE PO	R KG			0.1800			
	COSTO FLI	ETE=			383.7600			
A) POR PESO								
(1)	CAPACIDAD DEL CAMION ( M³ )	10.0000						
(2)	COSTO POR VIAJE( SIN IGV) S/.	2,668.8000						
(3)	CAPACIDAD DEL CAMION ( KG )	15,000.0000						
(3)/(2)	FLETE POR KG	0.1800						
B) POR CALCU	JLO DE HM							
		COSTO EN SOLES						
Nº Viajes	VEHÍCULO	PESO (KG)	TIEMPO VIAJE (HRS)	COSTO ALQUILER	SUB TOTAL			
1	CAMIÓN 10 TN	2,132.00	22.24	120.00	S/. 2,668.80			
					·			
CÁLCULO DE	Distancia	Velocidad	TOTAL	DA Y VUELT	НМ			
HORAS DE	KM	KM/HR	Tiempo	Tiempo	Costo viaje/(id+vuel)			
VIAJE DEL CAMIÓN DE 10TN	278	25.00	11.12	22.24	120.00			
Trujillo - Calemar	278		11.12	22.24	120.00			
	DE LOS DOS CASOS ESCOGEMOS P	OR HOLGURA:						
	-(cuadrillax8)/cantidad							
Unidad	GLB	a todo costo(combus	stibles, mano obra	, otros)				
Rendimiento	1Glb/dia							
cantidad	22.240 HORAS							
cuadrilla	2.7800	l		1				

### FLETE RURAL

Tabla N°. 99 Costos de flete rural de concreto premezclado a precios actualizados a noviembre del 2017en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin Distrito de Bambamarca.

Obra	"MEJORAMIENTO DEL PONTON EN LA CALLE SAN MARTIN DE LA LOCALIDAD DE BAMBAMARCA, DISTRITO DE BAMBAMARCA - PROVINCIA DE BOLIVAR - REGION LA LIBERTAD"								
Lugar	DISTRITO DE BAMBAMARCA, PROVINCIA DE BOLIVAR - LA LIBERTAD								
	RECURSO UND CANTIDAD PESO (Kg) (KG)								
	CONCRETO EMBOLSADO	bls	53.3	40	2,132.00				
	FLETE RURAL DESDE PUNTO DE DESCARGA								
	Costo de Transporte por Viaje (	CALEMAR- I	BAMBAMARCA	\					
	Capacidad de carga de cada mula		80k	g					
Cost	o de mula Calemar- Bambamarca S/.		80.0	00					
Cos	to por Kg de insumo transportado S/.		1.0	0					
Cantidad	Recurso	Unidades de carga de carga (bls) (kg) Vúmero Flete no Afecto							
53.30	Numero de Bolsas de Cemento	2	80	26.65	2,132.00				
	COSTO TOTAL FLETE R	URAL S/.			2,132.00				

	Costo de Transporte por pase de oroya CALEMAR									
	Capacidad de carga de balsa		80k	g						
	Costo por 80kg S/.		3.0	0						
Cos	to por Kg de insumo transportado S/.		0.0	4						
Cantidad	Recurso	Unidades de carga (bls)	Capacidad de carga por viaje (kg)	Número de Viajes	Flete no Afecto a IGV					
53.30										
	COSTO TOTAL FLETE DE OROYA S/. 79.95									

Fuente: Elaboración Propia

### • PRECIO TOTAL POR M<sup>3</sup> DE CONCRETO

Tabla N°. 100 Costo total por m³ de Concreto en la obra Mejoramiento del Pontón en la calle San Martin Distrito de Bambamarca

DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> SIN IGV
MANO DE OBRA	146.37
MATERIALES	700.50
EQUIPOS	35.93
FLETE TERRESTRE	383.76
FLETE RURAL	2,211.95
COSTO TOTAL	S/. 3,478.51

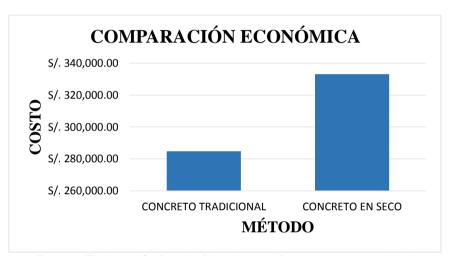
# C. COMPARACIÓN DEL PRESUPUESTO DE OBRA ELABORANDO CONCRETO DE MANERA TRADICIONAL Y CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

Tabla N°. 101 Cuadro Comparativo del Presupuesto

METODO	PRESUPUESTO TOTAL
CONCRETO TRADICIONAL	S/. 284,714.86
CONCRETO EN SECO	S/. 333,135.92

Fuente: Elaboración Propia

Grafica N°. 15 Comparación económica del presupuesto de obra



Fuente: Elaboración Propia (Ver Anexos Presupuestos total de la obra Mejoramiento del Pontón de la Calle San Martin)

## 5.3.2 DISTRITO DE BAMBAMARCA, CASERIO DE TRIGOBAMBA "OBRA MEJORAMIENTO DE LA INSTITUCIÓN EDUCATIVA Nº 80100" JAVIER HERAUD

### A. CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL

 ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO F'c=210Kg/cm²

Tabla N°. 102 Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional

		Análisis de	_										
Presupuesto		"MEJORAMIENTO DE LA INSTITUCIÓN EDUCATIVA Nº 80100 JAVIER HERAUD PÉREZ DEL CASERÍO DE TRIGOBAMBA, DISTRITO DE BAMBAMARCA - BOLÍVAR - LA LIBERTAD"											
Fecha	Oct-16												
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTURAS											
Partida	OE.2.3.6.1.1 CONCRETO fc= 210 kg/cm2 EN MUROS DE CONTENCION												
Rendimiento	m3/DIA	9.0000	EQ.	9.0000		Costo unitario directo por : m3	465.82						
	Descripción I	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/					
		Mano de Obra					<b></b>	٠,					
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43					
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95					
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68					
	PEON			hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57 <b>85.63</b>					
		Materiales						05.00					
		NCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04					
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.82					
		ORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	17.97	174.85					
	AGUA	3/		m3		0.2100	3.20	0.67					
								351.38					
		Equipos											
	HERRAMIEN <sup>*</sup>	TAS MANUALES		%MO		3.0000	85.63	2.57					
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO DE 9-11p3		hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89					
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA MEZCLA	ADORA	gl		0.4622	13.20	6.10					
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA		gl		0.0069	53.50	0.37					
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89					
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA VIBRAD	OR	gl		0.1422	13.20	1.88					
	ACEITE PARA	A VIBRADOR		gl		0.0021	53.50	0.11					
								28.81					

Partida	OE.2.3.2.1		CONC	NCRETO PARA ZAPATAS fc=210 kg/cm2							
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	454.38				
	Descripció	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/			
		Mano de Obra									
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.2			
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.6			
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	13.14	10.5			
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.6			
								77.0			
		Materiales									
	PIEDRA CH	HANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.0			
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.8			
	CEMENTO	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	17.97	174.8			
	AGUA			m3		0.2100	3.20	0.6			
								351.3			
		Equipos									
	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.3			
	MEZCLADO	DRA DE CONCRETO DE 9-11p3		hm	1.0000	0.8000	10.00	8.0			
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADO	DRA	gl		0.4160	13.20	5.4			
	ACEITE PA	RA MEZCLADORA		gl		0.0062	53.50	0.3			
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.8000	10.00	8.0			
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		gl		0.1280	13.20	1.6			
	ACEITE PA	RA VIBRADOR		gl		0.0019	53.50	0.1			
								25.9			

Partida	OE.2.3.6.2		CONCRETO EN PLACAS Y COLUMNAS f'c=210 kg/cm2							
Rendimiento	m3/DIA	<b>10.0000</b> EQ	. 10.0000		Costo unitario directo por : m3	437.22				
	Descripción	Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.			
		Mano de Obra								
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28			
	OPERARIO		hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66			
	OFICIAL		hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51			
	PEON		hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62			
							77.07			
		Materiales								
	PIEDRA CHA	ANCADA DE 1/2"	m3		0.5500	160.00	88.00			
	ARENA		m3		0.5400	160.00	86.40			
	GRUESA	OODTI AND MC TIDO I (42 E Ica)	bls		9.7300	17.97	174.85			
	AGUA	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)	m3		9.7300 0.1850	3.20	0.59			
	AGUA		IIIS		0.1000	3.20	349.84			
		Equipos					349.04			
	HEDDAMIEN	Equipos ITAS MANUALES	%MO		3.0000	77.07	2.31			
		RA DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11 p3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00			
		DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA	gl	1.0000	0.5760	13.20	7.60			
		A MEZCLADORA	gl gl		0.0053	53.50	0.28			
		DE CONCRETO 4 HP 1.50"	بو hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00			
		DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR	gl		0.1280	13.20	1.69			
		A VIBRADOR	gl		0.0019	53.50	0.10			
			Ü				27.99			

Partida	OE.2.3.8.1		C	CONCRETO EN VIGAS fc=210 kg/cm2						
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		Costo unitario directo por : m3	488.00			
	Descripció	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.		
		Mano de Obra								
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83		
	OPERARIC	)		hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65		
	OFICIAL			hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02		
	PEON			hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59		
								110.09		
		Materiales								
	PIEDRA CH	HANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04		
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.82		
	CEMENTO	PORTLAND TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	16.89	164.34		
	AGUA			m3		0.2100	3.20	0.67		
								340.87		
		Equipos								
	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	110.09	3.30		
	MEZCLADO	DRA DE CONCRETO DE 9-11p3		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43		
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLAD	ORA	gl		0.5943	13.20	7.84		
	ACEITE PA	RA MEZCLADORA		gl		0.0089	53.50	0.48		
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43		
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR	₹	gl		0.1829	13.20	2.41		
	ACEITE PA	RA VIBRADOR		gl		0.0027	53.50	0.15		
								37.04		

Partida	OE.2.3.7.1			COI	NCRETO EN C	OLUMNETAS f	c=210 kg/cm2	2
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	458.51	
	Descripción I	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	PIEDRA CHA	NCADA DE 1/2"		m3		0.5500	160.00	88.00
	ARENA GRU	ESA		m3		0.5400	160.00	86.40
	CEMENTO PO	ORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	17.97	174.85
	AGUA			m3		0.1850	3.20	0.59
								349.84
		Equipos						
	HERRAMIEN <sup>*</sup>	TAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11 p3	3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA		gl		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA		gl		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		gl		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA	A VIBRADOR		gl		0.0019	53.50	0.10
								31.60

Partida	OE.2.3.9.2.1	CON	CONCRETO EN LOSAS ALIGERADAS f'c=210 kg/cm2								
Rendimiento	m3/DIA	<b>12.0000</b> EQ	. 12.0000		Costo unitario directo por : m3	426.71					
	Descripción	n Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.				
		Mano de Obra									
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.0667	16.03	1.07				
	OPERARIO		hh	1.0000	0.6667	14.57	9.71				
	OFICIAL		hh	1.0000	0.6667	13.14	8.76				
	PEON		hh	6.0000	4.0000	11.17	44.68				
							64.22				
		Materiales									
	PIEDRA CH	ANCADA DE 1/2"	m3		0.6440	160.00	103.04				
	ARENA GRUESA		m3		0.4551	160.00	72.82				
		PORTLAND TIPO I (42.5 kg)	bls		9.7300	16.89	164.34				
	AGUA	. ( . 3)	m3		0.2100	3.20	0.67				
							340.87				
		Equipos									
	HERRAMIE	NTAS MANUALES	%MO		3.0000	64.22	1.93				
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE 9-11p3	hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67				
	GASOLINA MEZCLADO	DE 90 OCTANOS PARA IRA	gl		0.3467	13.20	4.58				
	ACEITE PAI	RA MEZCLADORA	gl		0.0052	53.50	0.28				
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67				
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR	gl		0.1067	13.20	1.41				
	ACEITE PAI	RA VIBRADOR	gl		0.0016	53.50	0.09				
							21.62				

Partida	OE.2.3.10.1	C	ONCRETO f	c=210 kg/cm2	PARA ESCALEI	RAS	
Rendimiento	m3/DIA	<b>10.0000</b> EQ	10.0000	d	Costo unitario lirecto por : m3	453.75	
	Descripción Recurs	0	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO		hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL		hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON		hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
							77.07
		Materiales					
	PIEDRA CHANCADA	A DE 1/2"	m3		0.5500	160.00	88.00
	ARENA GRUESA		m3		0.5400	160.00	86.40
	CEMENTO PORTLA	ND MS TIPO I (42.5 kg)	bls		9.7300	17.97	174.85
	AGUA		m3		0.1850	3.20	0.59
							349.84
		Equipos					
	HERRAMIENTAS MA	ANUALES	%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADORA DE C	CONCRETO TAMBOR 18 HP 11 p3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DE 90 O	CTANOS PARA MEZCLADORA	gl		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PARA MEZO	CLADORA	gl		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR DE CON	CRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67
	GASOLINA DE 90 O	CTANOS PARA VIBRADOR	gl		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA VIBR	ADOR	gl		0.0019	53.50	0.10
							26.84

Partida	OE.2.3.9.2.1	1	CONCRE	CRETO f´c=210 kg/cm2 PARA ESCENARIO						
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	453.75			
	Descripción	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.		
		Mano de Obra	1							
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28		
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66		
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51		
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62		
								77.07		
		Materiales								
	PIEDRA CH	IANCADA DE 1/2"		m3		0.5500	160.00	88.00		
	ARENA GRUESA			m3		0.5400	160.00	86.40		
	CEMENTO	PORTLAND MS TIPO I (42.5	kg)	bls		9.7300	17.97	174.85		
	AGUA			m3		0.1850	3.20	0.59		
								349.84		
		Equipos								
	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31		
	MEZCLADO	ORA DE CONCRETO TAMBO	R 18 HP 11 p3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00		
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA ME	ZCLADORA	gl		0.5760	13.20	7.60		
	ACEITE PA	RA MEZCLADORA		gl		0.0086	53.50	0.46		
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67		
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA VIB	RADOR	gl		0.1280	13.20	1.69		
	ACEITE PA	RA VIBRADOR		gl		0.0019	53.50	0.10		
								26.84		

Partida	OE.2.3.6.2	(	CONCRETO f'c=210 kg/cm2 EN PARAPETO						
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	453.75		
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
		Mano de Obra							
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28	
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66	
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51	
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62	
								77.07	
		Materiales							
	PIEDRA CHA	ANCADA DE 1/2"		m3		0.5500	160.00	88.00	
	ARENA			m3		0.5400	160.00	86.40	
	GRUESA CEMENTO I	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	17.97	174.85	
	AGUA	OKTEAND MS 111 OT (42.5 kg)		m3		0.1850	3.20	0.59	
	AOOA			1110		0.1000	3.20	349.84	
		Equipos						0-10.0-1	
	HERRAMIEN	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31	
		RA DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 1	1 p3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00	
		DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADOR.	•	gl		0.5760	13.20	7.60	
	ACEITE PAR	RA MEZCLADORA		gl		0.0086	53.50	0.46	
		DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67	
		DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		gl		0.1280	13.20	1.69	
	ACEITE PAR	RA VIBRADOR		gl		0.0019	53.50	0.10	
								26.84	

Partida  Rendimiento	OE.2.3.5.1 m3/DIA	9.0000		MENTO AI 9.0000	RMADO f'c=210	Costo unitario	PERIMETRIC 465.82	0
						directo por : m3		
	Descripció	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68
	PEON			hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57
								85.63
		Materiales						
	PIEDRA CH	ANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.82
	CEMENTO	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	17.97	174.85
	AGUA			m3		0.2100	3.20	0.67
								351.38
		Equipos						
	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	85.63	2.57
	MEZCLADO	PRA DE CONCRETO DE 9-11p3		hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADOR	RA	gl		0.4622	13.20	6.10
	ACEITE PA	RA MEZCLADORA		gl		0.0069	53.50	0.37
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		gl		0.1422	13.20	1.88
	ACEITE PA	RA VIBRADOR		gl		0.0021	53.50	0.11
								28.81

Partida	OE.2.3.7.1	CONCRETO EN C	OLUMNAS F'C=210 KG/CM2 EN CERCO PERIMETRICO							
Rendimiento	m3/DIA	<b>7.0000</b> EO	Q. <b>7.0000</b>		Costo unitario directo por : m3	498.51				
	Descripción	ı Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/			
		Mano de Obra								
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83			
	OPERARIO		hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65			
	OFICIAL		hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02			
	PEON		hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59			
							110.09			
		Materiales								
	PIEDRA CH/	ANCADA DE 1/2"	m3		0.6440	160.00	103.04			
	ARENA		m3		0.4551	160.00	72.82			
	GRUESA CEMENTO E	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)	bls		9.7300	17.97	174.85			
	AGUA	TORTLAND ING THE OT (42.0 kg)	m3		0.2100	3.20	0.67			
	AUUA		1110		0.2100	J.20	351.38			
		Equipos					331.00			
	HERRAMIEN	NTAS MANUALES	%MO		3.0000	110.09	3.30			
		RA DE CONCRETO DE 9-11p3	hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43			
		DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA	gl		0.5943	13.20	7.84			
	ACEITE PAF	RA MEZCLADORA	gl		0.0089	53.50	0.48			
	VIBRADOR !	DE CONCRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43			
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR	gl		0.1829	13.20	2.4			
	ACEITE PAF	RA VIBRADOR	gl		0.0027	53.50	0.1			
			-				37.04			

Partida	OE.2.3.8.1	RICO						
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		Costo unitario directo por : m3	488.00	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO			hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL			hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON			hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
								110.09
		Materiales						
	PIEDRA CH	ANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.82
	CEMENTO F	PORTLAND TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	16.89	164.34
	AGUA			m3		0.2100	3.20	0.67
								340.87
		Equipos						
	HERRAMIEN	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	110.09	3.30
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE 9-11p3		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA		gl		0.5943	13.20	7.84
	ACEITE PAR	RA MEZCLADORA		gl		0.0089	53.50	0.48
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		gl		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PAR	ra vibrador		gl		0.0027	53.50	0.15
								37.04

Partida	OE.2.3.9.2		CONCRETO f´c=210 kg/cm2 PARA ESTRADO							
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	458.51			
	Descripciór	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/		
		Mano de Obra								
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28		
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66		
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51		
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62		
								77.07		
		Materiales								
	PIEDRA CH	ANCADA DE 1/2"		m3		0.5500	160.00	88.00		
	ARENA GRUESA			m3		0.5400	160.00	86.40		
	CEMENTO I	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	17.97	174.85		
	AGUA			m3		0.1850	3.20	0.59		
								349.84		
		Equipos								
	HERRAMIEI	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31		
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO TAMBOR 1	8 HP 11 p3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00		
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA MEZCL	ADORA	gl		0.5760	13.20	7.60		
	ACEITE PAI	RA MEZCLADORA		gl		0.0086	53.50	0.46		
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43		
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA VIBRAI	OOR	gl		0.1280	13.20	1.69		
	ACEITE PAI	RA VIBRADOR		gl		0.0019	53.50	0.10		
								31.60		

Partida	OE.2.2.7.1 CONCRETO fc=210 kg/cm2 PARA GRADAS DE ACCESO								
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	458.51		
	Descripciór	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
		Mano de Ol	ora						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28	
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66	
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51	
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62	
								77.07	
		Materiale	5						
	PIEDRA CH	IANCADA DE 1/2"		m3		0.5500	160.00	88.00	
	ARENA GRUESA			m3		0.5400	160.00	86.40	
	CEMENTO	PORTLAND MS TIPO I (42	.5 kg)	bls		9.7300	17.97	174.85	
	AGUA			m3		0.1850	3.20	0.59	
								349.84	
		Equipos							
	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31	
	MEZCLADO	DRA DE CONCRETO TAME	OR 18 HP 11 p3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00	
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA M	EZCLADORA	gl		0.5760	13.20	7.60	
	ACEITE PAI	RA MEZCLADORA		gl		0.0086	53.50	0.46	
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50	"	hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43	
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA V	BRADOR	gl		0.1280	13.20	1.69	
	ACEITE PAI	RA VIBRADOR		gl		0.0019	53.50	0.10	
								31.60	

Partida	OE.2.2.7.1		CONCRETO fo	c=210 kg/cm2 EN	TRIBUNA		
Rendimiento	m3/DIA	9.0000 E	Q. <b>9.0000</b>		Costo unitario directo por : m3	465.82	
	Descripción	Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43
	OPERARIO		hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95
	OFICIAL		hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68
	PEON		hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57
							85.63
		Materiales					
	PIEDRA CHA	ANCADA DE 1/2"	m3		0.6440	160.00	103.04
	ARENA GRUESA		m3		0.4551	160.00	72.82
	CEMENTO F	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)	bls		9.7300	17.97	174.85
	AGUA		m3		0.2100	3.20	0.67
							351.38
		Equipos					
		ITAS MANUALES	%MO		3.0000	85.63	2.57
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE 9-11p3	hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA [	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA	gl		0.4622	13.20	6.10
	ACEITE PAR	A MEZCLADORA	gl		0.0069	53.50	0.37
	VIBRADOR I	DE CONCRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
		DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR	gl		0.1422	13.20	1.88
	ACEITE PAR	A VIBRADOR	gl		0.0021	53.50	0.11
							28.81

Partida	OE.2.3.7.1		TO EN COLI	JMNAS F'	C=210 KG/CM2	EN JUEGOS RECR		
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		directo por : m3	498.51	
	Descripciór	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO			hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL			hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON			hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
								110.09
		Materiales						
		ANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.82
	CEMENTO	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg	)	bls		9.7300	17.97	174.85
	AGUA			m3		0.2100	3.20	0.67
								351.38
		Equipos						
	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	110.09	3.30
	MEZCLADO	PRA DE CONCRETO DE 9-11p	3	hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA MEZO	LADORA	gl		0.5943	13.20	7.84
	ACEITE PAI	RA MEZCLADORA		gl		0.0089	53.50	0.48
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA VIBRA	DOR	gl		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PAI	RA VIBRADOR		gl		0.0027	53.50	0.15
								37.04

Partida	OE.2.3.7.1	CONC	RETO EN COLL	JMNA DE T. ELEV	/ADO f´c=210 kç	g/cm2	
Rendimiento	m3/DIA	<b>10.0000</b> EQ	. 10.0000	d	Costo unitario lirecto por : m3	457.71	
	Descripción Recur	rso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO		hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL		hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
i	PEON		hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
							77.07
i		Materiales					
	PIEDRA CHANCAE	OA DE 1/2"	m3		0.5500	160.00	88.00
	ARENA GRUESA		m3		0.5400	160.00	86.40
	CEMENTO PORTL	AND MS TIPO I (42.5 kg)	bls		9.7300	17.97	174.85
i	AGUA		m3		0.1850	3.20	0.59
							349.84
		Equipos					
	HERRAMIENTAS N	MANUALES	%MO		3.0000	50.26	1.51
i	MEZCLADORA DE	CONCRETO TAMBOR 18 HP 11 p3	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
İ	GASOLINA DE 90 (	OCTANOS PARA MEZCLADORA	gl		0.5760	13.20	7.60
İ	ACEITE PARA MEZ	ZCLADORA	gl		0.0086	53.50	0.46
1	VIBRADOR DE CO	NCRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
1	GASOLINA DE 90 (	OCTANOS PARA VIBRADOR	gl		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA VIBI	RADOR	gl		0.0019	53.50	0.10
							30.80

Partida	OE.2.3.8.1	CON	CRETO	EN VIGA D	E T. ELEVAD	O f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		Costo unitario directo por : m3	487.49	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO			hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL			hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON			hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
								110.09
		Materiales						
	PIEDRA CHA	ANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.82
	CEMENTO F	PORTLAND TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	16.89	164.34
	AGUA			m3		0.2100	3.20	0.67
								340.87
		Equipos						
	HERRAMIEN	ITAS MANUALES		%MO		3.0000	71.80	2.15
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE 9-11p3		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA		gl		0.6400	13.20	8.45
	ACEITE PAR	RA MEZCLADORA		gl		0.0096	53.50	0.51
	VIBRADOR I	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		gl		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PAR	RA VIBRADOR		gl		0.0027	53.50	0.15
								36.53

Partida	OE.2.3.2.1	со	NCRETO	ZAPATA DE	T. ELEVADO	) f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	454.03	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	PIEDRA CHA	ANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04
	ARENA GRUESA			m3		0.4551	160.00	72.82
	CEMENTO F	PORTLAND MS TIPO I (42.5 kg)		bls		9.7300	17.97	174.85
	AGUA			m3		0.2100	3.20	0.67
								351.38
		Equipos						
	HERRAMIEN	ITAS MANUALES		%MO		3.0000	50.26	1.51
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE 9-11p3		hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA	4	gl		0.4480	13.20	5.91
	ACEITE PAR	RA MEZCLADORA		gl		0.0067	53.50	0.36
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		gl		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PAF	RA VIBRADOR		gl		0.0019	53.50	0.10
								25.58

Partida	OE.2.3.13.1		CONCRE	TO EN TAN	QUE ELEVADO	O f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	9.0000	EQ.	9.0000		Costo unitario directo por : m3	465.39	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de	e Obra					
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68
	PEON			hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57
								85.63
		Materi	iales					
		ANCADA DE 1/2"		m3		0.6440	160.00	103.04
	ARENA			m3		0.4551	160.00	72.82
	GRUESA CEMENTO F	PORTLAND MS TIPO I	(42 5 kg)	bls		9.7300	17.97	174.85
	AGUA	OTTE WE WO THE OT	(12.0 1.9)	m3		0.2100	3.20	0.67
	710071			1110		0.2100	0.20	351.38
		Equi	oos					
	HERRAMIEN	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	55.85	1.68
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE	9 -11p3	hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA	A MEZCLADORA	gl		0.4978	13.20	6.57
	ACEITE PAR	RA MEZCLADORA		gl		0.0067	53.50	0.36
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1	1.50"	hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA	A VIBRADOR	gl		0.1422	13.20	1.88
	ACEITE PAF	RA VIBRADOR		gl		0.0021	53.50	0.11
								28.38

Fuente: Expediente técnico: "Mejoramiento de la Institución educativa n° 80100 Javier Heraud Pérez del caserío de Trigobamba, distrito de Bambamarca - Bolívar - La Libertad"" (2016)

#### FLETE TERRESTRE PARA CEMENTO

Tabla N°. 103 Costos de flete de cemento a precios actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento de la Institución Educativa N°80100 Javier Heraud Pérez Del Caserío De Trigobamba Distrito de Bambamarca-Bolivar-La Libertad

Obra	"MEJORAMIENTO DE LA INSTITUCIÓN EDUCATIVA N° 80100 JAVIER HERAUD PÉREZ DEL CASERÍO DE TRIGOBAMBA, DISTRITO DE BAMBAMARCA - BOLÍVAR - LA LIBERTAD"						
Lugar	TRIGOBAMBA DISTRITO DE BAMBAMARCA, PROVINCIA DE BOLIVAR - LA LIBERTAD						
	RECURSO UND CANTIDAD PESO (Kg) PARCIAL (KG						
CEME	ENTO PORTLAND TIPO I (42.5 kg)	bls	9.7300	42.5000	413.53		
	TOTAL 413.53						
	FLETE POR KG 0.1900						
	COSTO FLETE <u>78.5698</u>						

#### A) POR PESO

(1)	CAPACIDAD DEL CAMION ( M³ )	10.0000
(2)	COSTO POR VIAJE( SIN IGV) S/.	2,832.0000
(3)	CAPACIDAD DEL CAMION ( KG )	15,000.0000
(3)/(2)	FLETE POR KG	0.1900

#### B) POR CALCULO DE HM

		COSTO EN SOLES						
Nº Viajes	VEHÍCULO	PESO (KG)	TIEMPO VIAJE (HRS)	COSTO ALQUILER (HM)	SU	B TOTAL		
1	CAMIÓN 10 TN	413.53	23.60	120.00	S/.	2,832.00		

CÁLCULO	Distancia	Velocidad	TOTAL	IDA Y VUELTA	НМ
DE HORAS	KM	KM/HR	Tiempo	Tiempo	Costo viaje/(id+vuel)
DE VIAJE DEL CAMIÓN DE 10TN	295	25.00	11.80	23.60	120.00
Trujillo - Trigobamba	295		11.80	23.60	120.00

	DE LOS DOS CASOS ESCOGEMO	S POR HOLGURA:		I	ı			
Rer	ndimiento=(cuadrillax8)/cantidad							
Unidad	GLB	a todo costo(cor	a todo costo(combustibles, mano obra, otros)					
Rendimiento	1Glb/dia							
cantidad	23.600 HORAS							
cuadrilla	2.9500							

Fuente: Expediente técnico: "Mejoramiento de la Institución educativa n° 80100 Javier Heraud Pérez del caserío de Trigobamba, distrito de Bambamarca - Bolívar - La Libertad"" (2016)

#### COSTO TOTAL POR M<sup>3</sup> DE CONCRETO SIN IGV

Tabla N°. 104 Costo total por m³ de Concreto en la obra Mejoramiento de la Institución Educativa N° 80100 en el caserío de Trigobamba

DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> DE CONCRETO SIN
	IGV( MIN-MAX)
MANO DE OBRA	64.22-110.09
MATERIALES	340.87-351.38
EQUIPOS	21.62-37.04
FLETE TERRESTRE	78.57
COSTO POR M <sup>3</sup>	S/. 505.28-577.08

Fuente: Elaboración Propia

### B. CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

#### • ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F'c=210Kg/cm<sup>2</sup>

Tabla N°. 105 Análisis de Precios unitarios de concreto F'c=210Kg/cm<sup>2</sup> concreto rápido a precios actualizados a noviembre del 2017

		Anális	sis de precio	s unit	arios			
Presupuesto		"MEJORAMIENTO DI TRIG	E LA INSTITUCIÓN E OBAMBA, DISTRITO					ASERÍO DE
Fecha	Oct-16							
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTURAS						
Partida	OE.2.3.6.1.1	<u> </u>	CONCRETO fc= 2	210 kg/cm2	2 EN MUROS	DE CONTENCION		
Rendimiento	m3/DIA	9.0000	EQ.	9.0000		Costo unitario directo por : m3	815.09	
	Descripción	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de O	bra					
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68
	PEON			hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57 <b>85.63</b>
		Materiale	s					03.03
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SEC	CO fc=210 kg/cm2	bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos	<b>S</b>					
	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	85.63	2.57
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE 9	9 -11p3	hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA N	MEZCLADORA	gl		0.4978	13.20	6.57
	ACEITE PAI	RA MEZCLADORA		gl		0.0075	53.50	0.40
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.5	0"	hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA	DE 90 OCTANOS PARA V	IBRADOR	gl		0.1422	13.20	1.88
	ACEITE PAI	ra vibrador		gl		0.0021	53.50	0.11
								29.31

Partida	OE.2.3.2.1		CO	NCRETO PA	ARA ZAPATAS	f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	803.60	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	CONCRETO kg/cm2	PREMEZCLADO EN SECO fc=2	210	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	ITAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO DE 9-11p3		Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLA	ADORA	GI		0.4480	13.20	5.91
	ACEITE PAR	RA MEZCLADORA		GI		0.0067	53.50	0.36
	VIBRADOR I	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA VIBRAD	OR	GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PAR	RA VIBRADOR		GI		0.0019	53.50	0.10
								26.38

Partida	OE.2.3.6.2	Co	ONCRETO E	N PLACAS	Y COLUMNA	AS f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	805.39	
	Descripción F	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	CONCRETO F	PREMEZCLADO EN SECO fc=210	) kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIENT	AS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO TAMBOR 18 H	P 11 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA MEZCLAD	ORA	GI		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PARA	MEZCLADORA		GI		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR DI	E CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA VIBRADOF	₹	GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA	VIBRADOR		GI		0.0019	53.50	0.10
								28.17

Partida	OE.2.3.8.1		CON	CRETO	EN VIGAS f'c	=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	7.0000 E	EQ. <b>7</b>	.0000		Costo unitario directo por : m3	847.92	
	Descripción	Recurso	U	Jnidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ		Н	łh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO		Н	łh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL		Н	łh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON		Н	łh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
								110.09
		Materiales						
	CONCRETO kg/cm2	PREMEZCLADO EN SECO fc=210	В	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA		m	n3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	ITAS MANUALES	%	6MO		3.0000	110.09	3.30
	MEZCLADOF	RA DE CONCRETO DE 9-11p3	Н	łm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA D	DE 90 OCTANOS PARA MEZCLADOR	A G	SI		0.6400	13.20	8.45
	ACEITE PAR	A MEZCLADORA	G	SI		0.0096	53.50	0.51
	VIBRADOR D	DE CONCRETO 4 HP 1.50"	Н	łm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA D	DE 90 OCTANOS PARA VIBRADOR	G	3I		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PAR	A VIBRADOR	G	3I		0.0027	53.50	0.15
								37.68

Partida	OE.2.3.7.1		CONCRETO	EN COLU	JMNETAS f'o	=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	808.82	
	Descripción F	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Ol	ora					
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales	5					
	CONCRETO F	PREMEZCLADO EN SEC	O fc=210 kg/cm2	m3		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	TAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO TAMB	OR 18 HP 11 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DI	E 90 OCTANOS PARA M	EZCLADORA	GI		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA		GI		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50		Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DI	E 90 OCTANOS PARA VI	BRADOR	GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA	A VIBRADOR		GI		0.0019	53.50	0.10
								31.60

Partida	OE.2.3.9.2.1	C	ONCRETO E	N LOSAS	ALIGERADA	S f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	12.0000	EQ.	12.0000		Costo unitario directo por : m3	786.36	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0667	16.03	1.07
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.6667	14.57	9.71
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.6667	13.14	8.76
	PEON			Hh	6.0000	4.0000	11.17	44.68
								64.22
		Materiales						
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SECO fc=2	10 kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	TAS MANUALES		%MO		3.0000	64.22	1.93
	MEZCLADOF	RA DE CONCRETO DE 9-11p3		Hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA MEZCLA	DORA	GI		0.3733	13.20	4.93
	ACEITE PAR	A MEZCLADORA		GI		0.0056	53.50	0.30
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA VIBRADO	OR	GI		0.1067	13.20	1.41
	ACEITE PAR	A VIBRADOR		GI		0.0016	53.50	0.09
								21.99

Partida	OE.2.3.10.1		CONCRETO	f′c=210 k	g/cm2 PARA	ESCALERAS		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	804.06	
	Descripción I	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
		Mano de	Obra					
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materia	ales					
	CONCRETO I	PREMEZCLADO EN S	ECO fc=210 kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equip	os					
	HERRAMIEN <sup>*</sup>	TAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO TA	MBOR 18 HP 11 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA	MEZCLADORA	GI		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA		GI		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1	.50"	Hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA	VIBRADOR	GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA	A VIBRADOR		Gl		0.0019	53.50	0.10
								26.84

Partida	OE.2.3.9.2.1		CONCRETO	f'c=210 kg/cm2 PARA ESCENARIO						
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	804.06			
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.		
		Mano de Obr	a							
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28		
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66		
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51		
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62		
								77.07		
		Materiales								
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SECO	) fc=210 kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30		
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85		
								700.15		
		Equipos								
	HERRAMIEN	TAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31		
	MEZCLADOR	RA DE CONCRETO TAMBO	OR 18 HP 11 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00		
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA ME	ZCLADORA	GI		0.5760	13.20	7.60		
	ACEITE PAR	A MEZCLADORA		Gl		0.0086	53.50	0.46		
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67		
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA VIE	BRADOR	GI		0.1280	13.20	1.69		
	ACEITE PAR	A VIBRADOR		GI		0.0019	53.50	0.10		
								26.84		

Partida	OE.2.3.6.2	С	ONCRE	TO f'c=210	kg/cm2 EN	PARAPETO		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	804.06	
	Descripción R	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	CONCRETO P	REMEZCLADO EN SECO fc=210 k	g/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIENT	AS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADORA	DE CONCRETO TAMBOR 18 HP	11 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA MEZCLADOR	RA	GI		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PARA	MEZCLADORA		GI		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR DE	CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.6667	10.00	6.67
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA VIBRADOR		GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA	VIBRADOR		GI		0.0019	53.50	0.10
								26.84

Partida	OE.2.3.5.1	CONCRETO EN S	OBRECIMEN	ITO ARMA	DO f'c=210 k	g/cm2 EN CERCO	PERIMETRI	СО
Rendimiento	m3/DIA	9.0000	EQ.	9.0000		Costo unitario directo por : m3	815.09	
	Descripción F	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68
	PEON			Hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57
								85.63
		Materiales						
	CONCRETO F	PREMEZCLADO EN SECO f'c=2	210 kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	TAS MANUALES		%MO		3.0000	85.63	2.57
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO DE 9-11p3		Hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA DI	E 90 OCTANOS PARA MEZCLA	ADORA	GI		0.4978	13.20	6.57
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA		GI		0.0075	53.50	0.40
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA DI	E 90 OCTANOS PARA VIBRAD	OR	GI		0.1422	13.20	1.88
	ACEITE PARA	VIBRADOR		GI		0.0021	53.50	0.11
								29.31

Partida	OE.2.3.7.1	CONCRETO EN O	COLU	MNAS F'C	C=210 KG/CM	2 EN CERCO PER	IMETRICO	
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		Costo unitario directo por : m3	847.92	
	Descripción R	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO			Hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL			Hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON			Hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
								110.09
		Materiales						
	CONCRETO F kg/cm2	PREMEZCLADO EN SECO fc=210		Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIENT	AS MANUALES		%MO		3.0000	110.09	3.30
	MEZCLADORA	A DE CONCRETO DE 9-11p3		Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA MEZCLADORA	Α	GI		0.6400	13.20	8.45
	ACEITE PARA	MEZCLADORA		GI		0.0096	53.50	0.51
	VIBRADOR DE	E CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA VIBRADOR		GI		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PARA	VIBRADOR		GI		0.0027	53.50	0.15
								37.68

Partida	OE.2.3.8.1	CONCRETO EN	VIGAS f'c=	210 kg/cm2 E	N CERCO PERIME	TRICO	
Rendimiento	m3/DIA	7.0000 EC	Q. <b>7.0000</b>		Costo unitario directo por : m3	847.92	
	Descripción R	decurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		Hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO		Hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL		Hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON		Hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
							110.09
		Materiales					
	CONCRETO P kg/cm2	REMEZCLADO EN SECO fc=210	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA		m3		0.2665	3.20	0.85
							700.15
		Equipos					
	HERRAMIENT	AS MANUALES	%MO		3.0000	110.09	3.30
	MEZCLADORA	A DE CONCRETO DE 9-11p3	Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA MEZCLADORA	GI		0.6400	13.20	8.45
	ACEITE PARA	MEZCLADORA	GI		0.0096	53.50	0.51
	VIBRADOR DE	E CONCRETO 4 HP 1.50"	Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA VIBRADOR	GI		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PARA	VIBRADOR	GI		0.0027	53.50	0.15
							37.68

Partida	OE.2.3.9.2		CONCRET	O f'c=210	kg/cm2 PAR	A ESTRADO		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	808.82	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Ob	ra					
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SEC	O f'c=210 kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO TAMB	OR 18 HP 11 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA ME	ZCLADORA	Gl		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PAF	RA MEZCLADORA		GI		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR I	DE CONCRETO 4 HP 1.50'	1	Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA VII	BRADOR	GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PAF	RA VIBRADOR		GI		0.0019	53.50	0.10
								31.60

Partida	OE.2.2.7.1	CONCR	ETO f'c	=210 kg/cı	m2 PARA GRA	ADAS DE ACCESO		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	808.82	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SECO fc=210 kg	g/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	TAS MANUALES		%MO		3.0000	77.07	2.31
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 1	1 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA MEZCLADOR	Α	GI		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PAR	A MEZCLADORA		GI		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA	A VIBRADOR		Gl		0.0019	53.50	0.10
								31.60

Partida	OE.2.2.7.1		CONC	RETO f'c=	210 kg/cm2 E	N TRIBUNA		
Rendimiento	m3/DIA	9.0000	EQ.	9.0000		Costo unitario directo por : m3	815.09	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68
	PEON			Hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57
								85.63
		Materiales						
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SECO fc=210	kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	TAS MANUALES		%MO		3.0000	85.63	2.57
	MEZCLADOF	RA DE CONCRETO DE 9-11p3		Hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA MEZCLADO	ORA	Gl		0.4978	13.20	6.57
	ACEITE PAR	A MEZCLADORA		Gl		0.0075	53.50	0.40
	VIBRADOR D	DE CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA D	E 90 OCTANOS PARA VIBRADOR	1	Gl		0.1422	13.20	1.88
	ACEITE PAR	A VIBRADOR		GI		0.0021	53.50	0.11
								29.31

Partida	OE.2.3.7.1	CONCRETO EN CO	OLUMNAS F	C=210 KG/CM2	EN JUEGOS RECI	REATIVOS	
Rendimiento	m3/DIA	7.0000 E	EQ. <b>7.0000</b>		Costo unitario directo por : m3	847.92	
	Descripción R	Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		Hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO		Hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL		Hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON		Hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
							110.09
		Materiales					
	CONCRETO F kg/cm2	PREMEZCLADO EN SECO fc=210	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA		m3		0.2665	3.20	0.85
							700.15
		Equipos					
	HERRAMIENT	AS MANUALES	%MO		3.0000	110.09	3.30
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO DE 9-11p3	Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA MEZCLADORA	GI		0.6400	13.20	8.45
	ACEITE PARA	MEZCLADORA	GI		0.0096	53.50	0.51
	VIBRADOR DE	E CONCRETO 4 HP 1.50"	Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA VIBRADOR	GI		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PARA	VIBRADOR	GI		0.0027	53.50	0.15
							37.68

Partida	OE.2.3.7.1		CONCRE	TO EN COLU	MNA DE T. ELEV	ADO f´c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	808.02	
	Descripción	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SEC	O f'c=210 kg/cm2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN	NTAS MANUALES		%MO		3.0000	50.26	1.51
	MEZCLADO	RA DE CONCRETO TAMB	OR 18 HP 11 p3	Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA M	EZCLADORA	Gl		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PAR	RA MEZCLADORA		Gl		0.0086	53.50	0.46
	VIBRADOR I	DE CONCRETO 4 HP 1.50	"	Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA I	DE 90 OCTANOS PARA V	BRADOR	Gl		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PAR	RA VIBRADOR		Gl		0.0019	53.50	0.10
								30.80

Partida	OE.2.3.8.1	COI	NCRETO	EN VIGA	E T. ELEVADO	f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		Costo unitario directo por : m3	846.77	
	Descripción F	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83
	OPERARIO			Hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65
	OFICIAL			Hh	1.0000	1.1429	13.14	15.02
	PEON			Hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59
								110.09
		Materiales						
	CONCRETO I	PREMEZCLADO EN SECO fc=210 kg/cm2		Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIEN <sup>-</sup>	TAS MANUALES		%MO		3.0000	71.80	2.15
	MEZCLADOR	A DE CONCRETO DE 9-11p3		Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DI	E 90 OCTANOS PARA MEZCLADORA		Gl		0.6400	13.20	8.45
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA		GI		0.0096	53.50	0.51
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43
	GASOLINA DI	E 90 OCTANOS PARA VIBRADOR		GI		0.1829	13.20	2.41
	ACEITE PARA	A VIBRADOR		GI		0.0027	53.50	0.15
								36.53

Partida	OE.2.3.2.1		CONCRE	ETO ZAPAT	A DE T. ELEVAD	O f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	802.80	
	Descripción Re	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8000	13.14	10.51
	PEON			Hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								77.07
		Materiales						
	CONCRETO PR	REMEZCLADO EN SECO fc=210 kg/cm2		Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIENTA	AS MANUALES		%MO		3.0000	50.26	1.51
	MEZCLADORA	DE CONCRETO DE 9 -11p3		Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA MEZCLADORA		GI		0.4480	13.20	5.91
	ACEITE PARA	MEZCLADORA		Gl		0.0067	53.50	0.36
	VIBRADOR DE	CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DE	90 OCTANOS PARA VIBRADOR		GI		0.1280	13.20	1.69
	ACEITE PARA	VIBRADOR		GI		0.0019	53.50	0.10
								25.58

Partida	OE.2.3.13.1		CON	CRETO EN T	ANQUE ELEVADO	f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	9.0000	EQ.	9.0000	d	Costo unitario irecto por : m3	814.16	
	Descripción Rec	curso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			Hh	0.1000	0.0889	16.03	1.43
	OPERARIO			Hh	1.0000	0.8889	14.57	12.95
	OFICIAL			Hh	1.0000	0.8889	13.14	11.68
	PEON			Hh	6.0000	5.3333	11.17	59.57
								85.63
		Materiales						
	CONCRETO PR	EMEZCLADO EN SECO fc=210 kg/cm/	2	Bls		53.3000	13.12	699.30
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								700.15
		Equipos						
	HERRAMIENTA:	S MANUALES		%MO		3.0000	55.85	1.68
	MEZCLADORA I	DE CONCRETO DE 9-11p3		Hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA DE 9	0 OCTANOS PARA MEZCLADORA		Gl		0.4978	13.20	6.57
	ACEITE PARA M	MEZCLADORA		GI		0.0067	53.50	0.36
	VIBRADOR DE (	CONCRETO 4 HP 1.50"		Hm	1.0000	0.8889	10.00	8.89
	GASOLINA DE 9	0 OCTANOS PARA VIBRADOR		GI		0.1422	13.20	1.88
	ACEITE PARA V	'IBRADOR		GI		0.0021	53.50	0.11
								28.38

#### FLETE TERRESTRE PARA CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO

Tabla N°. 106 Costos de flete del concreto premezclado en seco a precios actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento de la Institución Educativa N°80100 Javier Heraud Pérez Del Caserío De Trigobamba Distrito de Bambamarca-Bolivar-La Libertad

Obra	"MEJORAMIENTO DE LA INSTITUCIÓN EDUCATIVA N° 80100 JAVIER HERAUD PÉREZ DEL CASERÍO DE TRIGOBAMBA, DISTRITO DE BAMBAMARCA - BOLÍVAR - LA LIBERTAD"								
Lugar	r TRIGOBAMBA DISTRITO DE BAMBAMARCA, PROVINCIA DE BOLIVAR - LA LIBERTAD								
	RECURSO UND CANTIDAD PESO (Kg) PARCIAL (KG.)								
CONCRETO	PREMEZCLADO F'c=210Kg/cm2 (40.0	bls	53.3000	40.0000	2,132.00				
	TOTA	\L			2,132.00				
	0.1900								
	COSTO FLETE 405.0800								
					•				

#### A) POR PESO

ľ	(1)	CAPACIDAD DEL CAMION ( M³ )	10.0000
ľ	(2)	COSTO POR VIAJE( SIN IGV) S/.	2,832.0000
ľ	(3)	CAPACIDAD DEL CAMION ( KG )	15,000.0000
Ī	(3)/(2)	FLETE POR KG	0.1900

#### B) POR CALCULO DE HM

I			COSTO EN SOLES						
	Nº Viajes	VEHÍCULO	PESO (KG)	TIEMPO VIAJE (HRS)	COSTO ALQUILER (HM)	SUB TOTAL			
	1	CAMIÓN 10 TN	2,132.00	23.60	120.00	S/. 2,832.00			

CÁLCULO	Distancia	Velocidad	TOTAL	IDA Y VUELTA	HM
DE HORAS	KM	KM/HR	Tiempo	Tiempo	Costo viaje/(id+vuel)
DE VIAJE DEL CAMIÓN DE 10TN	295	25.00	11.80	23.60	120.00
Trujillo - Trigobamba	295		11.80	23.60	120.00

DE LOS DOS CASOS ESCOGEMOS POR HOLGURA:

Rer	ndimiento=(cuadrillax8)/cantidad				
Unidad	GLB	a todo costo(co	mbustibles, man	o obra, otros)	
Rendimiento	1Glb/dia				
cantidad	23.600 HORAS				
cuadrilla	2.9500				

#### COSTO TOTAL POR M<sup>3</sup> DE CONCRETO SIN IGV

Tabla N°. 107 Costo total por m³ de Concreto en la obra Mejoramiento de la Institución Educativa N° 80100 en el caserío de Trigobamba

DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> DE CONCRETO SIN IGV( MIN-MAX)
MANO DE OBRA	64.22-110.09
MATERIALES	700.15-700.15
EQUIPOS	21.62-37.04
FLETE TERRESTRE	405.08
COSTO POR M <sup>3</sup>	S/. 1191.07-1252.36

Fuente: Elaboración Propia

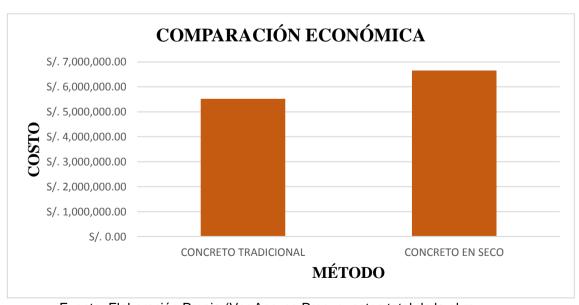
# C. COMPARACIÓN DEL PRESUPUESTO DE OBRA ELABORADO CONCRETO DE MANERA TRADICIONAL Y CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

Tabla N°. 108 Cuadro Comparativo de Presupuesto

METODO	PRESUPUESTO TOTAL
CONCRETO TRADICIONAL	S/. 5,519,645.80
CONCRETO EN SECO	S/. 6,657,366.74

Fuente: Elaboración Propia

Grafica N°. 16 Comparación económica del presupuesto de obra



Fuente: Elaboración Propia (Ver Anexos Presupuestos total de la obra Mejoramiento de la Institución Educativa N° 80100 en el caserío de Trigobamba)

## 5.3.3 PROVINCIA DE OTUZCO DISTRITO DE USQUIL "OBRA MEJORAMIENTO Y AMPLIACIÓN DEL SERVICIO EDUCATIVO EN LA I.E N° 82085" 2016

#### A. CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL

 ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO F'c=210Kg/cm²

Tabla N°. 109 Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de concreto F'c=210Kg/cm² concreto elaborado de manera tradicional

		Análisis d	e precios uni	tarios							
Presupuesto		MEJORAMIENTO Y AN EN I	IPLIACIÓN DEL SERVI LA LOCALIDAD DE ALI					GARTE			
Fecha	Oct-15										
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTURAS									
Partida	OE.2.3.6.1.1	OE.2.3.6.1.1 CONCRETO EN MUROS DE CONTENCIÓN f´c=210 kg/cm2									
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		Costo unitario directo por : m3	412.77				
	Descripción Rec	urso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.			
		Mano de O	bra								
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83			
	OPERARIO			hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65			
	OFICIAL			hh	1.0000	1.1429	12.50	14.29			
	PEON			hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59			
		Materiale	•					109.36			
	PIEDRA CHANC		5	m3		0.5400	115.00	62.10			
	ARENA GRUESA			m3		0.5300	85.00	45.05			
		rland Tipo I (42.5 kg)		bol		9.7300	16.27	158.31			
	AGUA	12 (12.0 kg)		m3		0.1860	3.20	0.60			
								266.06			
		Equipos	<b>;</b>								
	HERRAMIENTAS	MANUALES		%mo		3.0000	109.36	3.28			
	VIBRADOR DE C	ONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	7.50	8.57			
		E CONCRETO TAMBOR 18 HP	•	hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43			
	HP 1.25"	) HOCTANOS PARA VIBRADOF		gl		0.1829	13.20	2.41			
	GASOLINA DE 9 TAMBOR 18HP 1	) HOCTANOS PARA MEZCLAD 1p3	ORA DE CONCRETO	gl		0.8229	13.20	10.86			
	ACEITE PARA V	BRADOR DE CONCRETO 4 HP	1.25"	gl		0.0027	53.50	0.14			
	ACEITE PARA M	EZCLADORA DE CONCRETO T	AMBOR 18 HP 11p3	gl		0.0123	53.50	0.66 <b>37.35</b>			

Partida	OE.2.2.7.1	CONCRE	TO f'c	=210kg/cm	12 EN TRIBU	NA		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	375.89	
	Descripción R	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcia S/
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	12.50	10.00
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								76.56
		Materiales						
	PIEDRA CHAN	CADA 1/2"		m3		0.5400	115.00	62.1
	ARENA GRUE	SA		m3		0.5300	85.00	45.0
	CEMENTO PO	RTLAND TIPO I (42.5 kg)		bol		9.7300	16.27	158.3
	CURADOR QU	IMICO (BALDE 20KG)		bal		0.1120	63.56	7.1
	AGUA			m3		0.1860	3.20	0.6
								273.1
		Equipos						
	HERRAMIENT	AS MANUALES		%mo		3.0000	76.56	2.3
	VIBRADOR DE	CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.8000	7.50	6.00
		DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3		hm	1.0000	0.8000	10.00	8.0
	GASOLINA DE 1.25"	90 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE CONCRETO	4 HP	gl		0.1280	13.20	1.6
	GASOLINA DE TAMBOR 18HF	90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE CONCRE P 11p3	TO	gl		0.5760	13.20	7.6
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0019	53.50	0.10
	ACEITE PARA	MEZCLADORA DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11	р3	gl		0.0086	53.50	0.46
								26.1

Partida	OE.2.3.5.1	CONCRETO EN SOBREC	IMIENTO fo	=210 kg/cm2		ÉTRICO	
Rendimiento	m3/DIA	<b>10.0000</b> EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	375.89	
	Descripción Recu	urso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcia S/
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO		hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL		hh	1.0000	0.8000	12.50	10.00
	PEON		hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
							76.56
		Materiales					
	PIEDRA CHANCA	DA 1/2"	m3		0.5400	115.00	62.10
	ARENA GRUESA		m3		0.5300	85.00	45.05
		LAND TIPO I (42.5 kg)	bol		9.7300	16.27	158.31
		CO (BALDE 20KG)	bal		0.1120	63.56	7.12
	AGUA		m3		0.1860	3.20	0.60
							273.18
		Equipos					
	HERRAMIENTAS		%mo	4 0000	3.0000	76.56	2.30
		ONCRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	0.8000	7.50	6.00
		E CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE CONCRETO 4	hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	HP 1.25"	TIOCIANOS FARA VIBRADOR DE CONCRETO 4	gl		0.1280	13.20	1.69
		HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE	al		0.5760	13.20	7.60
	CONCRETO TAM	•	gl				
		BRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"	gl		0.0019	53.50	0.10
	11p3	EZCLADORA DE CONCRETO TAMBOR 18 HP	gl		0.0086	53.50	0.46
	Προ						26.15

Partida	OE.2.3.7.1	CONCRETO EN COLU	MNAS f'c=	210 kg/cm2 EN (	CERCO PERIMÉTR	ICO	
Rendimiento	m3/DIA	8.0000 E	Q. <b>8.0000</b>		Costo unitario directo por : m3	401.56	
	Descripción Red	curso	Unidad	l Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.1000	16.03	1.60
	OPERARIO		hh	1.0000	1.0000	14.57	14.57
	OFICIAL		hh	1.0000	1.0000	12.50	12.50
	PEON		hh	6.0000	6.0000	11.17	67.02
							95.69
		Materiales					
	PIEDRA CHANC	ADA 1/2"	m3		0.5400	115.00	62.10
	ARENA GRUES	A	m3		0.5300	85.00	45.05
		TLAND TIPO I (42.5 kg)	bol		9.7300	16.27	158.31
		MICO (BALDE 20KG)	bal		0.1120	63.56	7.12
	AGUA		m3		0.1860	3.20	0.60
							273.18
		Equipos					
	HERRAMIENTAS		%mo	4.0000	3.0000	95.69	2.87
		CONCRETO 4 HP 1.50" DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3	hm hm	1.0000 1.0000	1.0000 1.0000	7.50 10.00	7.50 10.00
		0 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE CONCRETO	1	1.0000			
	HP 1.25"		* gl		0.1600	13.20	2.11
		0 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE	gl		0.7200	13.20	9.50
		MBOR 18HP 11p3  BRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"			0.0024	53.50	0.13
		IBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25 IEZCLADORA DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11;	gl 3 gl		0.0024	53.50	0.13
	, WELLE I / WALK	LEGE 150. WE CONTOUR TO THE THE	,		0.0100	00.00	32.69

Partida Rendimiento	OE.2.3.8.1 m3/DIA	8.0000 EQ.	8.0000 8.0000	J/cm2 EN CER	CO PERIMETRICO  Costo unitario directo por : m3	401.56	
	Descripción Rec	eurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcia S/
		Mano de Obra					
	CAPATAZ		hh	0.1000	0.1000	16.03	1.6
	OPERARIO		hh	1.0000	1.0000	14.57	14.5
	OFICIAL		hh	1.0000	1.0000	12.50	12.5
	PEON		hh	6.0000	6.0000	11.17	67.0
							95.69
		Materiales					
	PIEDRA CHANC	ADA 1/2"	m3		0.5400	115.00	62.10
	ARENA GRUESA	1	m3		0.5300	85.00	45.0
	CEMENTO POR	TLAND TIPO I (42.5 kg)	bol		9.7300	16.27	158.3°
	CURADOR QUIM	IICO (BALDE 20KG)	bal		0.1120	63.56	7.1
	AGUA		m3		0.1860	3.20	0.6
							273.1
		Equipos					
	HERRAMIENTAS	SMANUALES	%mo		3.0000	95.69	2.8
	VIBRADOR DE C	CONCRETO 4 HP 1.50"	hm	1.0000	1.0000	7.50	7.5
	MEZCLADORA D	DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3	hm	1.0000	1.0000	10.00	10.00
	GASOLINA DE 9 HP 1.25"	0 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE CONCRETO 4	gl		0.1600	13.20	2.1
	GASOLINA DE 9 TAMBOR 18HP 1	0 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE CONCRETO 11p3	gl		0.7200	13.20	9.5
	ACEITE PARA V	IBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"	gl		0.0024	53.50	0.13
	ACEITE PARA M	EZCLADORA DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3	gl		0.0108	53.50	0.5
							32.69

Fuente: Expediente técnico: "Mejoramiento y ampliación del servicio educativo en la I.E. Nº 82085 - Alfonso Ugarte en la localidad de Alfonso Ugarte, distrito de Usquil Provincia de Otuzco- Región La Libertad" (2015)

#### • FLETE TERRESTRE PARA CEMENTO

Tabla N°. 110 Costos de flete de para cemento a precios actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento y Ampliación del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil-Otuzco-La Libertad.

Obra	<u> </u>	UGARTE EN ITO DE USQU	LA LOCALIDA IL - OTUZCO -	AD DE ALFONSO LA LIBERTAD"	UGARTE,
Lugar	DISTRITO DE	USQUIL, PRO	VINCIA DE O	TUZCO - LA LIBE	RTAD.
Re	curso	UND	CANTIDAD	PESO (kg)	PARCIAL (kg)
CEMENTO PORTLA	AND TIPO MS (42.5 kg)	bls	9.7300	42.50	413.53
	TOT	AL KG			413.53
		POR KG			0.1800
	COST	O FLETE			74.4345
a) POR PESO					
(1)	ACIDAD DEL CAMIÓN		]		
(2)	COSTO POR VIAJE	2,096.00			
(3)	ACIDAD DEL CAMIÓN	11,500.00			
(3)/(2)	FLETE POR KG	0.1800	]		
OR CALCULO DE	HM VEHÍCULO		COSTO	EN SOLES	
it tiajoo	125525				ı
			I TIEMPO	COSTO	
0.04	CAMIÓN 12 m³	PESO (KG)	TIEMPO VIAJE (HRS)	COSTO ALQUILER HM	SUB TOTAL
0.04	CAMIÓN 12 m³	<b>PESO (KG)</b> 413.53	_		<b>SUB TOTAL</b> S/. 83.84
0.04	CAMIÓN 12 m³		VIAJE (HRS)	ALQUILER HM	
CÁLCULO DE	CAMIÓN 12 m³  Distancia		VIAJE (HRS)	ALQUILER HM	
CÁLCULO DE HORAS DE VIAJE DEL CAMIÓN DE		413.53	<b>VIAJE (HRS)</b> 17.47	ALQUILER HM 120	S/. 83.84
CÁLCULO DE HORAS DE VIAJE	Distancia	413.53 Velocidad	VIAJE (HRS) 17.47 TOTAL	ALQUILER HM 120 IDA Y VUELTA	S/. 83.84  HM  Costo
CÁLCULO DE HORAS DE VIAJE DEL CAMIÓN DE	<b>Distancia</b> KM	413.53  Velocidad  KM/HR	VIAJE (HRS) 17.47  TOTAL Tiempo	ALQUILER HM 120  IDA Y VUELTA Tiempo	S/. 83.84  HM  Costo viaje/(id+vuel)
CÁLCULO DE HORAS DE VIAJE DEL CAMIÓN DE 12m³ Trujillo - Alfonso Ugarte DE LOS TRES C	Distancia  KM  131	413.53  Velocidad  KM/HR  15.00	VIAJE (HRS) 17.47  TOTAL Tiempo 8.73 8.73	ALQUILER HM 120  IDA Y VUELTA Tiempo 17.47	S/. 83.84  HM  Costo viaje/(id+vuel)  120.00

Fuente: Expediente técnico: "Mejoramiento y ampliación del servicio educativo en la I.E. Nº 82085 - Alfonso Ugarte en la localidad de Alfonso Ugarte, distrito de Usquil Provincia de Otuzco- Región La Libertad" (2015)

#### PRECIO TOTAL POR M³ DE CONCRETO SIN IGV

Tabla N°. 111 Costos total por m³ de concreto de en la obra Mejoramiento y Ampliación del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil

DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> DE CONCRETO SIN IGV( MIN-MAX)
MANO DE OBRA	76.56-109.36
MATERIALES	266.06 - 273.18
EQUIPOS	26.15-37.35
FLETE TERRESTRE	74.43
COSTO POR M <sup>3</sup>	S/. 443.2 - 494.32

Fuente: Elaboración Propia

## B. CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

#### ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F'c=210Kg/cm²

Tabla N°. 112 Análisis de Precios unitarios de concreto F'c=210Kg/cm<sup>2</sup> concreto rápido a precios actualizados a noviembre del 2017

	_	Análisis de precio									
Presupuesto		MEJORAMIENTO Y AMPLIACIÓ UGARTE EN LA LOCAI						ONSO			
Fecha	Oct-14										
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTURAS									
Partida	OE.2.3.6.1.1 CONCRETO EN MUROS DE CONTENCIÓN f'c=210 kg/cm2										
Rendimiento	m3/DIA	7.0000	EQ.	7.0000		Costo unitario directo por : m3	846.86				
	Descripción Red	curso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcia S/			
		Mano de Obra									
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1143	16.03	1.83			
	OPERARIO			hh	1.0000	1.1429	14.57	16.65			
	OFICIAL			hh	1.0000	1.1429	12.50	14.29			
	PEON			hh	6.0000	6.8571	11.17	76.59			
								109.36			
		Materiales									
	CONCRETO PR	EMEZCLADO EN SECO F'C=210 KG/CM2		bol		53.3000	13.12	699.30			
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.88			
								700.15			
		Equipos									
	HERRAMIENTA:			%mo		3.0000	109.36	3.28			
		CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.1429	7.50	8.57			
		DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3 30 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE		hm	1.0000	1.1429	10.00	11.43			
	CONCRETO 4 H			gl		0.1829	13.20	2.41			
	GASOLINA DE 9	00 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE		gl		0.8229	13.20	10.86			
		MBOR 18HP 11p3 (IBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		ŭ		0.0027	53.50	0.14			
		MEZCLADORA DE CONCRETO 4 HP 1.25	18 HP	gl		****					
	11p3	LEGE BOTT DE CONCILETO TAMBOTT		gl		0.0123	53.50	0.66			
	•							37.35			

Partida	OE.2.2.7.1	co	NCRETO f	c=210kg/c	m2 EN TRIB	UNA		
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	809.98	
	Descripción F	decurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	12.50	10.00
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								76.56
		Materiales						
	CONCRETO F	PREMEZCLADO EN SECO F'C=210 KG/CM2		bol		53.3000	13.12	699.30
	CURADOR QU	JIMICO (BALDE 20KG)		bal		0.1120	63.56	7.12
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								707.27
		Equipos						
	HERRAMIENT	AS MANUALES		%mo		3.0000	76.56	2.30
	VIBRADOR DI	E CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.8000	7.50	6.00
		A DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3		hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	HP 1.25"	90 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE CON	CRETO 4	gl		0.1280	13.20	1.69
		E 90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE 'AMBOR 18HP 11p3		gl		0.5760	13.20	7.60
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0019	53.50	0.10
	ACEITE PARA	MEZCLADORA DE CONCRETO TAMBOR 1	8 HP 11p3	gl		0.0086	53.50	0.46
								26.15

Partida	OE.2.3.5.1	CONCRETO EN SOE	BRECI	MIENTO f	c=210 kg/cm2	EN CERCO PERIM	/IÉTRICO	
Rendimiento	m3/DIA	10.0000	EQ.	10.0000		Costo unitario directo por : m3	809.98	
	Descripción Re	curso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0800	16.03	1.28
	OPERARIO			hh	1.0000	0.8000	14.57	11.66
	OFICIAL			hh	1.0000	0.8000	12.50	10.00
	PEON			hh	6.0000	4.8000	11.17	53.62
								76.56
		Materiales						
	CONCRETO PR	EMEZCLADO EN SECO F'C=210 KG/CM2	<u> </u>	bol		53.3000	13.12	699.30
	CURADOR QUI	MICO (BALDE 20KG)		bal		0.1120	63.56	7.12
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								707.27
		Equipos						
	HERRAMIENTA	S MANUALES		%mo		3.0000	76.56	2.30
	VIBRADOR DE (	CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	0.8000	7.50	6.00
	MEZCLADORA I	DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3		hm	1.0000	0.8000	10.00	8.00
	GASOLINA DE 9 CONCRETO 4 H	00 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE IP 1.25"		gl		0.1280	13.20	1.69
		00 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE MBOR 18HP 11p3		gl		0.5760	13.20	7.60
		IBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0019	53.50	0.10
	ACEITE PARA N HP 11p3	MEZCLADORA DE CONCRETO TAMBOR	18	gl		0.0086	53.50	0.46
								26.15

Partida	OE.2.3.7.1 CONCRETO EN COLUMNAS f'c=210 kg/cm2 EN CERCO PERIMÉTRICO							
Rendimiento	m3/DIA	8.0000	EQ.	8.0000		Costo unitario directo por : m3	835.65	
	Descripción Ro	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1000	16.03	1.60
	OPERARIO			hh	1.0000	1.0000	14.57	14.57
	OFICIAL			hh	1.0000	1.0000	12.50	12.50
	PEON			hh	6.0000	6.0000	11.17	67.02
								95.69
		Materiales						
	CONCRETO PI	REMEZCLADO EN SECO F'C=210 KG/CM2		bol		53.3000	13.12	699.30
	CURADOR QU	IMICO (BALDE 20KG)		bal		0.1120	63.56	7.12
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								707.27
		Equipos						
	HERRAMIENTA	AS MANUALES		%mo		3.0000	95.69	2.87
	VIBRADOR DE	CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.0000	7.50	7.50
	MEZCLADORA	DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11p3		hm	1.0000	1.0000	10.00	10.00
	GASOLINA DE CONCRETO 4	90 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE HP 1.25"		gl		0.1600	13.20	2.11
		90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE AMBOR 18HP 11p3		gl		0.7200	13.20	9.50
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0024	53.50	0.13
	ACEITE PARA 11p3	MEZCLADORA DE CONCRETO TAMBOR 1	I8 HP	gl		0.0108	53.50	0.58
								32.69

Partida	OE.2.3.8.1	CONCRET	TO EN VI	GAS fc=21	0 kg/cm2 EN (	CERCO PERIMÉTR	ICO	
Rendimiento	m3/DIA	8.0000	EQ.	8.0000		Costo unitario directo por : m3	835.65	
	Descripción Re	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.1000	16.03	1.60
	OPERARIO			hh	1.0000	1.0000	14.57	14.57
	OFICIAL			hh	1.0000	1.0000	12.50	12.50
	PEON			hh	6.0000	6.0000	11.17	67.02 <b>95.69</b>
		Materiales						33.03
	CONCRETO PF	REMEZCLADO EN SECO F'C=210 K	G/CM2	bol		53.3000	13.12	699.30
	CURADOR QUI	IMICO (BALDE 20KG)		bal		0.1120	63.56	7.12
	AGUA			m3		0.2665	3.20	0.85
								707.27
		Equipos						
	HERRAMIENTA	AS MANUALES		%mo		3.0000	95.69	2.87
	VIBRADOR DE	CONCRETO 4 HP 1.50"		hm	1.0000	1.0000	7.50	7.50
	MEZCLADORA	DE CONCRETO TAMBOR 18 HP 11	р3	hm	1.0000	1.0000	10.00	10.00
	GASOLINA DE CONCRETO 4 I	90 HOCTANOS PARA VIBRADOR D HP 1.25"	E	gl		0.1600	13.20	2.11
		90 HOCTANOS PARA MEZCLADOR AMBOR 18HP 11p3	A DE	gl		0.7200	13.20	9.50
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.2	25"	gl		0.0024	53.50	0.13
	ACEITE PARA HP 11p3	MEZCLADORA DE CONCRETO TAN	MBOR 18	gl		0.0108	53.50	0.58
								32.69

#### FLETE TERRESTRE PARA CEMENTO

Tabla N°. 113 Costos de flete de para concreto premezciado en seco a precios actualizados a noviembre del 2017 en la obra Mejoramiento y Ampliación del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil-Otuzco-La Libertad

Obra	"MEJORAMIENTO Y AMPLIACIÓN DEL SERVICIO EDUCATIVO EN LA I.E. Nº 82085 -									
	<b>ALFONSO UGAF</b>	LFONSO UGARTE EN LA LOCALIDAD DE ALFONSO UGARTE, DISTRITO DE USQUIL -								
		OTUZCO - LA LIBERTAD"								
Lugar	DIST	DISTRITO DE USQUIL, PROVINCIA DE OTUZCO - LA LIBERTAD.								
Recu	rso	UND	CANTIDAD	PESO (kg)	PARCIAL (kg)					
CONCRETO RA	APIDO (40 kg)	bls	53.3000	42.50	2,265.25					
	2,265.25 0.1800									
	FLETE POR KG									
		COSTO FLETE		·	407.7450					

#### a) POR PESO

(1)	EL CAMION ( M <sup>3</sup> )	12.0000
(2)	AJE( SIN IGV) S/.	2,096.00
(3)	L CAMION ( KG )	11,500.00
(3)/(2)	FLETE POR KG	0.1800

#### b) POR CALCULO DE HM

Nº Viajes	N° Viajes VEHÍCULO COSTO EN SOLES							
0.00	04MON 40 2	PESO	TIEMPO VIAJE	COSTO ALQUILER HM	SUB TOTAL			
0.20	CAMIÓN 12 m3	KG	HRS					
		2,265.25	17.47	120	S/. 419.20			
CÁLCULO DE	Distancia	Velocidad	TOTAL	IDA Y VUELTA	НМ			
HORAS DE VIAJE	KM	KM/HR	Tiempo	Tiempo	Costo			
DEL CAMIÓN DE	131	15.00	8.73	17.47	120.00			
12m3								
Trujillo - Alfonso Ugarte	131		8.73	17.47	120.00			
					S/. 419.20			

#### DE LOS TRES CASOS ESCOGEMOS POR HOLGURA:

Unidad	GLB
Rendimiento	1Glb/dia
cantidad	3.493 HORAS
cuadrilla	0.4367

a todo costo(combustibles, mano obra, otros)

#### PRECIO TOTAL POR M<sup>3</sup> DE CONCRETO SIN IGV

Tabla N°. 114 Costos total por m³ de concreto de en la obra Mejoramiento y Ampliación del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil

DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> DE CONCRETO SIN IGV( MIN-MAX)
MANO DE ORDA	` '
MANO DE OBRA	76.56-109.36
MATERIALES	700.15-707.27
EQUIPOS	26.15-37.35
FLETE TERRESTRE	407.75
COSTO POR M <sup>3</sup>	S/. 1210.61-1261.73

Fuente: Elaboración Propia

## C. COMPARACIÓN DEL PRESUPUESTO DE OBRA ELABORANDO CONCRETO DE MANERA TRADICIONAL Y CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

Tabla N°. 115 Cuadro Comparativo del Presupuesto

METODO	PRESUPUESTO TOTAL
CONCRETO TRADICIONAL	S/. 327,542.27
CONCRETO EN SECO	S/. 429,054.57

Fuente: Elaboración Propia

Grafica N°. 17 Comparación económica del presupuesto de obra



Fuente: Elaboración Propia (Ver Anexos Presupuestos total de la obra Mejoramiento y Ampliación del servicio educativo de la I.E. N°82085 en el Distrito de Usquil)

## 5.3.4 DISTRITO DE TRUJILLO "VIVIENDA UNIFAMILIAR" 2017

#### A. CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL

 ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO F'c=210Kg/cm²

Tabla N°. 116 Análisis de Precios unitarios actualizados a noviembre del 2017 de concreto F'c=210Kg/cm² elaborado de manera tradicional

		Análisis de prec	ios ι	ınitario	s						
Presupuesto	VIVIENDA UNIFAMILIAR										
Fecha	Nov-17										
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTURAS									
Partida	OE.2.3.2.1			RETO PARA kg/cm2	ZAPATAS						
Rendimiento	m3/DIA	22.0000	EQ.	22.0000		Costo unitario directo por : m3	385.12				
	Descripción Re	curso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.			
		Mano de Obra									
	CAPATAZ			hh	0.2000	0.0727	19.70	1.43			
	OPERARIO			hh	1.0000	0.3636	18.50	6.73			
	OFICIAL			hh	1.0000	0.3636	16.80	6.11			
	PEON			hh	6.0000	2.1818	14.50	31.64			
	OPERADOR DE	EQUIPO LIVIANO		hh	2.0000	0.7273	12.00	8.73			
								54.64			
		Materiales									
	PIEDRA CHANC	CADA 1/2"		m3		0.8500	60.90	51.77			
	ARENA GRUES	A		m3		0.4200	49.90	20.96			
	AGUA PUESTA	EN OBRA		m3		0.1800	3.03	0.55			
	CEMENTO POR	RTLAND TIPO I (42.5 kg)		bol		9.7400	24.90	242.53			
								315.81			
		Equipos									
	HERRAMIENTA	S MANUALES		%mo		3.0000	54.64	1.64			
	VIBRADOR DE	CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.3636	7.00	2.55			
		DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.3636	16.00	5.82			
	GASOLINA DE 9 CONCRETO 11	90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE P3 (23HP)		gl		0.3345	11.10	3.71			
		90 HOCTÁNOS PARA VIBRADOR DE		gl		0.0582	11.10	0.65			
	ACEITE PARA	MEZCLADORA DE CONCRETO 11 P3 (23 H	HP)	gl		0.0050	50.90	0.25			
	ACEITE PARA \	/IBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0009	50.90	0.05			
								14.67			

Partida	OE.2.3.3.1	CONCRETO EN	VIGA	S DE CIM	ENTACION f	c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	18.0000	EQ.	18.0000		Costo unitario directo por : m3	394.11	
	Descripción Rec	urso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0444	19.70	0.87
	OPERARIO			hh	1.0000	0.4444	18.50	8.22
	OFICIAL			hh	1.0000	0.4444	16.80	7.47
	PEON			hh	6.0000	2.6667	14.50	38.67
	OPERADOR DE I	EQUIPO LIVIANO		hh	1.0000	0.4444	12.00	5.33
								60.56
		Materiales						
	PIEDRA CHANCA	ADA 1/2"		m3		0.8500	60.90	51.77
	ARENA GRUESA			m3		0.4200	49.90	20.96
	AGUA PUESTA E	N OBRA		m3		0.1800	3.03	0.55
	CEMENTO PORT	LAND TIPO I (42.5 kg)		bol		9.7400	24.90	242.53
								315.81
		Equipos						
	HERRAMIENTAS	MANUALES		%mo		3.0000	60.56	1.82
	VIBRADOR DE C	ONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.4444	7.00	3.11
	MEZCLADORA D	E CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.4444	16.00	7.11
	CONCRETO 11 F			gl		0.4089	11.10	4.54
	GASOLINA DE 90 CONCRETO 4 HF	) HOCTANOS PARA VIBRADOR DE P 1.25"		gl		0.0711	11.10	0.79
	ACEITE PARA MI	EZCLADORA DE CONCRETO 11 P3 (23 H	P)	gl		0.0061	50.90	0.31
	ACEITE PARA VI	BRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0011	50.90	0.06
								17.74

Partida	OE.2.3.7.1	CONCRETO EN	COLUN	/NAS	f'c=210 kg/cı	n2		
Rendimiento	m3/DIA 13	2.0000 E	Q. <b>12.</b>	0000		Costo unitario directo por : m3	458.41	
	Descripción Recurso		Un	idad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ		hh		0.1000	0.0667	19.70	1.31
	OPERARIO		hh		1.0000	0.6667	18.50	12.33
	OFICIAL		hh		1.0000	0.6667	16.80	11.20
	PEON		hh		8.0000	5.3333	14.50	77.33
	OPERADOR DE EQUIPO	) LIVIANO	hh		3.0000	2.0000	12.00	24.00
								126.17
		Materiales						
	PIEDRA CHANCADA 1/2		m3			0.9000	60.90	54.81
	ARENA GRUESA		m3			0.4000	49.90	19.96
	AGUA PUESTA EN OBR		m3			0.1800	3.03	0.55
	CEMENTO PORTLAND	TIPO I (42.5 kg)	bol p2			9.0000 0.0833	24.90 3.20	224.10 0.27
	WADERA TORNILLO		μz			0.0033	3.20	299.69
		Equipos						200.00
	WINCHE ELECTRICO 3.		hm		1.0000	0.6667	12.00	8.00
	VIBRADOR DE CONCRE		hm		1.0000	0.6667	7.00	4.67
	MEZCLADORA DE CON	CRETO 11 P3 (23 HP)	hm		1.0000	0.6667	16.00	10.67
	ANDAMIO METALICO		día		1.0000	0.0833	8.00	0.67
	CONCRETO 11 P3 (23H		gl			0.6133	11.10	6.81
	GASOLINA DE 90 HOCT 4 HP 1.25"	ANOS PARA VIBRADOR DE CONCRET	O gl			0.1067	11.10	1.18
		DORA DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)	gl			0.0092	50.90	0.47
	ACEITE PARA VIBRADO	OR DE CONCRETO 4 HP 1.25"	gl			0.0016	50.90	0.08 <b>32.55</b>

Partida	OE.2.3.8.1	CONCRE	TO E	N VIGAS f	c=210 kg/cm	12		
Rendimiento	m3/DIA	22.0000	EQ.	22.0000		Costo unitario directo por : m3	379.89	
	Descripción l	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra					<b>C</b>	
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0364	19.70	0.72
	OPERARIO			hh	1.0000	0.3636	18.50	6.73
	OFICIAL			hh	1.0000	0.3636	16.80	6.11
	PEON			hh	6.0000	2.1818	14.50	31.64
	OPERADOR	DE EQUIPO LIVIANO		hh	1.0000	0.3636	12.00	4.36
								49.56
		Materiales						
	PIEDRA CHA	NCADA 1/2"		m3		0.8500	60.90	51.77
	ARENA GRUI	ESA		m3		0.4200	49.90	20.96
	AGUA PUEST	TA EN OBRA		m3		0.1800	3.03	0.55
	CEMENTO P	ORTLAND TIPO I (42.5 kg)		bol		9.7400	24.90	242.53
								315.81
		Equipos						
	HERRAMIEN <sup>*</sup>	TAS MANUALES		%mo		3.0000	49.56	1.49
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.3636	7.00	2.55
		A DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.3636	16.00	5.82
	CONCRETO			gl		0.3345	11.10	3.71
	GASOLINA D CONCRETO	E 90 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE 4 HP 1.25"		gl		0.0582	11.10	0.65
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA DE CONCRETO 11 P3 (23 H	HP)	gl		0.0050	50.90	0.25
	ACEITE PARA	A VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0009	50.90	0.05
								14.52

Partida	OE.2.3.9.2.1	CONCRE	TO EN	N LOSAS /	ALIGERADA	S f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	28.0000	EQ.	28.0000		Costo unitario directo por : m3	408.73	
	Descripción l	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0286	19.70	0.56
	<b>OPERARIO</b>			hh	4.0000	1.1429	18.50	21.14
	OFICIAL			hh	1.0000	0.2857	16.80	4.80
	PEON			hh	13.0000	3.7143	14.50	53.86
	OPERADOR I	DE EQUIPO LIVIANO		hh	3.0000	0.8571	12.00	10.29
								90.65
		Materiales						
	PIEDRA CHA			m3		0.9000	60.90	54.81
	ARENA GRUI	=*::		m3		0.5000	49.90	24.95
	AGUA PUEST			m3		0.1800	3.03	0.55
	CEMENTO P	ORTLAND TIPO I (42.5 kg)		bol		9.0000	24.90	224.10
								304.41
	MINOUE ELE	Equipos		L	4 0000	0.0057	40.00	0.40
		CTRICO 3.6 HP DE DOS BALDES E CONCRETO 4 HP 1.25"		hm hm	1.0000 1.0000	0.2857 0.2857	12.00 7.00	3.43 2.00
		A DE CONCRETO 4 HP 1.23		hm	1.0000	0.2857	16.00	4.57
		E 90 HOCTANOS PARA MEZCLADOR	RA		1.0000			
	DE CONCRE	TO 11 P3 (23HP)		gl		0.2629	11.10	2.92
		E 90 HOCTANOS PARA VIBRADOR [	DE	gl		0.0457	11.10	0.51
	CONCRETO	4 HP 1.25" A MEZCLADORA DE CONCRETO 11	D2	3.		0.0.0		0.0 .
	(23 HP)	A WILZGLADORA DE GONGRETO TI	гЭ	gl		0.0039	50.90	0.20
	\ /	A VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1	.25"	gl		0.0007	50.90	0.04 <b>13.67</b>

Partida	OE.2.3.10.1	CONCRETO EN ES	CAL	ERAS f'c=	210 kg/cm2			
Rendimiento	m3/DIA	28.0000	EQ.	28.0000		Costo unitario directo por : m3	383.87	
	Descripció	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcia S/
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0286	19.70	0.56
	OPERARIC	)		hh	4.0000	1.1429	18.50	21.14
	OFICIAL			hh	1.0000	0.2857	16.80	4.80
	PEON			hh	7.0000	2.0000	14.50	29.00
	OPERADO	R DE EQUIPO LIVIANO		hh	3.0000	0.8571	12.00	10.29
								65.79
		Materiales						
		HANCADA 1/2"		m3		0.9000	60.90	54.8
	ARENA GRUESA			m3		0.5000	49.90	24.9
	AGUA PUE	STA EN OBRA		m3		0.1800	3.03	0.5
	CEMENTO	PORTLAND TIPO I (42.5 kg)		bol		9.0000	24.90	224.1 <b>304.4</b>
		Equipos						304.4
	WINCHE E	LECTRICO 3.6 HP DE DOS BALDES		hm	1.0000	0.2857	12.00	3.4
	VIBRADOR	DE CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.2857	7.00	2.0
		DRA DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.2857	16.00	4.5
	CONCRET	DE 90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE 0 11 P3 (23HP)		gl		0.2629	11.10	2.9
		DE 90 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE O 4 HP 1.25"		gl		0.0457	11.10	0.5
	ACEITE PA	RA MEZCLADORA DE CONCRETO 11 P3 (23 H	P)	gl		0.0039	50.90	0.2
	ACEITE PA	RA VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0007	50.90	0.0
								13.6

#### PRECIO TOTAL POR M<sup>3</sup> DE CONCRETO

Tabla N°. 117 Costos total por  $\rm m^3$  de concreto en Vivienda Unifamiliar De la ciudad de Trujillo

DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> DE CONCRETO (MIN. – MAX)
MANO DE OBRA	49.56-126.17
MATERIALES	299.69-315.81
EQUIPOS	13.67-32.55
COSTO POR M <sup>3</sup>	S/. 362.92-474.51

### B. CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

 ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS DE CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO F'c=210Kg/cm²

Tabla N°. 118 Análisis de Precios unitarios de concreto F'c=210Kg/cm² concreto rápido a precios actualizados a noviembre del 2017

Presupuesto		V	IVIENDA	A UNIFA	MILIAR NUE	VO		
Fecha	Dic-17							
Subpresupuesto	OE.2	ESTRUCTURAS						
Partida	OE.2.3.2.1		ETO PA	RA ZAP	PATAS f'c=2	10 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	22.0000		22.0000		Costo unitario directo por : m3	922.92	
	Descripción Re	curso	ι	Jnidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcia S/
		Mano de Obra						
	CAPATAZ		h	nh	0.2000	0.0727	19.70	1.43
	OPERARIO		h	nh	1.0000	0.3636	18.50	6.73
	OFICIAL		h	nh	1.0000	0.3636	16.80	6.11
	PEON		h	nh	6.0000	2.1818	14.50	31.64
	OPERADOR DE	EQUIPO LIVIANO	h	nh	2.0000	0.7273	12.00	8.73
								54.64
		Materiales						
	AGUA PUESTA	EN OBRA	n	n3		0.2665	3.03	0.81
	CONCRETO PR	REMEZCLADO EN SECO F'C=210 KG/CM2	b	ool		53.3000	16.00	852.80
								853.61
		Equipos						
	HERRAMIENTA	S MANUALES	9	%mo		3.0000	54.64	1.64
	VIBRADOR DE	CONCRETO 4 HP 1.25"	h	nm	1.0000	0.3636	7.00	2.55
		DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)	h	nm	1.0000	0.3636	16.00	5.82
	GASOLINA DE : CONCRETO 11	90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE P3 (23HP)	g	gl		0.3345	11.10	3.7
		90 HOCTÁNOS PARA VIBRADOR DE	g	gl		0.0582	11.10	0.65
	ACEITE PARA	MEZCLADORA DE CONCRETO 11 P3 (23 F	HP) g	gl		0.0050	50.90	0.25
	ACEITE PARA	/IBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"	g	gl		0.0009	50.90	0.05
								14.67

Partida	OE.2.3.3.1	СО	NCRETO EN	VIGAS D	E CIMENTAC	CION f'c=210 kg/cn	12	
Rendimiento	m3/DIA	18.0000	EQ.	18.0000		Costo unitario directo por : m3	932.27	
	Descripción R	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
		Mano de Obra					<b>0</b> /.	<b>O</b> /.
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0444	19.70	0.87
	OPERARIO			hh	1.0000	0.4444	18.50	8.22
	OFICIAL			hh	1.0000	0.4444	16.80	7.47
	PEON			hh	6.0000	2.6667	14.50	38.67
	OPERADOR D	E EQUIPO LIVIANO		hh	1.0000	0.4444	12.00	5.33
								60.56
		Materiales						
	AGUA PUEST			m3		0.2665	3.03	0.81
	CONCRETO F KG/CM2	REMEZCLADO EN SECO F'O	C=210	bol		53.3000	16.00	852.80
	KG/CIVIZ							853.61
		Equipos						
	HERRAMIENT	AS MANUALES		%mo		3.0000	60.56	1.82
	VIBRADOR DI	CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.4444	7.00	3.11
	MEZCLADORA	A DE CONCRETO 11 P3 (23 H	IP)	hm	1.0000	0.4444	16.00	7.11
		E 90 HOCTANOS PARA MEZO O 11 P3 (23HP)	CLADORA	gl		0.4089	11.10	4.54
		90 HOCTANOS PARA VIBRA	ADOR DE	gl		0.0711	11.10	0.79
	ACEITE PARA (23 HP)	MEZCLADORA DE CONCRE	TO 11 P3	gl		0.0061	50.90	0.31
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO	4 HP 1.25"	gl		0.0011	50.90	0.06
								17.74

Partida	OE.2.3.7.1	•	CONCRE	TO EN CC	LUMNAS f'o	=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	12.0000	EQ.	12.0000		Costo unitario directo por : m3	1,012.33	
	Descripción F	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcia S/
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0667	19.70	1.31
	OPERARIO			hh	1.0000	0.6667	18.50	12.33
	OFICIAL			hh	1.0000	0.6667	16.80	11.20
	PEON			hh	8.0000	5.3333	14.50	77.33
	OPERADOR D	E EQUIPO LIVIANO		hh	3.0000	2.0000	12.00	24.00
								126.17
		Materiales						
	AGUA PUEST	A EN OBRA		m3		0.2665	3.03	0.81
	CONCRETO F	REMEZCLADO EN SECO F'C=210 k	(G/CM2	bol		53.3000	16.00	852.80
								853.61
		Equipos						
		CTRICO 3.6 HP DE DOS BALDES		hm	1.0000	0.6667	12.00	8.00
	VIBRADOR DI	E CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.6667	7.00	4.67
	MEZCLADOR/	A DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.6667	16.00	10.67
	ANDAMIO ME			día	1.0000	0.0833	8.00	0.67
		E 90 HOCTANOS PARA MEZCLADOR	RA DE	gl		0.6133	11.10	6.81
	CONCRETO 1	T P3 (23HP) E 90 HOCTANOS PARA VIBRADOR [	)E					
	CONCRETO 4		<i></i>	gl		0.1067	11.10	1.18
		MEZCLADORA DE CONCRETO 11	P3 (23	gl		0.0092	50.90	0.47
	HP)	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	0="	_				*****
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1	.25"	gl		0.0016	50.90	0.08
								32.55

Partida	OE.2.3.8.1		CON	CRETO EN	VIGAS f'c=2	10 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	22.0000	EQ.	22.0000		Costo unitario directo por : m3	917.69	
	Descripción R	ecurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra					<b>.</b>	<b>.</b>
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0364	19.70	0.72
	OPERARIO			hh	1.0000	0.3636	18.50	6.73
	OFICIAL			hh	1.0000	0.3636	16.80	6.11
	PEON			hh	6.0000	2.1818	14.50	31.64
	OPERADOR D	E EQUIPO LIVIANO		hh	1.0000	0.3636	12.00	4.36
								49.56
		Materiales						
	AGUA PUESTA	A EN OBRA		m3		0.2665	3.03	0.81
	CONCRETO PI	REMEZCLADO EN SECO F'C=210 KG/	CM2	bol		53.3000	16.00	852.80
								853.61
		Equipos						
	HERRAMIENT	AS MANUALES		%mo		3.0000	49.56	1.49
		CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.3636	7.00	2.55
		DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.3636	16.00	5.82
	GASOLINA DE CONCRETO 1'	90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA	DE	gl		0.3345	11.10	3.71
		90 HOCTÁNOS PARA VIBRADOR DE		gl		0.0582	11.10	0.65
	ACEITE PARA HP)	MEZCLADORA DE CONCRETO 11 P3	(23	gl		0.0050	50.90	0.25
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25	"	gl		0.0009	50.90	0.05 <b>14.52</b>

Partida	OE.2.3.9.2.1	CONCRET	O EN I	LOSAS AL	IGERADAS 1	f'c=210 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	28.0000	EQ.	28.0000		Costo unitario directo por : m3	957.93	
	Descripción F	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0286	19.70	0.56
	OPERARIO			hh	4.0000	1.1429	18.50	21.14
	OFICIAL			hh	1.0000	0.2857	16.80	4.80
	PEON			hh	13.0000	3.7143	14.50	53.86
	OPERADOR [	DE EQUIPO LIVIANO		hh	3.0000	0.8571	12.00	10.29
								90.65
		Materiales						
	AGUA PUEST	A EN OBRA		m3		0.2665	3.03	0.81
	CONCRETO F	PREMEZCLADO EN SECO F´C=210 KG/CM2		bol		53.3000	16.00	852.80
								853.61
		Equipos						
	WINCHE ELE	CTRICO 3.6 HP DE DOS BALDES		hm	1.0000	0.2857	12.00	3.43
		E CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.2857	7.00	2.00
		A DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.2857	16.00	4.57
		E 90 HOCTANOS PARA MEZCLADORA DE		gl		0.2629	11.10	2.92
	CONCRETO 1 GASOLINA DE	E 90 HOCTANOS PARA VIBRADOR DE		-				
	CONCRETO 4			gl		0.0457	11.10	0.51
	ACEITE PARA	MEZCLADORA DE CONCRETO 11 P3 (23 H	HP)	gl		0.0039	50.90	0.20
	ACEITE PARA	VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1.25"		gl		0.0007	50.90	0.04
								13.67

Partida	OE.2.3.10.1		CONCRETO	EN ESCA	LERAS f'c=2	10 kg/cm2		
Rendimiento	m3/DIA	28.0000	EQ.	28.0000		Costo unitario directo por : m3	933.07	
	Descripción l	Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
	CAPATAZ			hh	0.1000	0.0286	19.70	0.56
	OPERARIO			hh	4.0000	1.1429	18.50	21.14
	OFICIAL			hh	1.0000	0.2857	16.80	4.80
	PEON			hh	7.0000	2.0000	14.50	29.00
	OPERADOR	DE EQUIPO LIVIANO		hh	3.0000	0.8571	12.00	10.29
								65.79
		Materiales						
	AGUA PUEST	ΓA EN OBRA		m3		0.2665	3.03	0.81
	CONCRETO	PREMEZCLADO EN SECO F'C=210 F	KG/CM2	bol		53.3000	16.00	852.80
								853.61
		Equipos						
	WINCHE ELE	CTRICO 3.6 HP DE DOS BALDES		hm	1.0000	0.2857	12.00	3.43
	VIBRADOR D	E CONCRETO 4 HP 1.25"		hm	1.0000	0.2857	7.00	2.00
		A DE CONCRETO 11 P3 (23 HP)		hm	1.0000	0.2857	16.00	4.57
	GASOLINA D CONCRETO	E 90 HOCTANOS PARA MEZCLADOI	RA DE	gl		0.2629	11.10	2.92
		E 90 HOCTÁNOS PARA VIBRADOR I	DE	gl		0.0457	11.10	0.51
	ACEITE PARA	A MEZCLADORA DE CONCRETO 11	P3 (23 HP)	gl		0.0039	50.90	0.20
	ACEITE PARA	A VIBRADOR DE CONCRETO 4 HP 1	.25"	gl		0.0007	50.90	0.04
								13.67

#### PRECIO TOTAL POR M<sup>3</sup> DE CONCRETO

Tabla N°. 119 Costos total por m³ de concreto en Vivienda Unifamiliar De la ciudad de Trujillo

COSTO POR M <sup>3</sup>	S/. 916.84-1012.33	
EQUIPOS	13.67-32.55	
MATERIALES	853.61-853.61	
MANO DE OBRA	49.56-126.17	
DESCRIPCIÓN	COSTO POR M <sup>3</sup> DE CONCRETO	

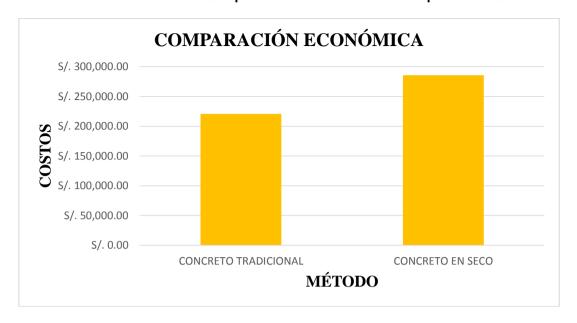
Fuente: Elaboración Propia

# C. COMPARACIÓN DE COSTOS CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL Y CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

Tabla N°. 120 Cuadro Comparativo del Presupuesto

METODO	PRESUPUESTO TOTAL	
CONCRETO TRADICIONAL	S/. 220,621.82	
CONCRETO EN SECO	S/. 285,579.86	

Grafica N°. 18 Comparación económica del Presupuesto de Obra



Fuente: Elaboración Propia (Ver Anexos Presupuestos de estructuras de Vivienda unifamiliar Trujillo-La Libertad)

## 5.3.5 PEQUEÑAS CANTIDADES DE CONCRETO EN TRUJILLO

#### A. CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL

Tabla N°. 121 Concreto elaborado de manera tradicional en pequeñas cantidades

	PESO			
MATERIAL	(kg)	UND	CANTIDAD	PRECIO S/.
CEMENTO	42.5	BLS	1	24
ARENA GRUESA	40	BLS	1	6.1
PIEDRA CHANCADA	40	BLS	1	6.1
	36.2			

Fuente: Elaboración Propia

## B. CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

Tabla N°. 122 Concreto utilizando "Concreto Rápido" en pequeñas cantidades

MATERIAL	PESO (kg)	UND	CANTIDAD	PRECIO S/.
CONCRETO EMOLSADO	40	BLS	1	16
TOTAL			16	

# C. COMPARACIÓN DE COSTOS CONCRETO ELABORADO DE MANERA TRADICIONAL Y CONCRETO PREMEZCLADO EN SECO "CONCRETO RAPIDO" F'c=210KG/CM<sup>2</sup>

Tabla N°. 123 Cuadro Comparativo de costos por pequeñas cantidades de concreto

METODO	PRESUPUESTO TOTAL
CONCRETO TRADICIONAL	S/. 36.20
CONCRETO EN SECO	S/. 16.00

Fuente: Elaboración Propia

Grafica N°. 19 Comparación económica de concreto en pequeñas cantidades



Fuente: Elaboración Propia

# CAPÍTULO V: CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

# **CONCLUSIONES:**

- La temperatura promedio de este concreto embolsado es de 22 °C cumpliendo las características requeridas de un concreto promedio elaborado en un clima cálido, ya que en climas cálidos se sugiere que la mezcla tenga la temperatura menor a 32 °C, de lo contario se presentarían dificultades en el endurecimiento del concreto.
- Este producto embolsado alcanza valores de densidad de 2268 kg/cm<sup>3</sup> a 2325 kg/cm<sup>3</sup>, el cual está en el rango indicado de la densidad de concreto promedio que abarca entre 2200 kg/cm<sup>3</sup> a 2400 kg/cm<sup>2</sup>.
- El coeficiente de rendimiento de las mezclas del concreto embolsado son mayores a 1, dado a que los valores aceptables del rendimiento abarcan entre 0.98 a 1.02.
- Los valores del contenido de aire de este producto son muy bajos teniendo intervalos entre 0.5 % a 1.6% con respecto concreto promedio generalmente que es ocupado del 1 % al 3 % del volumen de la mezcla.
- El concreto premezclado en seco llega a una resistencia a la compresión requerida a los 28 días, alcanzando valores entre 275.12 kg/cm² a 313.50 kg/cm², estas resistencias que pasan el requerimiento de 210 kg/cm² se debe a que se agregan un factor de seguridad en el caso que no se encuentre un registro de probetas ensayadas.

- Los resultados de los ensayos mecánicos por cada muestra varían moderadamente, esto se debe a que no había una dosificación hecha en cuanto a los componentes juntados del producto.
- Este concreto embolsado llega a cumplir con la resistencia a la tracción por compresión diametral a los 28 días con valores entre 26.17 kg/cm² a 22.39 kg/cm² la cual cumple con el 10% de la resistencia a la compresión.
- Para el ensayo de resistencia a la tracción por flexión, el módulo de rotura de este concreto a los 28 días alcanza valores comprendidos entre 46.93 a 54.70 (kg/cm²), superando a los valores del ensayo de tracción por compresión diametral, esto se debe a que la relación de los resultados de flexión son en cierta forma mayores a los de compresión diametral según lo especificado por Jiménez, P. (2000).
- Los resultados en ambos ensayos de tracción indirecta ya sea por compresión diametral y por flexión, se acercan a los resultados promedio del ensayo de tracción directa, debido a las relaciones de los resultados que establece Jiménez, P. (2000).
- Estos concretos embolsados son recomendables para trabajos donde se requieran mínimas cantidades ya que de lo contrario para proyectos públicos resulta ser antieconómico. Se puede observar el aumento de su costo real, de los siguientes:
  - Bolívar (Distrito Bambamarca), aumentó en un 17.01 %
  - Bolivar (Caserío de Trigobamba), aumentó en un 20.61 %
  - Otuzco (Distrito de Usquil), aumentó en un 31 %
  - Trujillo (Distrito de Trujillo), aumentó en un 29 %

 Sin embargo, el concreto embolsado es factible al utilizarse para pequeñas cantidades ya que su costo se amenora en un 50 % aproximadamente, utilizándose en trabajos como: parchados de vereda, rompemuelles, falso pisos en una limitada área, estructuras de inmediata elaboración, etc.

# **RECOMENDACIONES:**

- Los concreto embolsados presentan diferentes resistencias al momento de ensayarse, por lo tanto, se recomienda que al momento de su fabricación se tenga un adecuado control de distribución de componentes.
- Es recomendable que, al momento de hacer la mezcla, se utilice un trompo para que al momento de echar el agua no haiga disminución en cuanto a su resistencia por medio de filtraciones.
- Se recomienda que al momento de realizar el ensayo de tracción sea por el ensayo directo ya que en los ensayos indirectos se puede tener dispersiones en sus resultados.
- Es recomendable que en el ensayo de tracción por flexión se deba tener en cuenta el momento que falla la viga, dado a que si se toma un valor mayor de la fuerza, entonces los resultados para el módulo de rotura serán elevados.
- Estos productos son recomendables para pequeños trabajos donde se requieran de cantidades mínimas de concretos ya que en grandes proporciones no son económicamente factibles.
- Se recomienda considerar más variedades en cuanto a su producción y presentación de este concreto embolsado ya que no solo existen producciones de concretos embolsados con cementos de Tipo I.
- Continuar con investigaciones acerca de los productos embolsados, teniendo como variables el rendimiento de la mano de obra ya que puede influir económicamente en la elaboración de una estructura.

# CAPÍTULO VI: BIBLIOGRAFIA

- CONSTAÍN, C. (1999). Tecnología del concreto premezclado.
   Revista Construcción y Tecnología.
- KUMAR, P. (2000). Avances en la Tecnología del Concreto.
   Revista Construcción y Tecnología.
- PORRERO, J., RAMOS, C., GRASES, J., VELAZCO, G. (2014).
   Manual del Concreto Estructural.
- RIVERA, G., (s.f.). Concreto Simple.
- PASQUEL, E. (1992 1993). Tópicos de Tecnología del Concreto en el Perú.
- BELTRAN, A. (2012). Costos y Presupuestos. Instituto Tecnológico de Tepic: México.
- MACGREGOR, J. (2005). Reinforced Concrete Mechanics and Design. 6ta. Edición.
- JIMÉNEZ, P., GARCÍA, Á., MORÁN, F. (2000). Hormigón Armado.
   14° Edición.
- HUINCHO SALVATIERRA, E. (2011). Concreto De Alta Resistencia Usando Aditivo Superplastificante, Microsilice Y Nanosilice Con Cemento Portland Tipo 1. (Tesis). Universidad Nacional De Ingeniería. Lima - Perú.
- TORRES RÍOS, K. (2015). Evaluación de la Influencia en la Resistencia del Concreto F´c = 140 Kg/cm², F´c = 175 Kg/cm² y F´c = 210 Kg/cm² Usando Agregado de Río o Agregado de Cerro En

Cajamarca. (Tesis). Universidad Privada Del Norte. Cajamarca – Perú.

- CHAVEZ CABRERA, C. (2016). Evaluación del Porcentaje de Desperdicios de Materiales de Construcción Civil Medición y Método de Control. Universidad Privada Del Norte. Cajamarca – Perú.
- OTTAZZI PASINO, G. (2004). Material de Apoyo para la Enseñanza de los Cursos de Diseño y Comportamiento de Concreto Armado. Pontificia Universidad Católica del Perú. Lima – Perú.
- NTP 339.033 2009 HORMIGON (CONCRETO). Práctica normalizada para la elaboración y curado de especímenes de concreto en campo.
- NTP 339.034 2008 HORMIGON (CONCRETO). Método de ensayo normalizado para la determinación de la resistencia a la compresión del concreto, en muestras cilíndricas.
- NTP 339.079 2012 CONCRETO. Método de ensayo para determinar la resistencia a la flexión del concreto en vigas simplemente apoyadas con cargas en el centro.
- NTP 339.035 2009 HORMIGÓN (CONCRETO). Método de ensayo para la medición del asentamiento del concreto de cemento Portland.
- NTP 339.184:2013 HORMIGÓN (CONCRETO). Método de ensayo normalizado para determinar la temperatura de mezclas de hormigón (concreto).

- NTP 339.083 2008 HORMIGÓN (CONCRETO). Método de ensayo para determinar la densidad (peso unitario), rendimiento y contenido de aire (método gravimétrico) del hormigón (concreto).
- ASTM C138/C138M-17A Estandar Test Method for Density (Unit Weight), Yield, and Air Content (Gravimetric) of Concrete.
- NTP 339.084 2012 HORMIGON (CONCRETO). Método de ensayo normalizado para la determinación de la Resistencia a tracción simple del hormigón, por compresión diametral de una probeta cilíndrica.
- NTP 334.001 2001 CEMENTOS. Definiciones y nomenclatura.
- NTP 334.082 2000 CEMENTOS. Cementos Portland.
   Especificaciones de la performance.
- NTP 334.090 2013 CEMENTOS. Cemento Portlad adicionados.
   Requisitos.
- NTP 400.037 2002. AGREGADOS. Especificaciones normalizadas para agregados en hormigón (concreto).

# **CAPÍTULO VII: ANEXOS**

# ANEXO N°1. Ficha Técnica Concreto premezclado "Concreto Rápido"





# FICHA TECNICA CONCRETO PREMEZCLADO "CONCRETO RAPIDO"

#### Usos

Las aplicaciones de este componente constructivo, son de una gran variedad dentro de la industria y el campo de la construcción, principalmente en: Cimentaciones, columnas, vigas, muros estructurales, pisos especiales, entre otros.

#### Materiales constitutivos:

Cemento Antisalitre, Grava 3/8", Arena Gruesa y aditivos minerales.

#### **Dosificación**

Agregue agua al premezclado en forma gradual a razón de 5 LITROS por bolsa de concreto o hasta formar una mezcla uniforme y trabajable.

		PI	SOS			
Espesor del piso	2.5 cm.	5 cm.	7.5 cm.	10 cm.	15 cm.	20 cm.
Área a cubrir	1 m <sup>2</sup>	1 m <sup>2</sup>	1 m <sup>2</sup>	1 m <sup>2</sup>	1 m <sup>2</sup>	1 m <sup>2</sup>
N° de bolsas	2 bls.	3 bls.	4 bls.	5 bls.	8 bls.	10 bls.

	TECHOS	v	
Techo aligerado. Loza de 5 cm.	Ladrillo 12x30x30	Ladrillo 15x30x30	Ladrillo 20x30x30
Área a cubrir	1 m <sup>2</sup>	1 m <sup>2</sup>	1 m <sup>2</sup>
N° de bolsas	4 bls.	4.5 bls.	5 bls.

COLUN	INAS (secció	n cm. x cm	.)
Altura mt.	25x12	25x25	30x30
2.5	4 bls.	8 bls.	11.5 bls.
3.0	4.5 bls.	9.5 bls.	13.5 bls.

		USOS	
	Concreto Rápido 140	Concreto Rápido 175	Concreto Rápido 210
PISOS	SI	SI	SI
TECHOS	NO	SI	SI
COLUMNAS	NO	SI	SI





www.gsa.pe

# ANEXO Nº2. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C - 0001



# INFORME DE ENSAYO Nº 402-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 02/12/2017

# 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA C0001 - RESISTENCIA A COMPRESION

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A LA COMPRESION DE TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO (Norma de Ensayo ASTM C39/NTP 339.034)

#### 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

Identificacion Testigo	f'c (kg/cm2)	Fecha de Elaboracion	Fecha de Ensayo	Edad (Dias)	Diametro (cm)	Area (cm2)	Carga Maxima (kg)	Resistencia Compresion (kg/cm2)	Porcentaje Resistencia	Tipo de Falla
C0001-01	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	8210	102	49%	2
C0001-02	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	8735	109	52%	1
C0001-03	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	9223	115	55%	2
							Promedio	109	52%	OCHRESON STREET, SEC.
C0001-04	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	14236	178	85%	2
C0001-05	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	14155	177	84%	3
C0001-06	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	14117	176	84%	3
							Promedio	177	84%	90/7W3903CV8M300000
C0001-07	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	22720	284	135%	3
C0001-08	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	22060	275	131%	2
C0001-09	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	21893	273	130%	2
C0001-10	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	21776	272	130%	3
C0001-11	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	22218	277	132%	1
C0001-12	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	21589	269	128%	2

#### NOTAS:

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.
2. La identificación de probetas, resistencia especificada (fc), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Cliente.
3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad. Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39
4. Se usaron almohadillas de neopreno como elementos de distribución de carga, conforme a la Norma ASTM C1231
5. Los típos de falla indicados en los resultados corresponden a los descritos en la norma ASTM C39

# ANEXO N°3. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C - 0002



# INFORME DE ENSAYO Nº 403-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 02/12/2017

# 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA CO002 - RESISTENCIA A COMPRESION

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A LA COMPRESION DE TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO (Norma de Ensayo ASTM C39/NTP 339.034)

# 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

dentificacion Testigo	f'c (kg/cm2)	Fecha de Elaboracion	Fecha de Ensayo	Edad (Dlas)	Diametro (cm)	Area (cm2)	Carga Maxima (kg)	Resistencia Compresion (kg/cm2)	Porcentaje Resistencia	Tipo de Falla
C0002-01	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	7154	89	42%	4
C0002-02	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	7374	92	44%	2
C0002-03	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	8007	100	48%	2
			•				Promedio	94	45%	lahinkin nguhukan ya pababa
C0002-04	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	12562	157	75%	3
C0002-05	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	12107	151	72%	2
C0002-06	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	12834	160	76%	2
							Promedio	156	74%	WIND HARVEST PROTECTION
C0002-07	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	20227	252	120%	1
C0002-08	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	21221	265	126%	2
C0002-09	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	21267	265	126%	2
C0002-10	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	21892	273	130%	1
C0002-11	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	20446	255	121%	1
C0002-12	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	21923	274	130%	2

#### NOTAS:

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por OCE.
2. La identificación de probetas, resistencia especificada (f'c), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Cliente.
3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad.
Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39
4. Se usaron almohadillas de neopreno como elementos de distribucion de carga, conforme a la Norme ASTM C1231
5. Los tipos de falla indicados en los resultados corresponden a los descritos en la norma ASTM C39

indo Claver Castafiadul Ruiz ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

# ANEXO N°4. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C - 0003



# INFORME DE ENSAYO Nº 404-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 02/12/2017

# 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA C0003 - RESISTENCIA A COMPRESION

#### 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A LA COMPRESION DE TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO (Norma de Ensayo ASTM C39/NTP 339.034)

#### 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

Tip:	Porcentaje Resistencia	Resistencia Compresion (kg/cm2)	Carga Maxima (kg)	Area (cm2)	Diametro (cm)	Edad (Dias)	Fecha de Ensayo	Fecha de Elaboracion	f'c (kg/cm2)	Identificacion Testigo
	43%	91	7291	80.12	10.1	3	-7/11/2017	4/11/2017	210	C0003-01
	42%	88	7070	80.12	10.1	3	7/11/2017	4/11/2017	210	C0003-02
	41%	87	6934	80.12	10.1	3	7/11/2017	4/11/2017	210	C0003-03
	42%	89	Promedio	•						
TEGER TERMINEN	70%	146	11705	80.12	10.1	7	11/11/2017	4/11/2017	210	C0003-04
	72%	152	12192	80.12	10.1	7	11/11/2017	4/11/2017	210	C0003-05
	70%	147	11817	80.12	10.1	7	11/11/2017	4/11/2017	210	C0003-06
	70%	148	Promedio			MEHROON ALD MADON				
Noneter desertine const	116%	244	19513	80.12	10.1	28	2/12/2017	4/11/2017	210	C0003-07
	114%	239	19125	80.12	10.1	28	2/12/2017	4/11/2017	210	C0003-08
	120%	251	20112	80.12	10.1	28	2/12/2017	4/11/2017	210	C0003-09
	115%	242	19391	80.12	10.1	28	2/12/2017	4/11/2017	210	C0003-10
	120%	251	20109	80.12	10.1	28	2/12/2017	4/11/2017	210	C0003-11
	128%	268	21459	80.12	10.1	28	2/12/2017	4/11/2017	210	C0003-12

#### NOTAS:

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.
2. La identificación de probetas, resistencia especificada (fc), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Cliente.
3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad. Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39
4. Se usaron almohadillas de neopreno como elementos de distribucion de carga, conforme a la Norma ASTM C1231
5. Los tipos de falla indicados en los resultados corresponden a los descritos en la norma ASTM C39

ndo Claver Osstanadul Ruiz ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

# ANEXO N°5. ENSAYO DE COMPRESIÓN. C - 0004



# INFORME DE ENSAYO Nº 405-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 02/12/2017

#### 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA CO004 - RESISTENCIA A COMPRESION

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A LA COMPRESION DE TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO (Norma de Ensayo ASTM C39/NTP 339.034)

#### 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

dentificacion Testigo	f'c (kg/cm2)	Fecha de Elaboracion	Fecha de Ensayo	Edad (Dias)	Diametro (cm)	Area (cm2)	Carga Maxima (kg)	Resistencia Compresion (kg/cm2)	Porcentaje Resistencia	Tipo d Falla
C0004-01	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	9847	123	59%	2
C0004-02	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	10196	127	60%	1
C0004-03	210	4/11/2017	7/11/2017	3	10.1	80.12	10325	129	61%	2
							Promedio	126	60%	
C0004-04	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	16120	201	96%	2
C0004-05	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	15533	194	92%	1
C0004-06	210	4/11/2017	11/11/2017	7	10.1	80.12	16854	210	100%	1
							Promedio	202	96%	NATION CONTROL TO CO.
C0004-07	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	25029	312	149%	1
C0004-08	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	23349	291	139%	3
C0004-09	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	24746	309	147%	1
C0004-10	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	26077	325	155%	2
C0004-11	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	25300	316	150%	2
C0004-12	210	4/11/2017	2/12/2017	28	10.1	80.12	26205	327	156%	1

#### NOTAS:

indo Claver Castafiadu ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.
2. La identificación de probetas, resistencia especificada (f'c), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Cliente.
3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad. Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39
4. Se usaron almohadillas de neopreno como elementos de distribucion de carga, conforme a la Norme ASTM C1231
5. Los tipos de falla indicados en los resultados corresponden a los descritos en la norma ASTM C39

# ANEXO Nº6. ENSAYO DE TRACCIÓN. T - 0001



# INFORME DE ENSAYO Nº 410-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 05/12/2017

#### 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE	
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO	
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD	
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA T0001 - RESISTENCIA A TRACCION	

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A TRACCION SIMPLE POR COMPRESION DIAMETRAL DE TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO (Norma de Ensayo ASTM C496M/NTP 339.084-2012)

#### 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

Identificacion Testigo	f't (kg/cm2)	Fecha de Elaboracion	Fecha de Ensayo	Edad (Dias)	Diametro (cm)	Longitud (cm)	Carga Maxima (kg)	Resistencia Tracción (kg/cm2)	Porcentaje Resistencia	Tipo de Falla
T0001-01	N.E.	7/11/2017	10/11/2017	3	10.1	20.3	4216	13.1	6.24	2
T0001-02	N.E.	7/11/2017	10/11/2017	3	10.1	20.3	3942	12.2	5.81	4
T0001-03	N.E.	7/11/2017	10/11/2017	3	10.1	20.3	3645	11.3	5.38	2
							Promedio	12.2	5.81	
T0001-04	N.E.	7/11/2017	14/11/2017	7	10.1	20.3	5291	16.4	7-81	3
T0001-05	N.E.	7/11/2017	14/11/2017	7	10.1	20.3	5663	17.6	8.38	2
T0001-06	N.E.	7/11/2017	14/11/2017	7	10.1	20.3	5588	17.4	8.29	1
							Promedio	17.1	8.14	
T0001-07	N.E.	7/11/2017	5/12/2017	28	10.1	20.3	7940	24.7	11.46	4
T0001-08	N.E.	7/11/2017	5/12/2017	28	10.1	20.3	8720	27.1	12.90	2
T0001-09	N.E.	7/11/2017	5/12/2017	28	10.1	20.3	8629	26.8	12.76	2
						- Anna Carlotte Committee	Promedio	26.2	12.48	

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.
2. La identificación de probetas, resistencia especificada (fc), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Cliente.
3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad.
Con certificado de calibración N° CMC-118-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39

ndo Claver Østañadut Ruiz ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

# ANEXO N°7. ENSAYO DE TRACCIÓN. T - 0002



# INFORME DE ENSAYO Nº 411-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 05/12/2017

# 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA T0002 - RESISTENCIA A TRACCION

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A TRACCION SIMPLE POR COMPRESION DIAMETRAL DE TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO (Norma de Ensayo ASTM C496M/NTP 339.084-2012)

#### 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

dentificacion Testigo	f't (kg/cm2)	Fecha de Elaboracion	Fecha de Ensayo	Edad (Dias)	Diametro (cm)	Longitud (cm)	Carga Maxima (kg)	Resistencia Tracción (kg/cm2)	Porcentaje Resistencia	Tipo de Falla
T0002-01	N.E.	7/11/2017	10/11/2017	3	10.1	20.3	3592	11.2	5.33	2
T0002-02	N.E.	7/11/2017	10/11/2017	3	10.1	20.3	3355	10.4	4.95	3
T0002-03	N.E.	7/11/2017	10/11/2017	3	10.1	20.3	3379	10.5	5,00	3
							Promedio	10.7	5.10	STATE STORY STREET, SCHOOL
T0002-04	N.E.	7/11/2017	14/11/2017	7	10.1	20.3	4795	14.9	7.10	A .
T0002-05	N.E.	7/11/2017	14/11/2017	7	10.1	20.3	5707	17.7	8.43	4
T0002-06	N.E.	7/11/2017	14/11/2017	7	10.1	20.3	3787	11.8	5.62	2
							Promedio	14.8	7.05	New York Control of the Control of t
T0002-07	N.E.	7/11/2017	5/12/2017	28	10.1	20.3	7112	22.1	10.52	1
T0002-08	N.E.	7/11/2017	5/12/2017	28	10.1	20.3	6451	20.0	9.52	2
T0002-09	N.E.	7/11/2017	5/12/2017	28	10.1	20.3	7768	24.1	11.48	2
							Promedio	22.1	10.52	

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.
2. La identificación de probetas, resistencia especificada (fºo), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Cliente.
3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad. Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39

ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

# ANEXO N°8. ENSAYO DE TRACCIÓN - T 0003



# INFORME DE ENSAYO Nº 412-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 05/12/2017

# 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA T0003 - RESISTENCIA A TRACCION

#### 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A TRACCION SIMPLE POR COMPRESION DIAMETRAL DE TESTIGOS CILINDRICOS DE CONCRETO (Norma de Ensayo ASTM C496M/NTP 339.084-2012)

#### 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

	Porcentaje Resistencia	Resistencia Tracción (kg/cm2)	Carga Maxima (kg)	Longitud (cm)	Diametro (cm)	Edad (Dias)	Fecha de 'Ensayo	Fecha de Elaboracion	f't (kg/cm2)	dentificacion Testigo
	6.43	13.5	4346	20.3	10.1	3	10/11/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-01
	5.29	11.1	3560	20.3	10.1	3	10/11/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-02
	5.95	12.5	4030	20.3	10.1	3	10/11/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-03
	5.90	12.4	Promedio							
	<b>न</b> . 95	16.7	5375	20.3	10,1	7	14/11/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-04
2000	8.29	17.4	5615	20.3	10.1	7	14/11/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-05
	9.48	19.9	6411	20.3	10.1	7	14/11/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-06
NAME OF TAXABLE PARTY.	8:57	18.0	Promedio			•				
5	8.81	18.5	5962	20.3	10.1	28	5/12/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-07
	11-38	23.9	7687	20.3	10.1	28	5/12/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-08
	11:81	24.8	7983	20.3	10.1	28	5/12/2017	7/11/2017	N.E.	T0003-09
ASCENIO .	10.67	22.4	Promedio							

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.
2. La identificación de probetas, resistencia especificada (fc), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Cliente.
3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad.
Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39

ndo Claver Østañadul Ruiz ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

# ANEXO Nº9. ENSAYO DE FLEXIÓN - F 0001



# INFORME DE ENSAYO Nº 418-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 07/12/2017

# 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA F0001 - RESISTENCIA A FLEXION

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A FLEXION EN VIGAS SIMPLEMENTE APOYADAS CON CARGA EN EL CENTRO DEL TRAMO (Norma de Ensayo ASTM C293M/NTP 339.079-2012)

# 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

ndo Clever Oastañadut Ruiz ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

9/11/2017 9/11/2017	25/11/2017 25/11/2017	16 16	14.9 15.0	15.8 15.7	46.5 46.5	2332.0 2452.0	43.7 46.3
9/11/2017	25/11/2017	16	15.0	15.7	46.5	2452.0	46.3
		**************************************	EURON GERMANNE PRODUCTION CONTRACTOR CONTRACTOR				
						Promedio	45.0
9/11/2017	7/12/2017	28	15.0	15.5	46.5	2501.0	48.4
9/11/2017	7/12/2017	28	15.1	15.5	46.5	2765.0	53.2
100	NEW YORK THE PROPERTY OF THE P						

#### NOTAS:

El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.
 La identificación de probetas, resistencia especificada (fc), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Solicitante.
 Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad. Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39

197

# ANEXO N°10. ENSAYO DE FLEXIÓN - F 0002



# INFORME DE ENSAYO Nº 419-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 07/12/2017

#### 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA F0002 - RESISTENCIA A FLEXION

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A FLEXION EN VIGAS SIMPLEMENTE APOYADAS CON CARGA EN EL CENTRO DEL TRAMO (Norma de Ensayo ASTM C293M/NTP 339.079-2012)

# 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

ndo Claver Oastañadu ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797

Testigo	f'b (kg/cm2)	Fecha de Elaboracion	Fecha de Ensayo	Edad (Dias)	Ancho Promedio (cm)	Altura Promedio (cm)	Longitud Tramo (cm)	Carga Maxima (kg)	Resistencia a Flexión (kg/cm2)	Porcent Resister
F0002-01	N.E.	9/11/2017	25/11/2017	16	14.9	15.6	46.5	2480.0	47.7	22.7
F0002-02	N.E.	9/11/2017	25/11/2017	16	15.0	15.5	46.5	2419.0	46.8	22.2
								Promedio	47.3	22.52
F0002-03	N.E.	9/11/2017	7/12/2017	28	15.1	15.5	46.5	3027.0	58.2	27.71
F0002-04	N.E.	9/11/2017	7/12/2017	28	15.1	15.4	46.5	2804.0	54.6	26.00

#### NOTAS:

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.

2. La identificación de probetas, resistencia especificada (fc), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Solicitante.

3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad. Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39

# ANEXO Nº11. ENSAYO DE FLEXIÓN - F 0003



# INFORME DE ENSAYO Nº 422-2017-QCE/TRJ

Fecha de Emision: 08/12/2017

#### 1. INFORMACION DEL SOLICITANTE

CLIENTE	MARCOS ABEL MORILLAS ALCANTARA / DEYVI WANDERLEY PLASENCIA ORIBE
PROYECTO	TESIS DE INVESTIGACION CONCRETO LISTO
UBICACIÓN	TRUJILLO - TRUJILLO - LA LIBERTAD
MUESTRA	MEZCLA DE PRUEBA F0003 - RESISTENCIA A FLEXION

# 2. TIPO DE ENSAYO:

RESISTENCIA A FLEXION EN VIGAS SIMPLEMENTE APOYADAS CON CARGA EN EL CENTRO DEL TRAMO (Norma de Ensayo ASTM C293M/NTP 339.079-2012)

# 3. RESULTADO DE ENSAYOS:

dentificacion Testigo	f'b (kg/cm2)	Fecha de Elaboracion	Fecha de Ensayo	Edad (Dias)	Ancho Promedio (cm)	Altura Promedio (cm)	Longitud Tramo (cm)	Carga Maxima (kg)	Resistencia a Flexión (kg/cm2)	Porcenta Resisten
F0002-01	N.E.	10/11/2017	25/11/2017	15	15.0	15.7	46.5	2065.0	39.0	18.57
F0002-02	N.E.	10/11/2017	25/11/2017	15	15.0	15.5	46.5	2193.0	42.4	26.19
								Promedio	40.7	J9-38
		Value and American Service (New York Control of Control		NAME AND ADDRESS OF THE PARTY.	45.0	15.4	46.5	2449.0	упочно-роздиния положно-роздинию развительного положения	22.56
F0002-03	N.E.	10/11/2017	8/12/2017	28	15.0	15.4	40.5	2449.0	48.0	22.26
F0002-03 F0002-04	N.E.	10/11/2017	8/12/2017 8/12/2017	28	15.0	15.4	46.5	2483.0	48.0	23.19

1. El muestreo, elaboración de testigos y curado, han sido ejecutados por QCE.

2. La identificación de probetas, resistencia especificada (fc), e información del solicitante, son datos proporcionados por el Solicitante.

3. Los ensayos se realizaron en una máquina de compresión automática marca ALFA, Modelo B-001/LCD/2, N° Serie 050220/21, de 2000 kN de capacidad. Con certificado de calibración N° CMC-116-2016, con velocidad de carga conforme a la Norma ASTM C39

indo Claver Øsstañadut Ruiz ING. CIVIL R. CIP. Nº 169797